



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

**INFORME SOBRE L'ESTRUCTURA EXISTENT DE L'ÀREA DE
MATERNOINFANTIL DEL COMPLEX HOSPITALARI
DE LA VALL D'HEBRON**

1. INTRODUCCIÓ.....	3
1.1. Dades generals	3
1.2. Objecte de l'informe.....	3
1.3. Metodologia.....	3
1.4. Normativa aplicable.	5
2. DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA.....	6
2.1. Descripció tipològica	6
2.2. Caracterització estructural	8
2.3. Avaluació del coneixement de l'edifici.	17
3. JUSTIFICACIÓ DE CàLCUL BLOC 2	18
3.1. Modelització	18
3.2. Estat de càrregues	20
3.2.1. Pesos propis sostres.....	20
3.2.2. Càrregues permanents	20
3.2.3. Càrregues d'envans.....	20
3.2.4. Sobrecàrregues d'ús.....	21
3.2.5. Sobrecàrregues de neu	22
3.2.6. Accions del vent.....	22
3.2.7. Accions tèrmiques	24
3.2.8. Accions de sísmiques	25
3.3. Materials	27
3.4. Comprovació sostre IPN-120 c/75cm.....	27
3.5. Comprovació jàsseres pòrtic	30
3.6. Comprovació pilars pòrtic.....	33
3.7. Conclusions concretes del bloc 2.....	37
4. JUSTIFICACIÓ DE CàLCUL BLOC 3	39
4.1. Modelització	39
4.2. Estat de càrregues	42
4.3. Materials	42
4.4. Comprovació sostre IPN-140 c/75cm.....	43
4.5. Comprovació jàsseres pòrtic	46
4.6. Comprovació pilars pòrtic.....	48
4.7. Conclusions concretes del bloc 3.....	52
5. PREDIMENSIONAT AMPLIACIÓ BLOC 2.....	53
6. CONCLUSIONS.....	54

1. INTRODUCCIÓ.

1.1. Dades generals

TITOL DE L'INFORME	INFORME SOBRE L'ESTRUCTURA EXISTENT DE L'ÀREA DE MATERN INFANTIL DEL COMPLEX HOSPITALARI DE LA VALL D'HEBRON I POSSIBILITATS D'AMPLIACIÓ
PETICIONARI	SRA. MARIA LUISA SARRIAS PEDEMONTE, DIRECTORA DE SERVEIS GENERALS DE L'HOSPITAL UNIVERSITARI VALL D'HEBRON
UBICACIÓ	COMPLEX HOSPITALARI DE LA VALL D'HEBRON, BARCELONA
DATA	3 de desembre de 2016

1.2. Objecte de l'informe

A petició dels serveis generals de l'Hospital Universitari Vall d'Hebron. , amb la Sra. Maria Luisa Sarrias Pedemonte com a directora, es demana a Bernuz-Fernández Arquitectes SLP un estudi i comprovació de l'estructura existent en ús de l'Àrea de Matern infantil així com un estudi preliminar sobre la capacitat d'ampliació del mateix. En el present informe s'avalua l'estructura existent amb l'objectiu de conèixer la seva capacitat i les seves limitacions. També es realitza un estudi preliminar en un dels edificis sobre la capacitat d'ampliació en alçada.

Prèviament a aquest informe s'ha realitzat un document previ entregat a la propietat el 23 de setembre de 2016 amb la documentació de la que es disposava en aquell moment i que complementa el present informe.

1.3. Metodologia

Per l'elaboració de l'informe se'ns proporciona per part del Sr. Francesc Sancho, arquitecte del centre, els plànols de l'estat actual de l'edificació en format dwg. En els plànols hi consten totes les plantes a nivell de definició arquitectònica i una perspectiva general de l'edificació.

No es disposa d'informació sobre l'estructura de l'edificació, ni es pot observar res a simple vista, doncs l'edifici actualment es troba en ús i tots els elements estan revestits amb cel rasos i paraments de guix laminat.

A la vista de la poca informació inicial de la que es disposa des de Bernuz Fernandez es prepara un document de pla de cales amb l'objectiu de caracteritzar l'estructura i fonamentació existent, ja que sense coneixement dels elements que componen l'edifici no es possible realitzar una comprovació numèrica. Amb data 3 d'Agost de 2016 s'aporta a la propietat el pertinent document on s'estableixen cales per conèixer els següents elements:

- A nivell de fonaments es proposa realitzar un estudi geotècnic per caracteritzar el terreny i la realització de 14 cales a nivell de soterranis per comprovar la geometria dels elements existents.
- A nivell de pilars s'estableixen un total de 84 cales en elements de revestiment amb la finalitat d'identificar la tipologia de pilars i observar l'estat de conservació. També s'estableix una prova per a la determinació de la qualitat de l'acer.
- A nivell de sostres es determinen 144 cales en total a cel ras per caracteritzar tant el sostre en si com els pòrtics estructurals de suport.

Amb data 9 de setembre de 2016 es realitza par part dels tècnics de Bernuz Fernández una visita a l'edifici amb l'objectiu de veure les cales realitzades i caracteritzar l'estructura. Durant la visita es comprova que no s'ha portat a terme el pla de cales. Per tal de poder extreure algun tipus d'informació de la visita, acompanyats de dos tècnics de manteniment s'observen els interiors de les zones amb cel rasos registrables de les zones on se'ns permet l'accés. Les dades que ens aporta aquesta visita són mínimes en relació al gran volum de l'edificació.

A partir de la documentació de la que es disposa i de l'extreta de la visita el passat dia 9 de setembre es realitza un informe preliminar que s'entrega a la propietat amb data 23 de setembre de 2016 on es realitza l'estudi i comprovació d'una part de l'edifici.

En aquell informe previ es fa palès que la informació de la que es disposa és insuficient per tal de poder realitzar una avaluació fidel de la realitat de l'estructura de tot l'edifici i que per tant les conclusions que se n'extreuen són parcials i no concloents.

S'acorda amb els serveis tècnics del centre plantejar un segon pla de cales més reduït que l'inicial amb la finalitat d'obtenir el màxim d'informació amb les mínimes molèsties per l'ús de l'edifici. En aquest no es planteja cap estudi sobre la fonamentació de l'edifici, que és un tema que es planteja que quedi fora de l'abast de l'estudi per impossibilitat per part de la propietat de realitzar l'estudi geotècnic i les cales necessàries.

Tampoc es planteja la possibilitat de realitzar cap tipus de cala destructiva d'elements estructurals tipus extracció de mostra per caracteritzar l'acer o cala per determinar les característiques exactes del sostre i paviments.

A l'annex 1 s'adjunten el pla de cales inicial i l'informe previ. A l'annex 2 s'adjunta el pla de cales reduït.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Amb data 23 de Novembre de 2016 els tècnics de Bernuz Fernandez realitzen una visita a l'edifici conjuntament amb el Sr Francesc Sancho i es caracteritzen tots els elements estructurals que s'han pogut destapar amb el segon pla de cales. Certament, aquesta segona possibilitat d'accedir a l'edifici aporta molta més informació de la inicial i es considera suficient per realitzar el present informe. A l'annex 2 s'adjunta la ubicació de cales realitzades i la informació extreta.

Per la redacció d'aquest informe es planteja realitzar els següents passos:

- Modelització estructural de dos dels quatre edificis.
- Comprovació de l'estat tensional de tots els elements que componen l'estructura dels dos edificis estudiats.
- Avaluació de la capacitat de l'edifici sense estudi sobre la fonamentació.
- Estudi de les possibilitats d'ampliació i implicacions constructives.

1.4. Normativa aplicable.

La construcció de l'edifici on s'ubica l'Àrea de Matern infantil estimem que data de mitjans del segle XX, previ a les primeres normatives conegudes com a tal dels anys seixanta i setanta.

Al plantejar una remunta de l'edificació s'ha de tenir en compte que en casos de grans de rehabilitació la norma actual vigent determina una adaptació de tot element preexistent a les actuals exigències en la mesura del possible. Per tant, les modelitzacions estructurals realitzades així com les diferents comprovacions s'han realitzat segons les exigències de la normativa vigent.

Normatives de consulta:

AE-NBE-88 Accions a la edificació.

MV-101-1962 Acciones a la edificación.

NBE-MV-104-1966 Ejecución de estructuras de acero laminado en la edificación.

NBE-MV.102-1973 Acero laminado para estructuras de edificación.

Totes elles derogades en l'actualitat però més o menys contemporànies del moment de construcció.

Normatives actualment aplicables:

CTE- Codi Tècnic de la Edificació.

EHE-08, Instrucción de Hormigón estructural

EAE, Instrucción de Acero Estructural"

NCSR-02, Norma de Construcción sismorresistente

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

2. DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA

2.1. Descripció tipològica

L'edificació objecte de l'estudi és el volum annex a la torre de l'Àrea de Maternoinfantil. Aquest volum té una disposició en "L" i consta de dues plantes soterrades, una planta semi soterrada i quatre plantes sobre rasant. Tota l'edificació es destina bàsicament a habitacions, sales d'espera, zones administratives o hospital de dia. En les visites realitzades no s'ha detectat cap zona amb quiròfans o zones amb carregues especials degudes al seu ús.

La planta coberta es destina bàsicament a instal·lacions amb grans volums de maquinària repartits per tota la superfície.

S'ha pogut comprovar que el conjunt consta de quatre blocs estructurals principals totalment independents menys en un dels casos amb doblat de pilars a la zones de junts de dilatació. Aquests quatre blocs tenen la mateixa tipologia estructural i són molt uniformes, per tant s'estima que formen part del mateix moment de construcció. Dona la sensació que a un dels blocs, el bloc anomenat 1 s'hagi realitzat ja una remunta d'una planta en algun moment, doncs és una planta més elevada amb una façana diferent i l'estructura observada sembla més actual en quant a tipologia.

La resta de blocs són tipològicament uniformes en alçada, la qual cosa fa pensar que no han sofert grans intervencions i ni increments de volum des del moment de construcció.

Si que s'han construït edificis annexos als originals, sobretot a nivell de soterrani, que a simple vista s'observa que són més moderns doncs són de tipologies de formigó. Per lògica constructiva aquests volums s'estima que són independents totalment als edificis objecte d'estudi.

Visitant l'edifici es cert que hi ha alguns punts on sembla que s'ha apeuat algun pilar o intervingut en algun pòrtic. Com que aquestes intervencions no són generalistes entenem que no forma part d'aquest informe el seu estudi o comprovació. Això formaria part de les comprovacions per el projecte executiu d'una intervenció global o remunta.

L'estructura constatada en els quatre edificis és a base de sostres de biguetes unidireccionals tipus IPN amb revoltó ceràmic. Els intereixos detectats són d'entre 70 i 85cm i s'han observat zones amb biguetes des de IPN-100 a IPN-180 en funció de la llum. S'ha pogut observar el sostre destapat per la cara superior en alguna zona constatant que no disposa de capa de compressió. Les llums entre suports d'aquests sostres són entre 3 i 5m de llum.

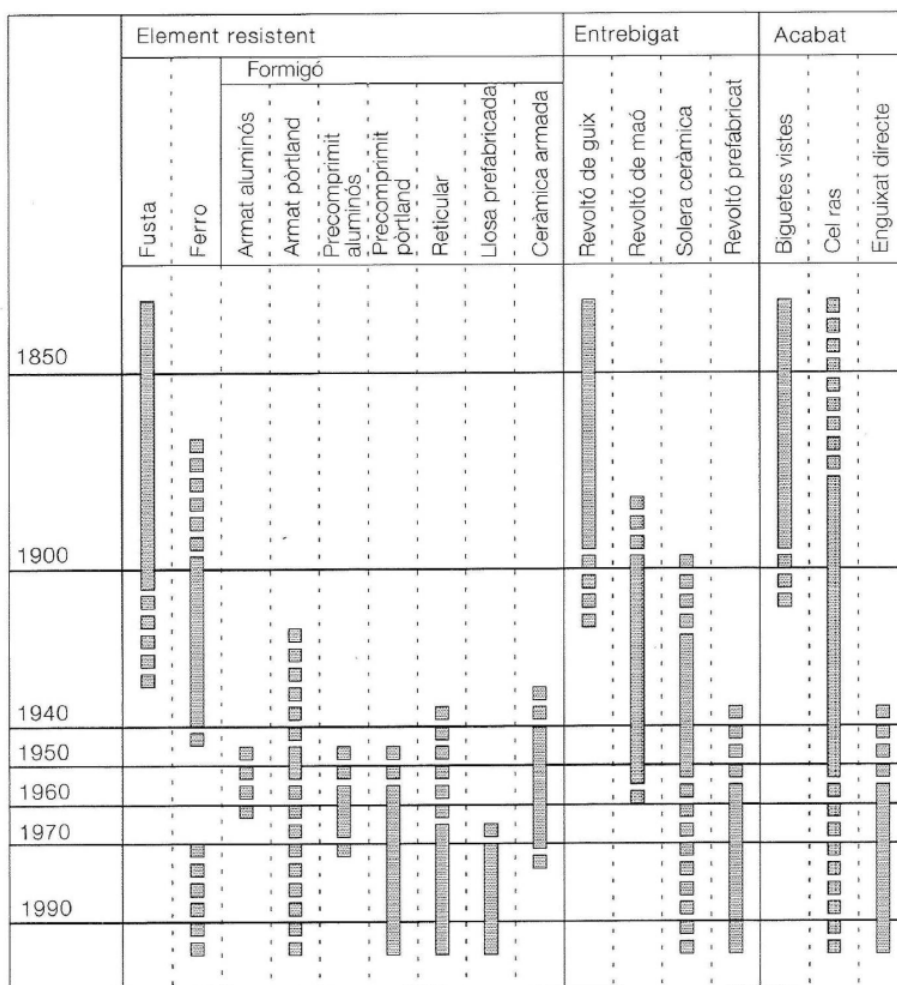
Els sostres unidireccionals recolzen sobre pòrtics d'acer formats per jàsseres tipus IPN i pilars tipus dues UPN formant calaix amb platines de lligam. Les llums entre pilars són d'entre 4 i 7.70m.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

En els blocs 1 i 2 els pòrtics es componen de dos panys on s'ha comprovat que les jàsseres son continues en el suport central i articulades als suports extrems. El bloc 3 disposa el mateix criteri de vinculació entre els elements però amb tres panys estructurals. El bloc 4 disposa de pòrtics de tres panys estructurals amb un voladís a cada extrem.

Si s'observa la taula adjunta, publicada per el Col·legi d'Aparelladors i Arquitectes Tècnics de Barcelona sobre diferents estudis de les tipologies estructurals històriques, l'època de construcció de mitjans del segle XX amb el comprovat a l'edifici es correspon amb les tipologies habituals de l'època.



Com s'ha comentat amb anterioritat es desconeix completament la fonamentació i contenció de l'edifici, doncs no s'han pogut realitzar cales ni l'estudi geotècnic. Queda fora de l'abast d'aquest informe doncs, la seva avaluació.



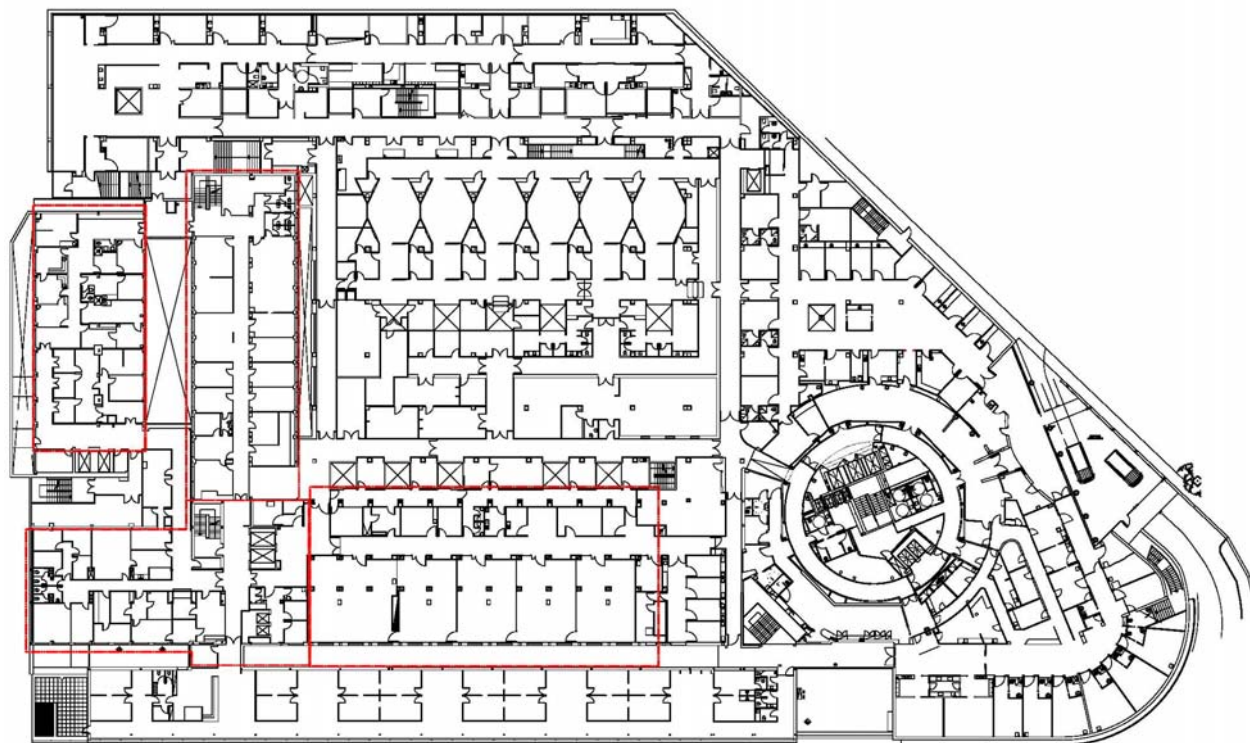
A nivell de comportament general val a dir, que en les diferents visites realitzades, no s'han observat lesions en elements que denoti una deficiència de l'estructura o un mal comportament de la fonamentació.


L'edifici es troba en bon estat de conservació i manteniment i gran part de l'estructura observada es troba protegida amb morters per a l'aïllament enfront el foc. Aquests morters, a part de la protecció pròpia per al que són concebuts, aporten una protecció ambiental bona per l'acer laminat evitant la corrosió o altres efectes degradants.

Al mateix temps, al tractar-se d'un hospital en ús, amb una climatització i renovació d'aire permanent ajuda a un control de la humitat que actua favorablement en el manteniment d'aquest tipus d'estructures.

2.2. Caracterització estructural

A continuació s'adjunta a nivell grafic la caracterització de l'estructura a partir de tota la informació extreta de les diferents visites i documentació aportada per la propietat.

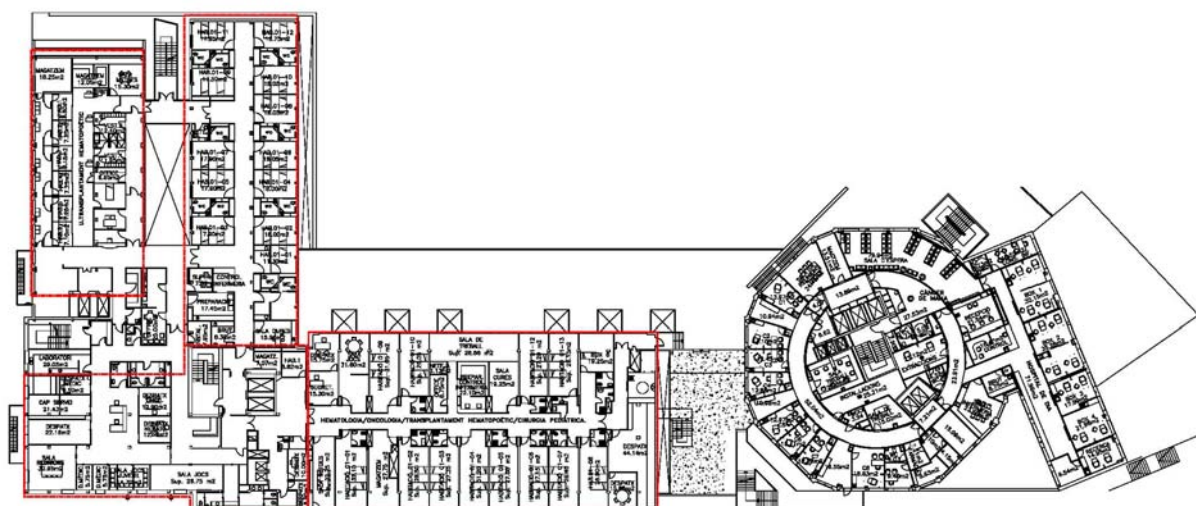


 EDIFICIS OBJECTE D'ESTUDI. (la resta forma part d'altres moments de construcció)

PLANTES SOTARASANT

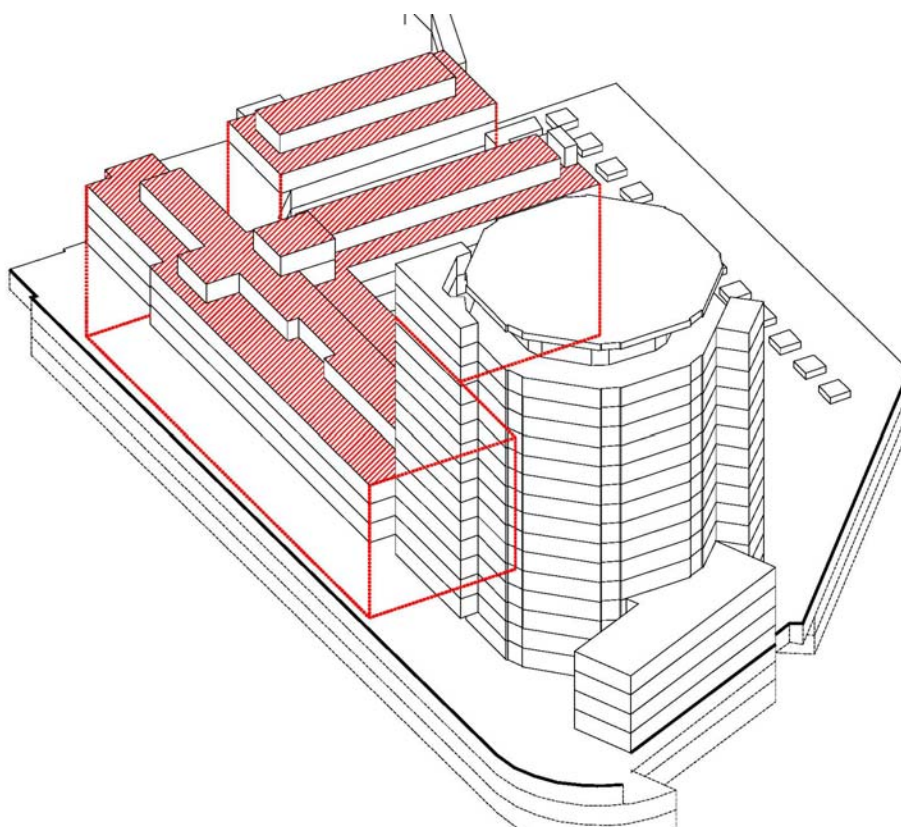
BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353



EDIFICIS OBJECTE D'ESTUDI. (la resta forma part d'altres moments de construcció)

PLANTES SOBRESASANT



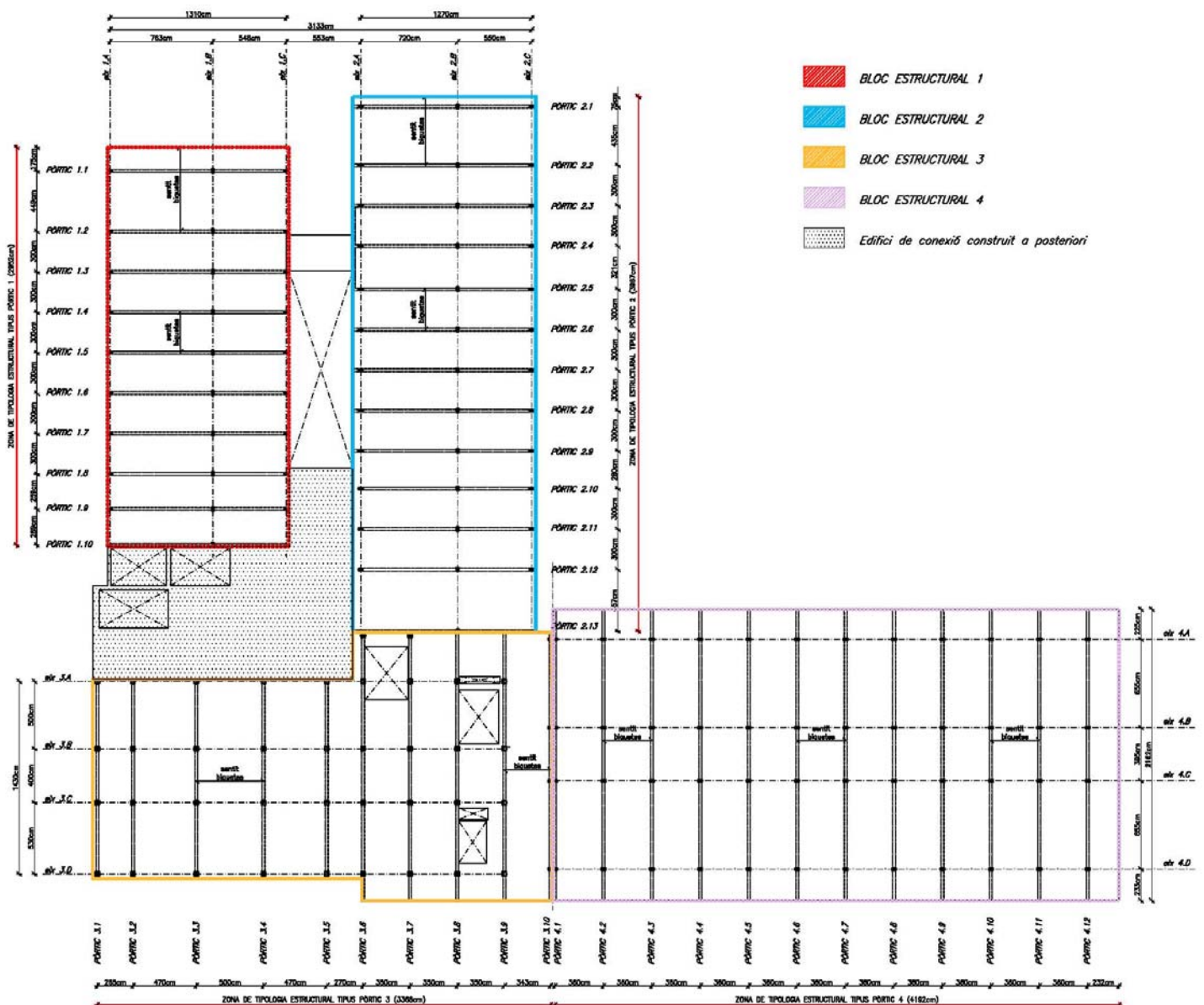
BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

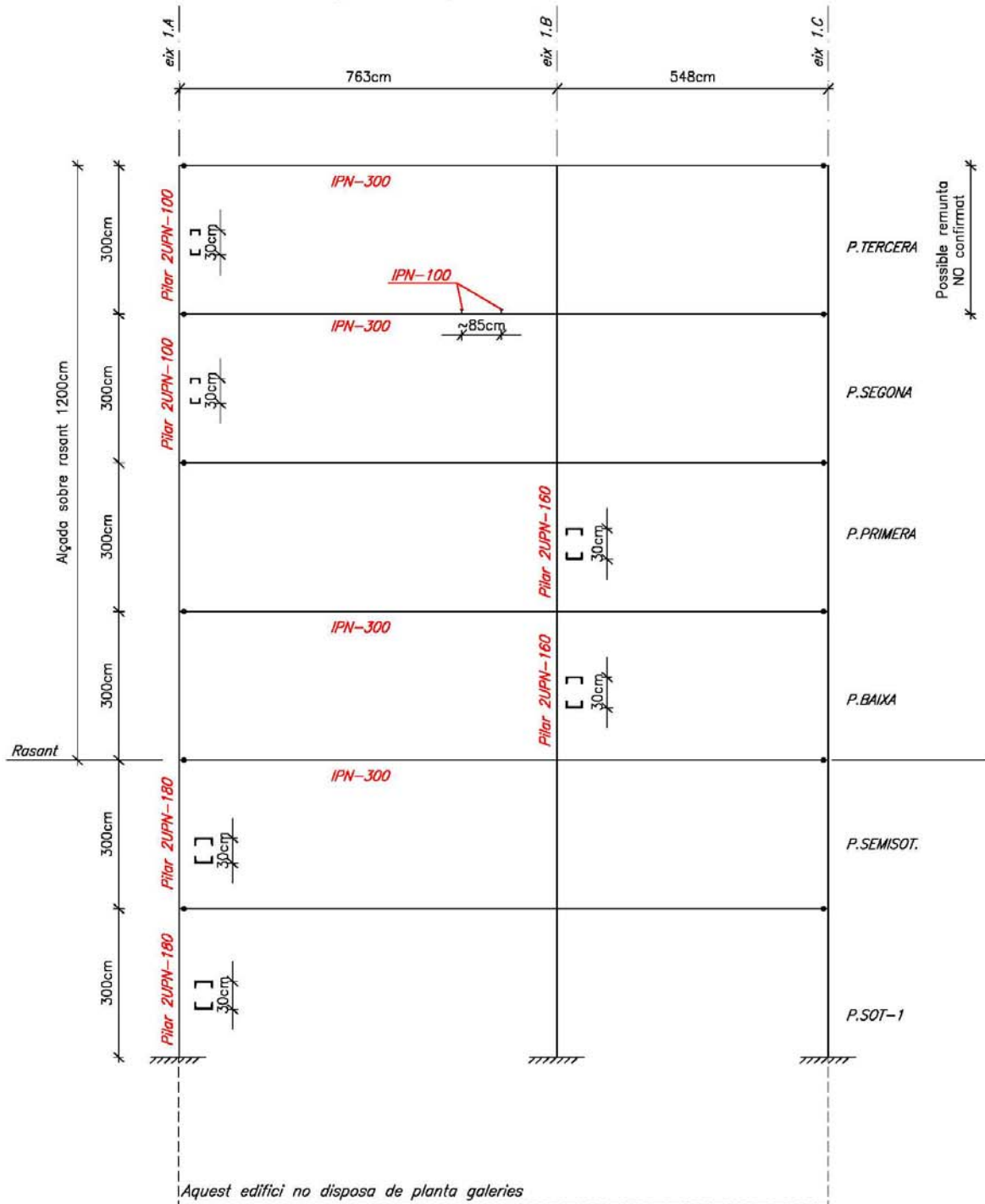
tel: 932980352 fax: 932980353



Planta estructural dels edificis objecte d'estudi i definició dels blocs estructurals.

A partir del coneixement dels diferents blocs estructurals s'han determinat els portics tipus. En els esquemes adjunts s'estableix l'alçat de cada tipologia de portic de cada bloc estructural. Amb vermell s'indiquen els perfils que s'han pogut constatar in-situ mitjançant cales.

PÒRTICS TIPUS 1 (10 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.00m. Biguetes IPN-100 amb revoltó ceràmic intereix ~85cm

Alçada entre plantes aproximada.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

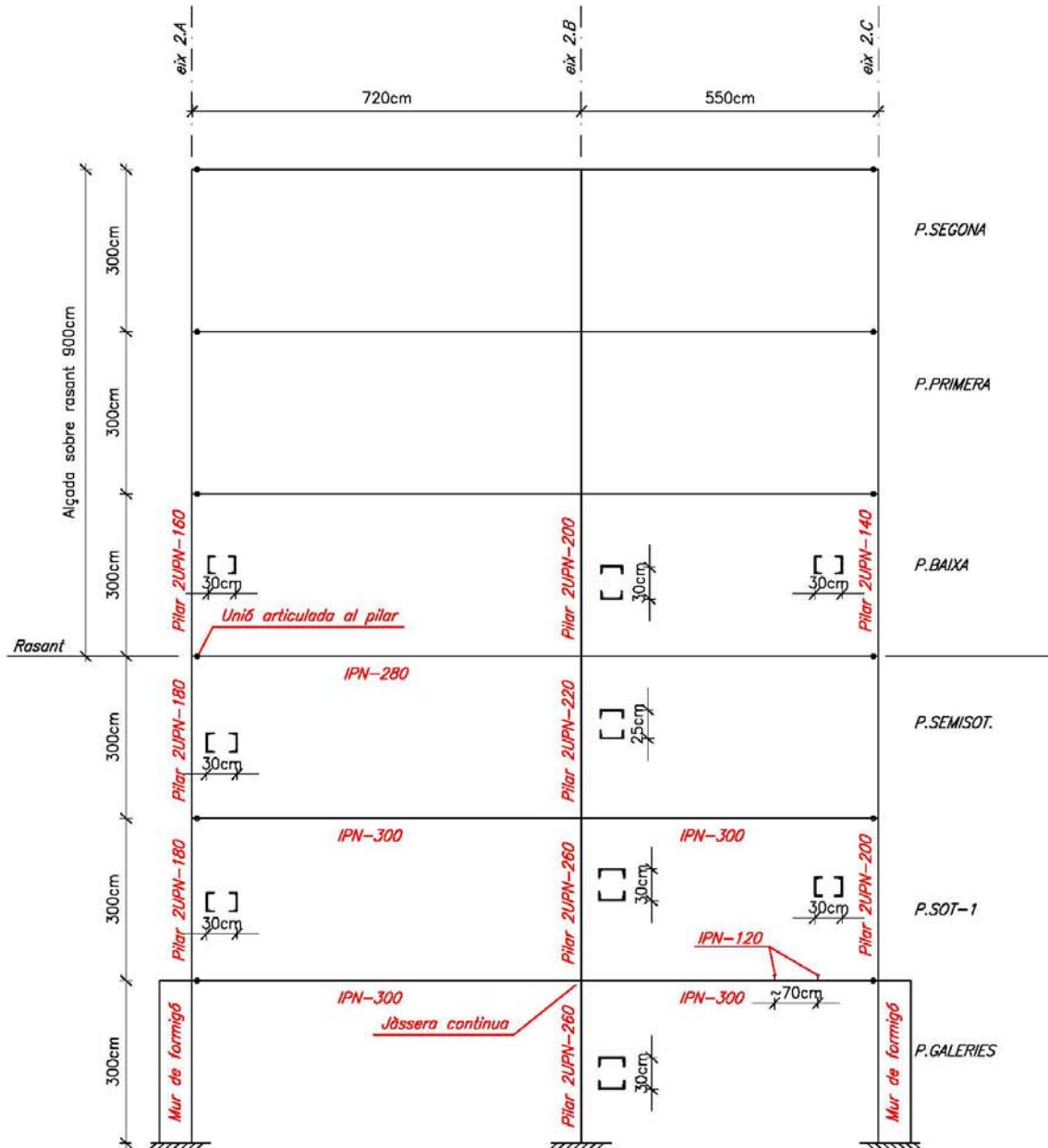
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 2 (13 unitats)



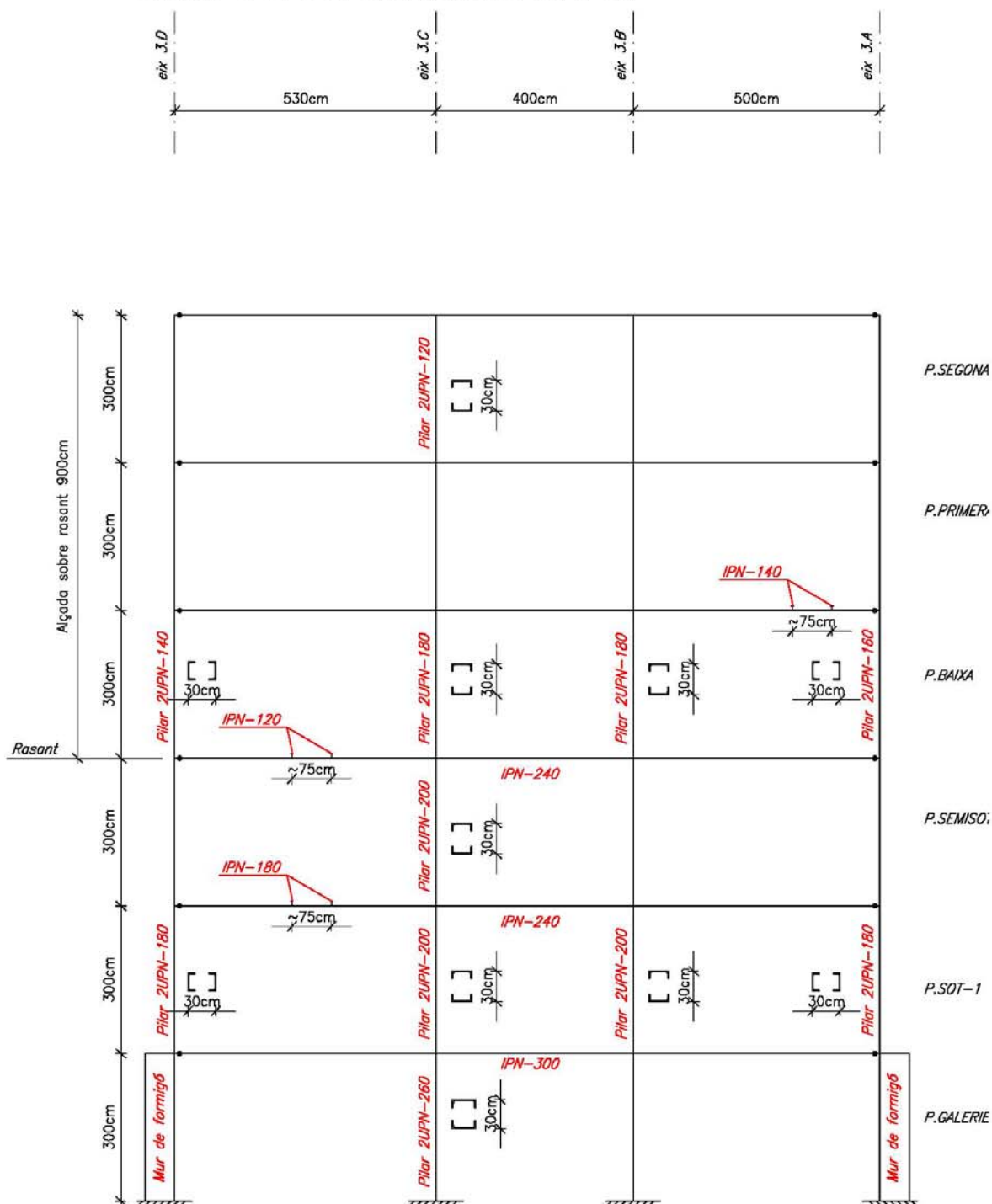
Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.00m. Biguetes IPN-120 amb revoltó ceràmic intereix ~70cm
S'ha observat que el junt de dilatació entre el bloc 2 i 3 no és amb doble pilar sinó que el bloc 3 recolza sobre el pòrtic 2.13.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 3 (5 unitats) pòrtics 3.1 a 3.5



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 5.00m. Biguetes IPN-140 amb revoltó ceràmic intereix ~85cm.

Deguda de la discrepància entre tipologia de biguetes s'adopta el valor intermedi.

De la zona de l'edifici dels pòrtics 3.6 a 3.10 no s'ha pogut practicament obtenir informació.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

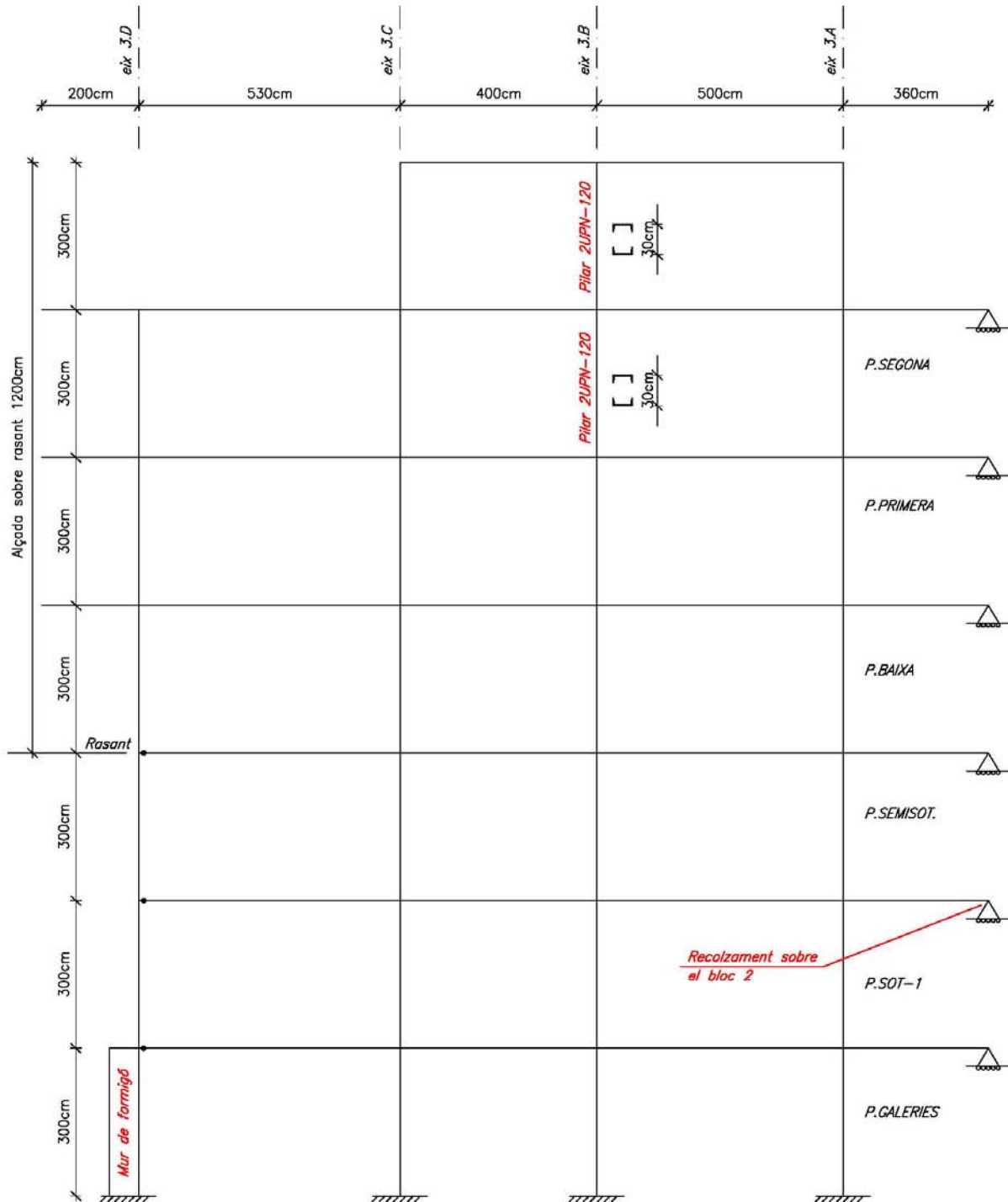
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 3 (5 unitats) pòrtics 3.6 a 3.10



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.50m. Biguetes IPN-140 amb revoltó ceràmic intereix ~85cm.

De la zona de l'edifici dels pòrtics 3.6 a 3.10 no s'ha pogut practicament obtenir informació.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

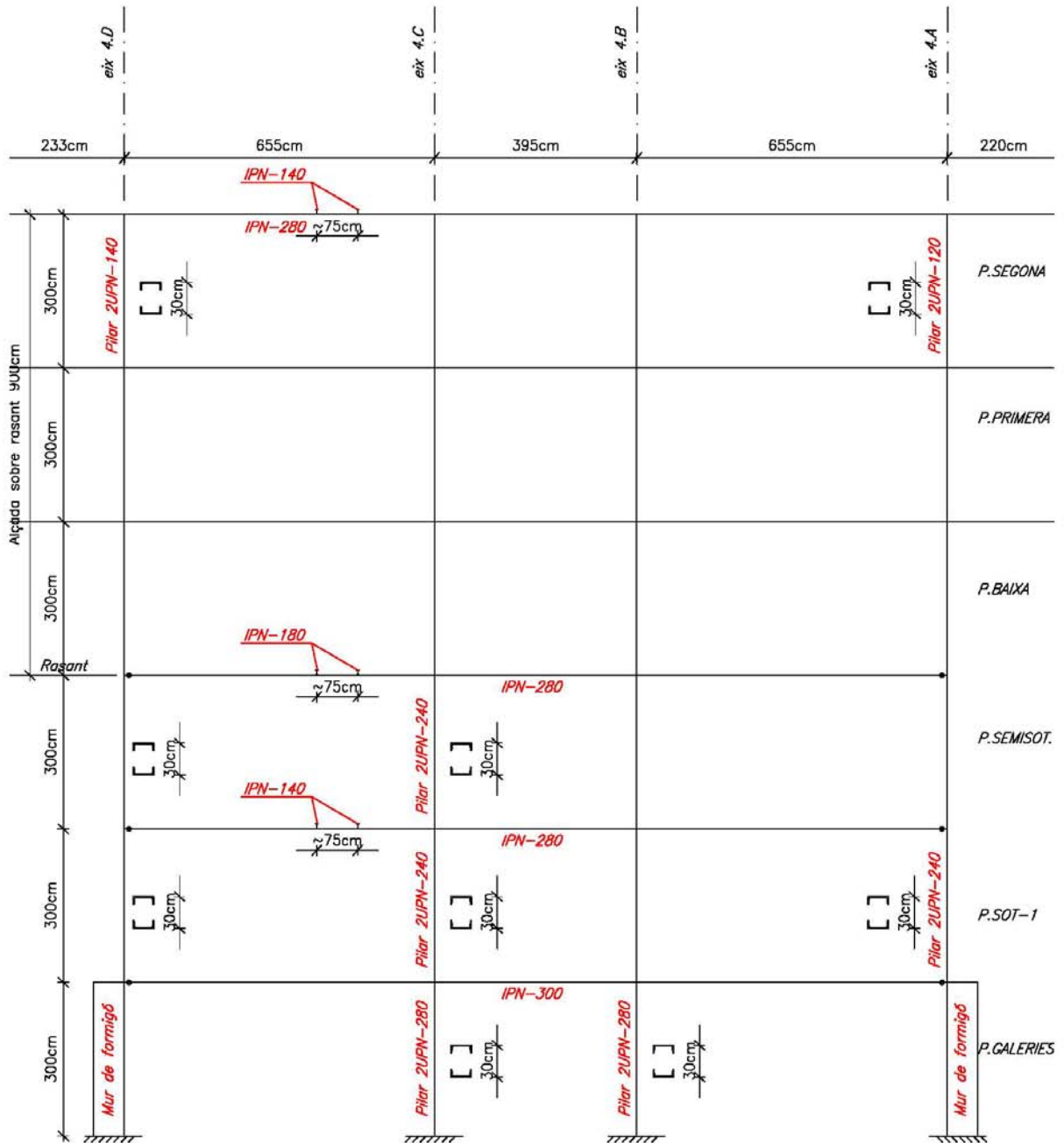
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 4 (12 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.60m. Biguetes IPN-140 amb revoltó ceràmic intereix ~85cm.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

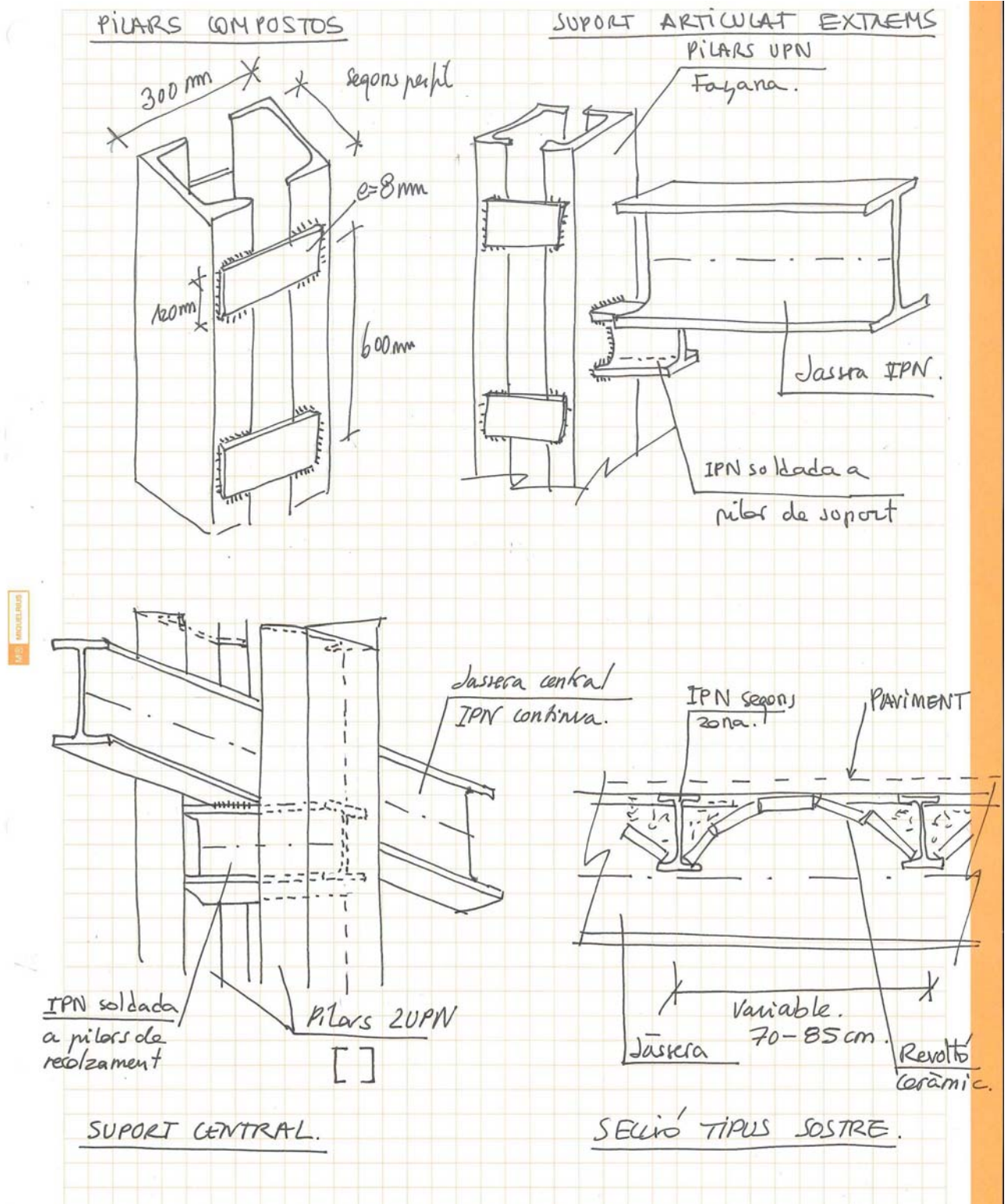
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

A continuació s'adjunten a mode d'esquema els detalls generics de l'estructura.



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

2.3. Avaluació del coneixement de l'edifici.

Un cop analitzada la informació que s'ha pogut extreure de les diferents visites hem pogut extreure les següents conclusions:

- S'ha comprovat que existeixen quatre blocs estructurals objecte d'estudi. Aquests blocs tenen dimensions coherents amb les indicacions de la normativa com per no presentar problemàtiques de dilatacions ni requerir de l'aplicació d'accions tèrmiques en la modelització.
- Els quatre blocs estructurals identificats són objecte d'un sol projecte arquitectònic i probablement d'un mateix moment de construcció, doncs els quatre es componen de les mateixes tipologies de sostre, estructura principal i unions.
- Amb les cales realitzades observem que el coneixement del bloc 2 i bloc 3 és bastant ampli, ja que tot i que no s'ha pogut comprovar ni molt menys la totalitat de l'estructura, s'han identificat perfils per caracteritzar pràcticament tot un pòrtic tipus. No es tan així en el bloc 1 i 4 on el desconeixement segueix sent molt ampli.
- No es disposa de cap coneixement a nivell de fonamentació i es descarta el seu estudi en el present informe.
- Es detecten canvis a nivell puntual del l'estructura de pòrtics, probablement fruit d'intervencions al llarg dels anys per adaptar l'edifici a l'ús. Aquestes no es consideren transcendents per el tipus d'estudi que s'encarrega realitzar en aquest moment i per tant no s'avaluen.

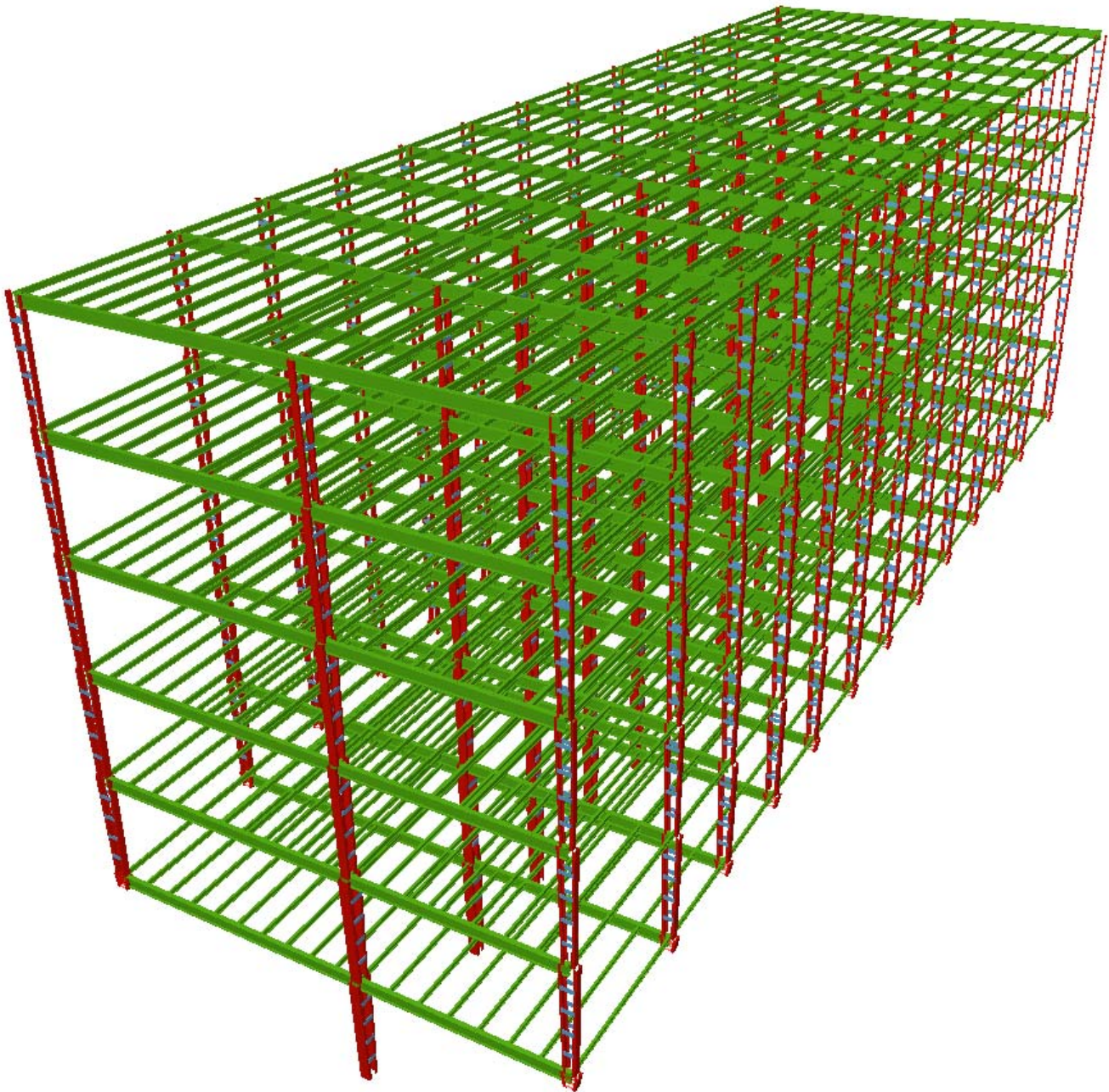
Es pren la decisió per part de Bernuz Fernandez de realitzar la modelització estructural i comprovació dels blocs estructurals 2 i 3. El suficient coneixement de l'estructura d'aquests edificis permet fer un supòsit de dels elements que no s'han comprovat amb poc marge d'error. En canvi, no es realitza la modelització del bloc 1 i 4, doncs es considera per part del tècnic sotasignat que la caracterització d'aquesta estructura es escassa per fer un anàlisi fidedigne.

Si que estem en situació d'afirmar, a la vista de les observacions realitzades i l'anàlisi constructiu de l'edifici, que les conclusions extretes per els blocs 2 i 3 seran aplicables als altres dos blocs estructurals amb facilitat. Es a dir, quan es dissenya una estructura, i més encara amb anterioritat als programes informàtics actuals, es habitual que tots els elements per tipologies treballin més o menys als mateixos percentatges d'esgotament. No tindria massa lògica trobar en un mateix edifici, pensat per un mateix ús i moment de construcció, dos pilars de les mateixa secció i en condicions similars amb percentatges d'aprofitament molt diferents.

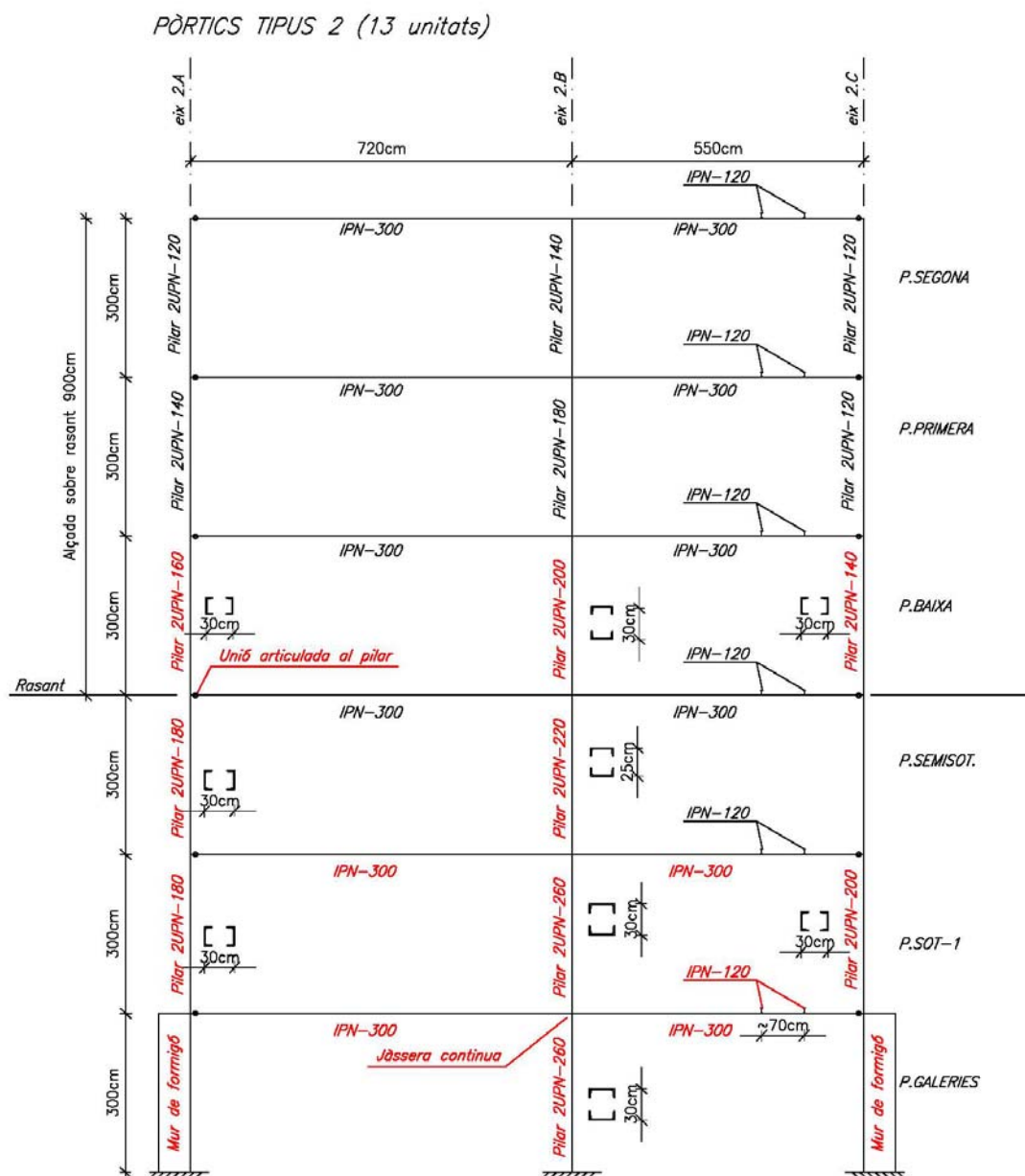
3. JUSTIFICACIÓ DE CàLCUL BLOC 2

3.1. Modelització

El model de càlcul realitzat ha sigut el següent:



S'ha realitzat un model de càlcul de la totalitat del bloc 2. Per els perfils que encara es desconeixien s'ha realitzat un supòsit de càlcul veient com funciona el global dels edificis. A continuació s'adjunta el pòrtic genèric de càlcul on en vermell s'indiquen els perfils coneguts i en negre els perfils suposats. El càlcul s'ha realitzat amb el programa de càlcul Cype 3D de modelització d'estructures de barres i làmines en 3D.



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.00m. Biguetes IPN-120 amb revoltó ceràmic intereix ~70cm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

3.2. Estat de càrregues

Les càrregues aplicades en el model de càlcul han sigut segons les directrius de la normativa actual aplicable CTE-DB- AE accions a l'edificació del Codi Tècnic de la Edificació.

3.2.1. Pesos propis sostres

A continuació s'exposa el pes propi dels elements estructurals considerats en el projecte que ens ocupa, que actuen com a concàrregues en el càlcul de l'estructura. Els valors s'expressen per kN/m^2 , i s'extreuen de ponderar la proporció ponderada per metre quadrat dels diferents elements que componen els sostres de projecte.

TIPUS DE SOSTRE	CANTELL	NERVIS	ALLEUGERIDOR	PES PONDERAT
Unidireccional de biguetes IPN-120 i revoltó ceràmic	12cm	IPN-120	Ceràmic i reomplert de morter	1.30kN/m ²

3.2.2. Càrregues permanents

Com a càrregues permanents entenem aquelles càrregues que actuaran de forma continuada durant la vida útil de l'edifici. En el càlcul, depenent de la seva naturalesa, es poden aplicar com a càrregues superficials, lineals o puntuals.

Com a càrregues superficials entenem els paviments, les impermeabilitzacions, pendents i tractaments de les cobertes i els cels rasos.

Com a càrregues lineals s'apliquen en el càlcul, les càrregues de les façanes i les baranes de balcons o escales.

Les càrregues puntuals es poden trobar en alguns casos com una pèrgola, maquinària molt específica o elements similars no estructurals recolzats sobre l'edifici o en algun punt del mateix.

TIPUS DE CÀRREGA	DEFINICIÓ	ACCIÓ DE CàLCUL
Superficial	Paviments tipus ceràmics i cel rasos	1,00kN/m ²
Superficial	Paviments cobertes i formació de pendents	2,50kN/m ²

3.2.3. Càrregues d'envans

Les càrregues d'envans o divisions interiors es poden aplicar, segons la normativa CTE-AE com una càrrega superficial aplicada a tota la planta objecte de l'estudi.

Segons s'indica a la norma, en els casos amb envans el pes dels quals no superi els 1.2kN/m^2 , amb un gruix que no superi els 0.08m i que la seva distribució en planta sigui sensiblement homogènia, la càrrega es podrà considerar superficial distribuïda homogèniament. El valor d'aquesta càrrega s'extraurà de multiplicar 0.8kN/m^2 , per la mitja de superfície d'envans en relació a la superfície de planta.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

En termes generals es pot considerar, com a càrregues d'envans, un valor de 1.0kN/m² per cada metre quadrat construït.

TIPUS DE CÀRREGA	DEFINICIÓ	ACCIÓ DE CàLCUL
Superficial	Envans de fabrica	1,00kN/m ²
Lineal	Façana de fàbrica ceràmica de 15cm de gruix i envà	9,00kN/m

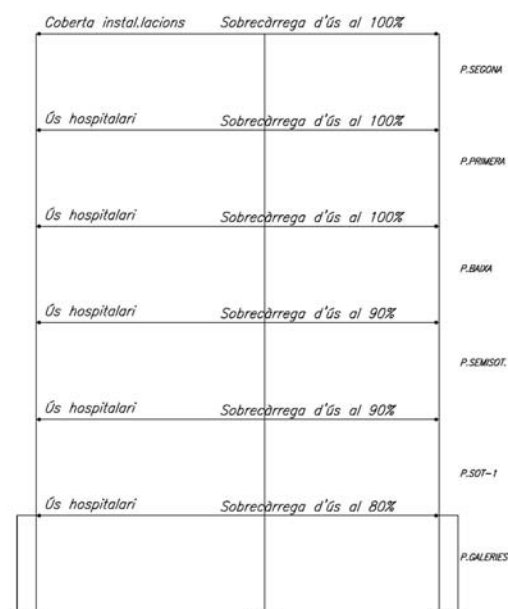
3.2.4. Sobrecàrregues d'ús

Les sobrecàrregues d'ús engloben el pes de tot el que pot gravitar sobre l'edifici en funció de l'ús al qual es destini. Per regla general, les sobrecàrregues degudes a l'ús s'assimilen a una càrrega superficial distribuïda uniformement. D'acord amb l'ús majoritari al que es destini cada zona, el valor característic s'extreu de la taula 3.1 del CTE-SE-AE. Sobrecàrregues molt concretes, com maquinaries, materials de biblioteques, magatzems o indústries, no estan englobats per la norma i es defineixen amb l'estudi concret de l'edifici.

A continuació s'exposen els valors de sobrecàrrega d'ús que s'apliquen en aquest projecte:

CATEGORIA D'ÚS	SUBCATEGORIA	DEFINICIÓ	CÀRREGA UNIFORME	CÀRREGA PUNTUAL
A- hospitalaris		habitacions	2,00kN/m ²	2,0kN
F- cobertes		Instal·lacions	2,00kN/m ²	

El marc normatiu del CTE permet una reducció de les sobrecàrregues en els casos amb diverses plantes amb el mateix ús. En el cas que ens ocupa s'han aplicat les reduccions que permet la normativa per al dimensionat d'elements verticals (pilars) segons l'esquema que s'adjunta. Per el càlcul d'elements horitzontals es pot aplicar també una reducció en funció de la superfície en planta del mateix ús que en cas del model no s'ha aplicat.



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
 C/ Dr. Trueta n°154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

3.2.5. Sobrecàrregues de neu

La distribució i la intensitat de càrrega de la neu depèn del clima del lloc, el tipus de precipitació, la geometria de la coberta o edifici, els efectes del vent i els intercanvis tèrmics dels paràmetres exteriors.

La normativa defineix la formulació necessària per calcular la acumulació de neu i aplicar-la com una sobrecàrrega de l'edifici a la CTE-SE-AE. La inclinació de la coberta i la forma poden afavorir o no, l'acumulació de la neu.

La norma permet, en edificis de sostres amb coberta plana, situats en altituds inferiors a 1.000m, considerar una sobrecàrrega de neu uniformement distribuïda de 1.0 kN/m², que és el valor de càlcul que s'ha pres en aquest projecte.

LOCALITAT	Barcelona
ZONA HIBERNAL	ZONA 2
ALTITUD TOPOGRÀFICA	H=0 (Inferior a 1.000m)
CÀRREGA CARACTERÍSTICA DE NEU	1,00kN/m ²
FACTOR DE FORMA	1

3.2.6. Accions del vent

Són les produïdes per el vent sobre els elements exposats a ell. Per llur determinació es considera que aquest actua horitzontalment sobre els elements i amb una direcció que forma un angle de ±10° respecte a l'horitzontal.

La intensitat de la seva acció s'avalua directament a partir de la velocitat amb la que pot desplaçar-se i topar contra un element resistent, segons les consideracions de l'article 3.3 del CTE SE-AE (Codi Tècnic de l'Edificació).

L'acció del vent s'ha incrementat molt en valor amb el pas de les normatives i els valors actuals normatius són certament força elevats als que es devien tenir en compte en el moment de construcció de l'edifici en el cas de que es tinguessin en compte. Històricament no es consideraven les accions del vent en els edificis ja que es realitzaven amb murs de càrrega amb múltiples murs de trava que feien que aquest tipus d'accions no dos significatiu.

En la modelització a dia d'avui no podem deixar d'aplicar aquest tipus d'acció segons la normativa actuals doncs qualsevol intervenció que es pretengui realitzar requereix de la seu estudi.

L'acció del vent, en general una força perpendicular a la superfície de cada punt exposat, o pressió estàtica, q_e pot expressar-se com:

$$q_e = q_b \cdot C_e \cdot C_p$$

En el cas particular que es discuteix, els paràmetres considerats són els que es detallen:

- "q_b" Pressió dinàmica del vent (segons annex D Figura D1):

$$q_b = 0.52 \text{ kN/m}^2 \text{ (Zona C)}$$

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

- "C_e" Coeficient d'exposició (segons taula 3.3):

Grau d'aspror: **IV**

Alçada del punt considerat: **9.00m**

Taula 3.3Valors del coeficient d'exposició Ce(Segons CTE-SE-AE)

GRAU D'ASPROR DE L'ENTORN	Alçada del punt considerat (m)							
	3	6	9	12	15	18	24	30
I.-Límit del mar o d'un llac, amb una superfície d'aigua en la direcció del vent de com a mínim 5Km de longitud.	2.2	2.5	2.7	2.9	3.0	3.1	3.3	3.5
II.-Terreny rural pla sense obstacles ni arbrat d'importància.	2.1	2.5	2.7	2.9	3.0	3.1	3.3	3.5
III.-Zona rural accidentada o plana amb alguns obstacles aïllats, com arbres o construccions petites.	1.6	2.0	2.3	2.5	2.6	2.7	2.9	3.1
IV.-Zona urbana en general, industrial o forestal.	1.3	1.4	1.7	1.9	2.1	2.2	2.4	2.6
V.-Centre de negocis de grans ciutats, amb profusió d'edificis en alçada.	1.2	1.2	1.2	1.4	1.5	1.6	1.9	2.0

C_e = 1.7

- "C_p" Coeficient eòlic (segons 3.3.4.):

Amplada considerada x: **38.00m**

Amplada considerada y: **13.00m**

Esveltesa K_x: (h/x) : **0.24**

Esveltesa K_y: (h/y) : **0.69**

Taula 3.4Coeficient eòlic en edificis de pisos (Segons CTE-AE)

	Esveltesa en el pla paral·lel al vent					
	<0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	≤5.00
Coeficient eòlic de pressió, C _p	0.7	0.7	0.8	0.8	0.8	0.8
Coeficient eòlic de succió, C _s	-0.3	-0.4	-0.4	-0.5	-0.6	-0.7

- Coeficient C_{px}: **+0.7**
- Coeficient C_{sx}: **-0.3**
- Coeficient C_{py}: **+0.75**
- Coeficient C_{sy}: **-0.4**

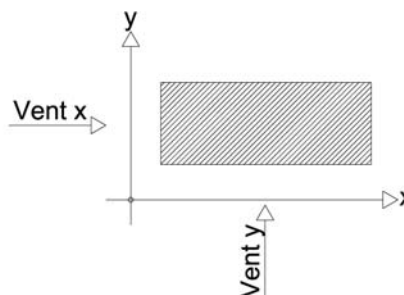
$$q_{px} = q_b \times C_e \times C_{px} = 0.62 \text{ kN/m}^2$$

$$q_{sx} = q_b \times C_e \times C_{sx} = 0.27 \text{ kN/m}^2$$

$$q_{py} = q_b \times C_e \times C_{py} = 0.67 \text{ kN/m}^2$$

$$q_{sy} = q_b \times C_e \times C_{sy} = 0.36 \text{ kN/m}^2$$

El criteri d'eixos x/y :



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

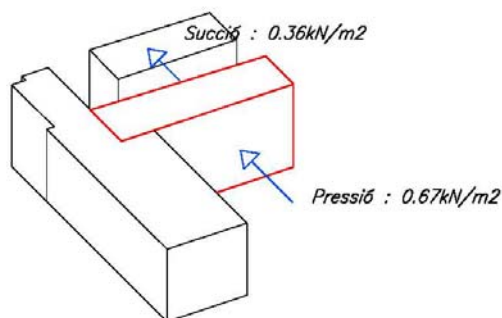
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

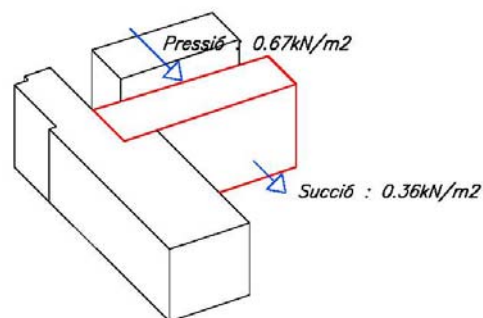
08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

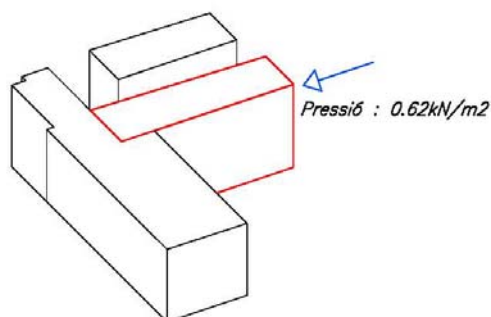
En el cas que ens ocupa el vent tan sols té incidència a les plantes sobrerasant. S'ha considerat el vent Y complet tot i que el bloc 1 és molt pròxim al bloc objecte d'estudi. En canvi en el sentit Y, com que el bloc 2 està vinculat al bloc 3 s'ha considerat el vent únicament al tester. A continuació s'adjunta a mode d'esquema les hipòtesis generades en el model de càlcul per l'acció del vent.



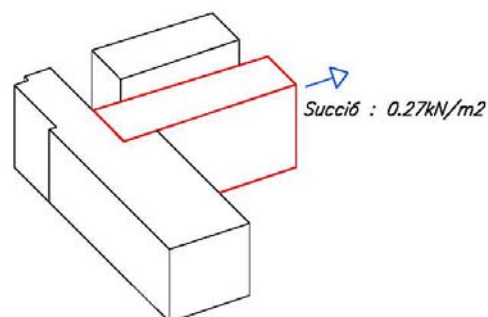
Hipotesis de Vent 1



Hipotesis de Vent 2



Hipotesis de Vent 3



Hipotesis de Vent 4

3.2.7. Accions tèrmiques

La normativa vigent indica que es no es necessària l'aplicació d'accions tèrmiques en edificis de llums totals entre suports inferiors a 45m, doncs la dilatació dels elements en aquestes geometries no es significativa. S'ha comprovat que l'edifici està dividit en blocs estructurals de dimensions inferiors a les indicades per normativa i per tant, no s'han contemplat aquest tipus d'accions.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

3.2.8. Accions de sísmiques

En la determinació de les accions sísmiques s'ha considerat la Normativa vigent: NCSR-02: "Norma de construcció sismorresistente. (Parte general y edificación). Real Decreto 997/2002 de 27 de Septiembre".

Segons la normativa, per determinar l'acció sísmica influeixen tres factors: Per una banda la ubicació de l'edifici dins el mapa de perillositat sísmica. En el present cas, Barcelona, és una zona de perillositat baixa.

També influeix el tipus de terreny on es fonamenta l'edifici, la qual cosa en aquest moment es desconeix doncs no s'han realitzat cales ni estudi geotècnic. Considerem un terreny mig per avaluar l'acció sísmica.

L'últim factor és la importància de l'edifici, que en el cas de tractar-se d'un hospital és especial, doncs la destrucció del mateix per causa d'un terratrèmol pot interrompre un servei imprescindible o donar lloc a efectes catastròfics.

Classificació de la construcció (article 1.2.2)

Importància moderada: són les que presenten una baixa probabilitat que el seu col·lapse per causa d'un terratrèmol pugui causar víctimes, interrompre un servei primari o produir danys econòmics rellevants a tercers.	Importància normal: són aquelles, la destrucció de les quals per causa d'un terratrèmol pot ocasionar víctimes, interrompre un servei pe la col·lectivitat o produir importants pèrdues econòmiques, sense que en cap cas es tracti d'un servei imprescindible ni pugui donar lloc a efectes catastròfics.	Importància especial: són aquelles la destrucció de les quals per causa d'un terratrèmol pugui interrompre un servei imprescindible o donar lloc a efectes catastròfics.
El coeficient de contribució (K) té en compte la influència dels diferents tipus de terratrèmols i la perillositat sísmica de cada punt. A nivell de tot Catalunya K = 1.0. Fora d'aquest àmbit mirar l'annex 1 de la Norma En cas de dubtes a l'annex 1 es detallen tots els municipis que tinguin uns valors d'acceleració bàsica iguals o superiors a 0.04 g.		

Acceleració sísmica (article 2.2) $A_c = S \cdot \rho \cdot a_b$

On "a _b " és l'acceleració sísmica bàsica definida a la norma en el mapa sísmic de l'apartat 2.1.			
"ρ" és un coeficient adimensional de risc		Importància normal = 1	
		Importància especial = 1.3	
C és el coeficient del terreny (art 2.4)	I	Roca compacta, sòl cimentat o granulat molt dens	1.0
	II	Roca molt fracturada, sòls granulats densos o amb cohesió i dur	1.3
	III	Sòl granular mig compactat, o cohesió i consistència ferma o molt ferma	1.6
	IV	Sòl granulat solt, o amb cohesió tova	2.0
"S" és el coeficient d'amplificació del terreny	$\rho \cdot a_b \leq 0,1g$	$S = \frac{C}{1,25}$	
	$0,1g < \rho \cdot a_b < 0,4g$	$S = \frac{C}{1,25} + 3,33x(\rho x \frac{a_b}{g} - 0,1)x(1 - \frac{C}{1,25})$	
	$0,4g \leq \rho \cdot a_b$	S = 1.0	

El criteri d'aplicació de la norma (art 1.2.3) és:



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
 Membre de la ACE n° 103
 C/ Dr. Trueta n°154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

Construccions d'importància moderada	NO cal aplicar la norma
$a_b < 0.04 \text{ g}$	NO cal aplicar la norma
$0.04 \text{ g} \leq a_b < 0.08 \text{ g}$	Cal aplicar la norma <u>Excepcions: No cal aplicar la norma</u> en edificis de normal importància sempre que: - disposin d'estructura de pòtics arriostrats, amb característiques de resistència i rigidesa similars en les dues direccions, per resistir esforços horitzontals en qualsevol direcció - No es fonamenti l'edifici sobre terrenys potencialment inestables. No obstant, la Norma serà d'aplicació en els edificis de més de set plantes si l'acceleració sísmica de càlcul $a_c \geq 0.08$
$a_b \geq 0.08 \text{ g}$	Cal aplicar la norma sense excepcions

En el nostre cas tenim:

Localitat	Barcelona
Importància	especial
a_b	0.04
ρ	1.3
C	1.6
S	1.28

Per tant l'acceleració de càlcul serà:

$A_c = S \cdot \rho \cdot a_b =$	0.066 g
--	----------------

El complex de l'hospital del Vall d'Hebron s'ha de calcular enfront les accions sísmiques al tractar-se d'una edificació d'especial importància amb una acceleració de càlcul superior a 0.04g.

Les accions sísmiques s'apliquen segons la formulació de la normativa com una acció horitzontal a casa sostre, així doncs te el mateix criteri d'aplicació que les accions del vent. En el model que ens ocupa s'ha optat per no aplicar en aquest moment l'acció sísmica doncs esta comprovat que en zones amb acceleració bàsica baixa l'acció del vent és més desfavorable que l'acció sísmica. Així doncs si l'edifici te un bon comportament enfront les accions del vent pot tenir un bon comportament enfront del sísmic.

Això no treu que en projecte de futura intervenció sigui imprescindible la comprovació de les accions sísmiques doncs si que es cert que la tipologia constructiva amb falta de traves no ajuda al comportament de l'edifici.

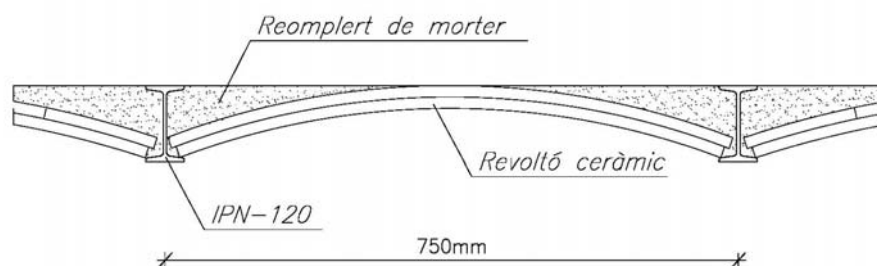


3.3. Materials

Es desconeixen les característiques mecàniques de l'acer emprat a l'edifici, però per l'època estimem que deu ser un acer de denominació A32, que actualment es pot assimilar a la denominació **S 235 JR** amb el qual hem realitzat el càlcul.

3.4. Comprovació sostre IPN-120 c/75cm

El sostre analitzat en el model de càlcul respon a la següent secció constructiva. No s'ha considerat que el sostre disposi de capa de compressió, doncs en l'època de construcció de l'edifici no era habitual la seva aplicació i s'ha comprovat en alguna zona que no existeix.



Les biguetes s'han considerat articulades en el seu recolzament sobre els pòrtics, per tant s'han modelitzat com a biguetes biarticulades de 3m de llum. El pany més desfavorable, el qual es comprova és de 4.50m.

Estats límits de servei

Els **estats límits de servei (ELS)** són els que, de ser superats, afecten el confort i el benestar dels usuaris o terceres persones, el correcte funcionament de l'edifici o la imatge de la construcció. Aquests estats poden ser reversibles o irreversibles, en funció a les conseqüències que suposen l'excés dels límits especificats com admissibles, un cop desaparegudes les accions que els han produït.

Com a estats límits de servei es poden considerar els deguts a :

- Les deformacions que afectin a la imatge de l'obra, al confort dels usuaris o al funcionament d'equips i instal·lacions.
- Les vibracions que causin una falta de confort a les persones o afectin a la funcionalitat de l'obra.
- Els danys o el desgast que poden afectar desfavorablement a la imatge, la durabilitat o la funcionalitat.

Les deformacions resultants de l'anàlisi per a cada hipòtesis de càlcul en un sostre tipus destinat a hospital són les següents:

Pes propi: 7.45mm

Carregues permanents i envans: 11.90mm

Sobrecàrrega d'ús: 11.90mm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

El Codi tècnic de l'Edificació estableix combinacions d'accions amb coeficients de majoració i coeficients de simultaneïtat d'accions per tal de garantir diferents aspectes esmentats amb anterioritat.

En els casos d'efectes degut a les accions de curt termini que poden resultar irreversibles, la combinació d'accions es realitza seguint la següent expressió:

$$\sum_{j \neq i} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \neq j} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera en el càlcul totes les càrregues permanents, una acció variable, en la seva totalitat, i la resta de càrregues variables amb el factor de simultaneïtat corresponent, modificant la variable no afectada per els coeficients parcials en cada hipòtesi. En el nostre cas únicament existeix una única acció variable i per tant no s'apliquen els coeficients de simultaneïtat

Per tant:

$$7.45 + 11.90 + 11.90 \text{mm} = 31.25 \text{mm} \quad \text{Corresponent a L/144}$$

En els casos d'efectes deguts a accions de curta durada que poden resultar reversibles, la formulació per realitzar la combinació d'accions ha estat la següent:

$$\sum_{j \neq i} G_{k,j} + P + \psi_{1,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i \neq j} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_1 = 0.50$ Per tant:

$$7.45 + 11.90 + (0.50 \times 11.90 \text{mm}) = 25.3 \text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 177}$$

Finalment, per els casos d'efectes deguts a càrregues de llarga duració, s'ha calculat amb la següent expressió, que tracta totes les accions variables amb un mateix coeficient de quasi permanència.

$$\sum_{j \neq i} G_{k,j} + P + \sum_{i \neq j} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_2 = 0.30$ Per tant:

$$7.45 + 11.90 + (0.30 \times 11.90 \text{mm}) = 22.92 \text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 196}$$

Tenint en compte les limitacions normatives per els diferents casos, comprovem que en aquest cas els resultats obtinguts són inadmissibles.

Fletxes relatives admissibles dels elements estructurals, les limitacions de la qual s'indiquen en el (CTE-SE 4.3.3.1)

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Sostres amb envans fràgils o paviments rígids sense junts	1/500
	Sostres amb envans ordinaris i paviments amb junts	1/400
	Resta de casos	1/300
Confort dels usuaris		1/350
Imatge de l'obra		1/300

Estats límits últims

Els **estats límits últims (ELU)** són els que, de ser superats, constitueixen un risc per les persones, ja que poden produir un col·lapse total o parcial de l'edifici.

Com estats límits últims s'han de considerar els deguts a :

- Pèrdua de l'equilibri de l'edifici o d'una part estructuralment independent.
- Error per deformació excessiva, transformació de l'estructura o part d'ella en un mecanisme, trencament dels elements estructurals o de les unions, o inestabilitat d'elements estructurals incloent els originats per efectes depenent del temps, com la corrosió o la fatiga.

La norma estableix les combinacions d'accions segons les quals s'han de realitzar les comprovacions enfront els estats límits últims. La formulació general per el càlcul de les combinacions d'hipòtesis es determina a partir de l'expressió:

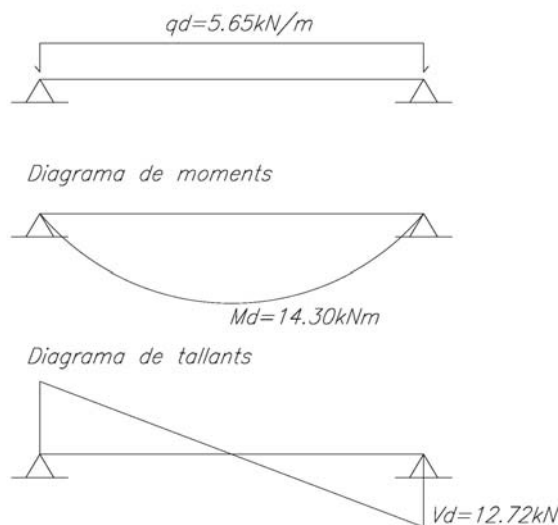
$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} \times G_{k,j} + \gamma_{Q,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera simultàniament l'actuació de les accions permanents, G i les accions variables, Q, havent-se d'aplicar de manera successiva en els diferents anàlisis.

$$\gamma_G = 1.35$$

$$\gamma_Q = 1.50$$

La carrega de disseny aplicada a una bigueta de 3m amb un intereix de 75cm, els esforços resultants i les comprovacions tensionals corresponents s'indiquen a continuació.



$$\frac{Md}{W_x} \leq f_{yd} \quad \frac{14.30 \times 10^6}{54700} = 261 \text{ N/mm}^2 < 235 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{INCORRECTE}$$

$$\frac{Vd}{A_A} \leq f_{yd} \quad \frac{12.72 \times 10^3}{469} = 27.12 \text{ N/mm}^2 < 135 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{CORRECTE}$$

S'ha comprovat la mateixa bigueta amb la llum habitual de 3m entre panys i compleix amb tots els requeriments. D'aquests valors s'extreu que a nivell de deformacions el sostre no compleix les exigències de la normativa actual, la qual cosa no es sorprenent doncs històricament no es calculaven les deformacions.

A nivell de tensions no compleix els moments requerits, la qual cosa no vol dir que la bigueta entri en col·lapse sinó que el coeficient de seguretat de la norma no es compleix. El coeficient de seguretat d'aquestes biguetes és de 1.34.

3.5. Comprovació jàsseres pòrtic

Les jàsseres dels pòrtics s'han modelitzat amb perfils tipus IPN-300 amb unions articulades als pilars extrems i contínues als pilars centrals tal i com s'ha comprovat que esta executat a l'edifici amb les diferents cales.

Estats límits de servei

Pel que fa a les deformacions s'han obtingut els valors següents del model càlcul per hipotesis al tram de més longitud de 7.2m:

Pes propi: 4.06mm

Carregues permanents i envans: 5.56mm

Sobrecàrrega d'ús: 5.69mm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

Les combinacions d'hipòtesis a comprovar són les mateixes que per el cas anterior de les biguetes de sostre.
 En els casos d'efectes degut a les accions de curt termini que poden resultar irreversibles:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

$$4.06+5.56+ 5.69\text{mm}= 15.65\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 460}$$

En els casos d'efectes deguts a accions de curta durada que poden resultar reversibles:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \psi_{1,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$$\psi_1 = 0.50 \quad \text{Per tant:}$$

$$4.06+5.56+ (0.50 \times 5.69\text{mm})= 12.46\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 577}$$

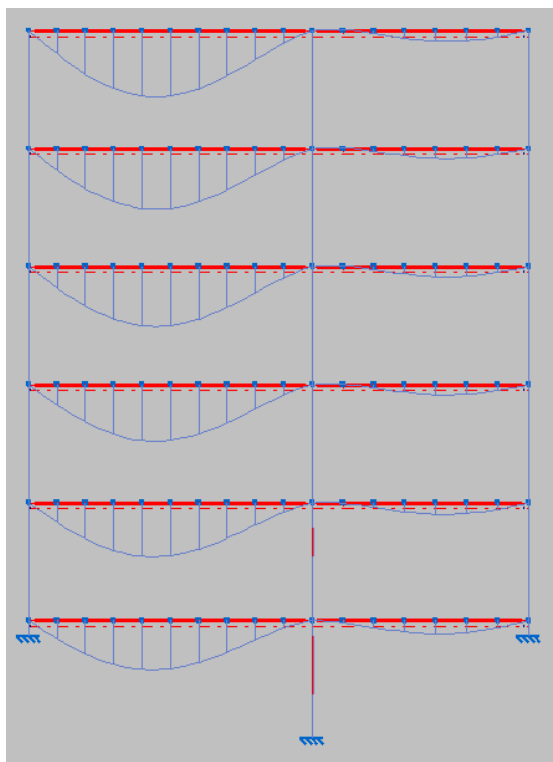
En els casos d'efectes deguts a càrregues de llarga duració:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$$\psi_2 = 0.30 \quad \text{Per tant:}$$

$$4.06+5.56+ (0.30 \times 5.69\text{mm})= 11.32\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 635}$$

Tenint en compte les limitacions normatives per els diferents casos, comprovem que en aquest cas es compleix amb les limitacions normatives.



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
 C/ Dr. Trueta nº154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

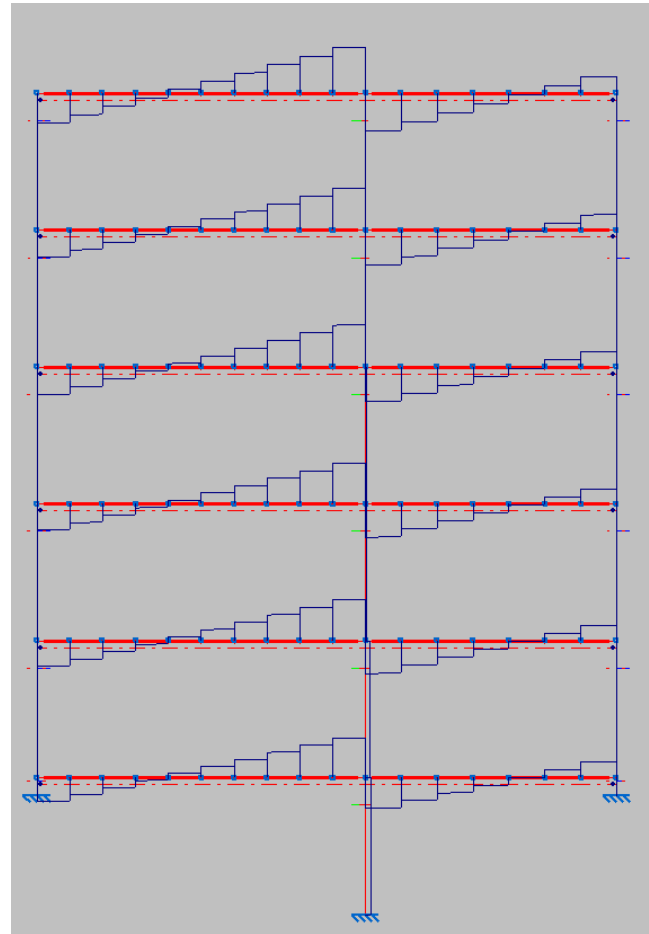
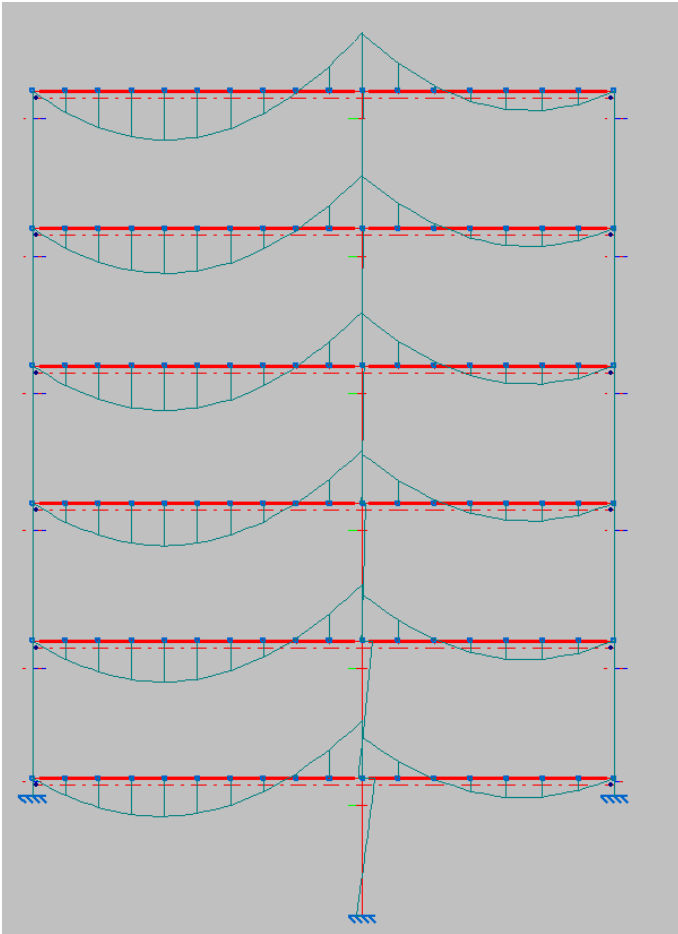


Diagrama de Moments

Diagrama de Tallants

Estats límits últims

Els esforços més desfavorables resultants de la combinada d'accions establerta per la normativa CTE són els següents:

Md= 116.50kNm

Vd= 90.6kN

$$\frac{Md}{W_x} \leq f_{yd} \quad \frac{116.5 \times 10^6}{653000} = 178.4 N / mm^2 < 235 N/mm^2 / 1.05 \text{ CORRECTE}$$

$$\frac{Vd}{A_A} \leq f_{yd} \quad \frac{90.6 \times 10^3}{2602.8} = 34.80 N / mm^2 < 135 N/mm^2 / 1.05 \text{ CORRECTE}$$

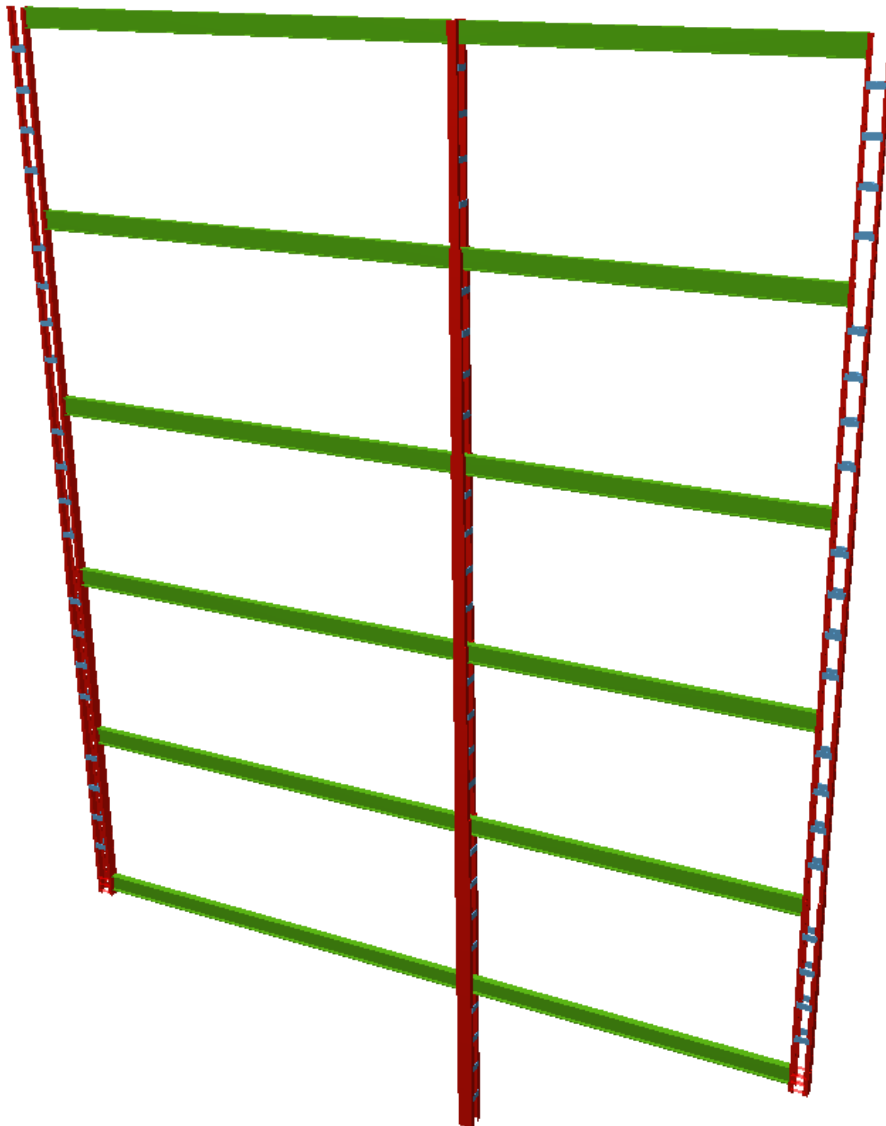


BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
 Membre de la ACE nº 103
 C/ Dr. Trueta nº154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

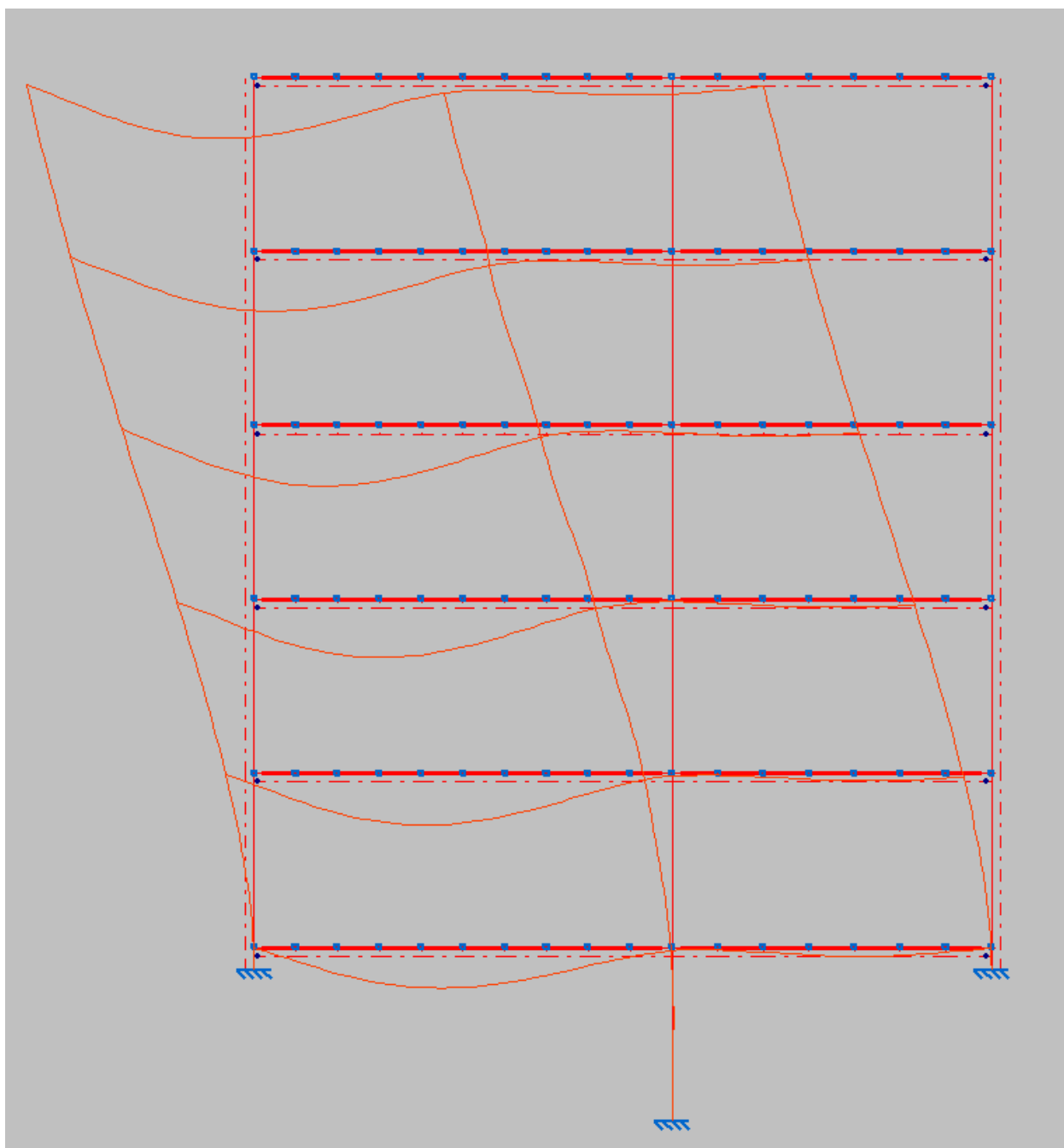
Es comprova que les jàsseres IPN-300 són vàlides per els esforços als que estan sotmeses amb un aprofitament del 85% en els punts més desfavorables. En el cas que les jàsseres fossin de cantell inferior, en algun punt es feia difícil confirmar el cantell per les proteccions enfront del foc, amb perfils IPE-280 l'aprofitament de les barres seria del 95%. Inferior a aquesta tipologia ja no es complirien els estats límits últims a les jàsseres de més longitud.

3.6. Comprovació pilars pòrtic

Pel que fa a nivell de pilars, comprovem com amb la resta de casos tant els estats límits de servei com els estats límits últims.



Estats límits de servei



Deformada. Hipòtesis carregues gravitatòries +Vent 1



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

El desplom de l'edifici en el punt més alt, amb l'acció del vent 1, en el sentit del pòrtic, és de 84.08mm. Això suposa un desplom total de l'edifici de L/178. La normativa vigent estableix els següents límits admissibles per el que fa a desplaçaments horitzontals.

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Desplom total	1/500
	Desplom locals	1/250
Imatge de l'obra		<1/250

El model de l'edifici no compleix amb els límits normatius, ni tan sols a nivell d'imatge de l'obra. No es sorprenent doncs ja era d'esperar que l'edifici original no es modelitzes a nivell d'accions horitzontals. Tot i els desplaçaments teòrics tant elevats a l'edifici no es detecten lesions en els elements constructius perquè els elements de tancament existents tant de façanes com interiors de fàbrica actuen com a elements de rigidització transversal que ajuden a controlar els desploms.

Es a dir, si ara es decidís buidar l'edifici per dins i realitzar un tancament tipus mur cortina i unes divisions interiors lleugeres es començarien a fer evidents els problemes que pot causar un desplom excessiu de l'edifici.

En el sentit longitudinal de l'edifici el desplom es encara més elevat amb l'acció del vent 3, doncs els pilars aporten poc moment d'Inèrcia en aquest sentit i es fa més evident que les façanes estan realitzant un treball important en aquest edifici.

Esta clar doncs que l'estructura per si sola, sense ajuda dels elements d'acabat, no es admissible a nivell d'estats límits de servei. Si es plantejges qualsevol intervenció que incrementi l'alçada de l'edifici aquest efecte desfavorable evidentment empitjorà i s'hauria de plantejar la necessitat de rigiditzar l'estructura.

Aquesta rigidització es pot realitzar amb diagonalitzacions de façanes o paraments o amb la creació de nuclis rígids. Cal tenir present que millorant aquest aspecte amb altres elements, els pilars també funcionarien millor a nivell d'estats límits últims i tindrien més capacitat de càrrega.

Estats límits últims

Enlloc d'una comprovació numèrica de cada pilar, que per altra banda es pot trobar al annex 3 d'aquest informe, adjuntem l'esquema d'un pòrtic tipus amb els percentatges d'aprofitament dels pilars, la qual cosa permet fer-se una imatge més ràpida sobre la capacitat de l'edifici.

En general en el model realitzat pràcticament tots els pilars compleixen amb les exigències de la normativa actual i no oblidem que això vol dir que compleixen amb els coeficients de seguretat.

Es a dir, en rehabilitació, es habitual quan es realitzin comprovacions a estats límits últims sense coeficients de seguretat precisament per establir quin és el coeficient de marge real que existeix. En aquest cas,



l'estructura existent compleix amb tots els coeficients de majoració d'accions i minoració de la resistència dels materials com si es tractés d'una obra nova. Per tant, tots els elements del model amb un aprofitament per sota del 100% tenen un coeficient de seguretat aplicat superior a 1.58.

En el següent gràfic s'estableix el percentatge d'aprofitament majoritari de cada pilar per nivells. Els valors límit indicats entre parèntesi corresponen al pòrtic 2.1 per el valor inferior, i al pòrtic 2.12 i 2.2 per el valor superior.

El pilar amb pitjors condicions, amb un aprofitament del 113% te un coeficient de seguretat de 1.39, en qualsevol cas, molt superior al col.lapse de l'element.



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

3.7. Conclusions concretes del bloc 2

Del model de càlcul realitzat per el bloc 2, del qual a la documentació annex 3 hi ha els llistats i justificació complerta, podem concloure que el comportament de l'edifici és acceptable per les carregues actuals a les que esta sotmès.

A nivell de sostre el comportament és adequat tant a nivell d'estats límits últim com d'estats límits de servei, tot i que les zones de més llum no compleixen, garantint els coeficients de seguretat establerts per la normativa actual vigent.

A nivell de suports, el comportament es àmpliament satisfactori a nivell d'estats límits últims amb tan sols 7 pilars del total de 208 de l'edifici que no compleixen amb els coeficients de seguretat de la normativa vigent. Tot i així, d'aquests 7 el pitjor garanteix un coeficient mínim de seguretat de 1.39, per tant, lluny encara del col·lapse de l'element.

S'ha de tenir en compte que s'ha considerat un acer tipus S 235 JR ja que no s'han pogut realitzar proves concretes sobre el material existent i que per tant, els resultats estan condicionats a confirmar la correspondència entre el supòsit i la realitat.

Així mateix, a les zones on no s'ha pogut comprovar l'element estructural s'ha realitzat una estimació i consegüentment, si de comprovar-se, aquests no es corresponguessin els valors obtinguts serien variables.

El bon comportament de l'edifici a nivell d'estats límits ultims enfront les accions del vent ens fa concloure que enfront les accions sísmiques el resultat també seria admissible, tot i així, tal i com ja s'ha comentat en el cas d'estudiar una ampliació caldria el calcul concret d'aquesta acció extraordinària.

L'únic paràmetre en el qual l'edifici incompleix àmpliament amb els valors normatius és en el desplom o desplaçament lateral, basicament provocat per les accions del vent. El fet que el gran desplaçament detectat en el model no es correspongui amb la realitat construïda es deu a la tipologia de tancaments i divisions interiors de fàbrica que actuen com elements de rigidització. També es deu en part a que les articulacions de les jàsseres del portic extremes al pilar tenen un cert grau d'empotrament, sobretot a les plantes inferiors degudes al pes propi que aporten més rigidesa al conjunt.

Incrementar l'alçada de l'edifici, a part de l'augment de càrrega en els pilars, empitjora inexorablement el comportament de l'edifici enfront del vent i faria practicamente imprescindible la construcció de nous mecanismes de rigidització de l'edifici.



La poca rigidesa global de l'edifici, en cas d'ampliació, hauria de donar lloc a un càlcul de l'estructura no lineal amb un anàlisi de segon ordre, on es tenen en compte les deformacions inicials abans de l'aplicació de noves accions. Amb un anàlisi de segon ordre el comportament de l'edifici empitjoraria rapidament.

De la mateixa manera, la poca rigidesa a torsió, empitjoraria clarament el comportament enfront les accions sísmiques en el cas de augmentar l'alçada de l'edifici i augmentant el numero de graus de llibertat.

No es pot realitzar cap comprovació a nivell de fonamentació. L'estat de l'edifici, sense lesions detectades durant les visites, fa concloure que per les accions actuals a les que esta sotmes l'edifici, la fonamentació i el terreny responen adequadament.

Aixó no vol dir, però, que tot i que els pilars presentin en general capacitat d'augment de la càrrega, els fonaments disposin del mateix marge. Per poder valorar si la fonamentació actual te un coeficient de seguretat ampli és imprescindible l'estudi geotecnic i la caracterització dels elements.

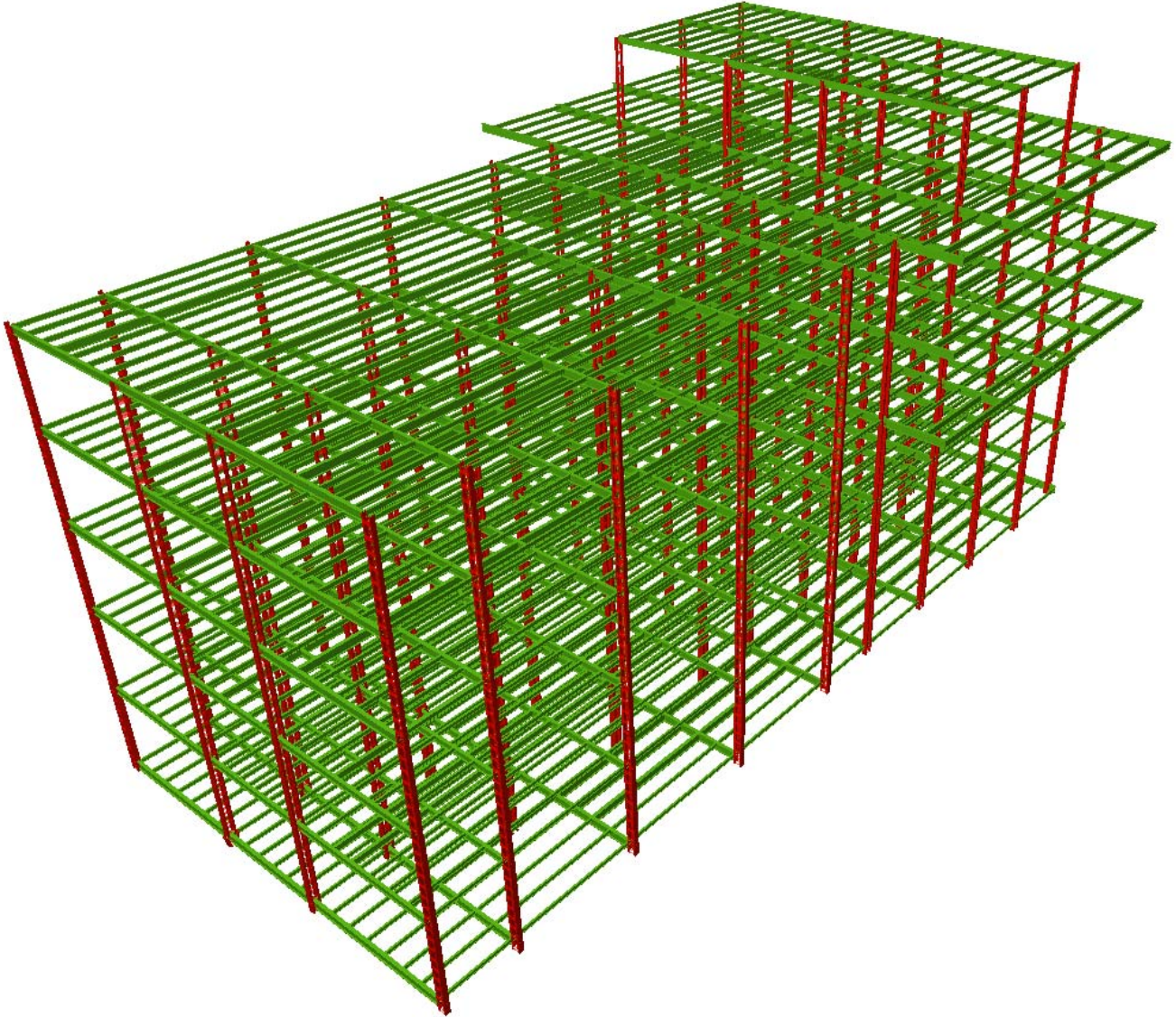


BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

4. JUSTIFICACIÓ DE CàLCUL BLOC 3

4.1. Modelització



De la mateixa manera que per el bloc 2 s'ha realitzat un model de càlcul amb el programa Cype 3D. En aquest cas per els pòrtics del 3.6 al 3.10 l'estimació de perfils ha sigut elevada. A continuació s'adjunten els portics tipus on en vermell s'indiquen els perfils coneguts i en negre els perfils suposats.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

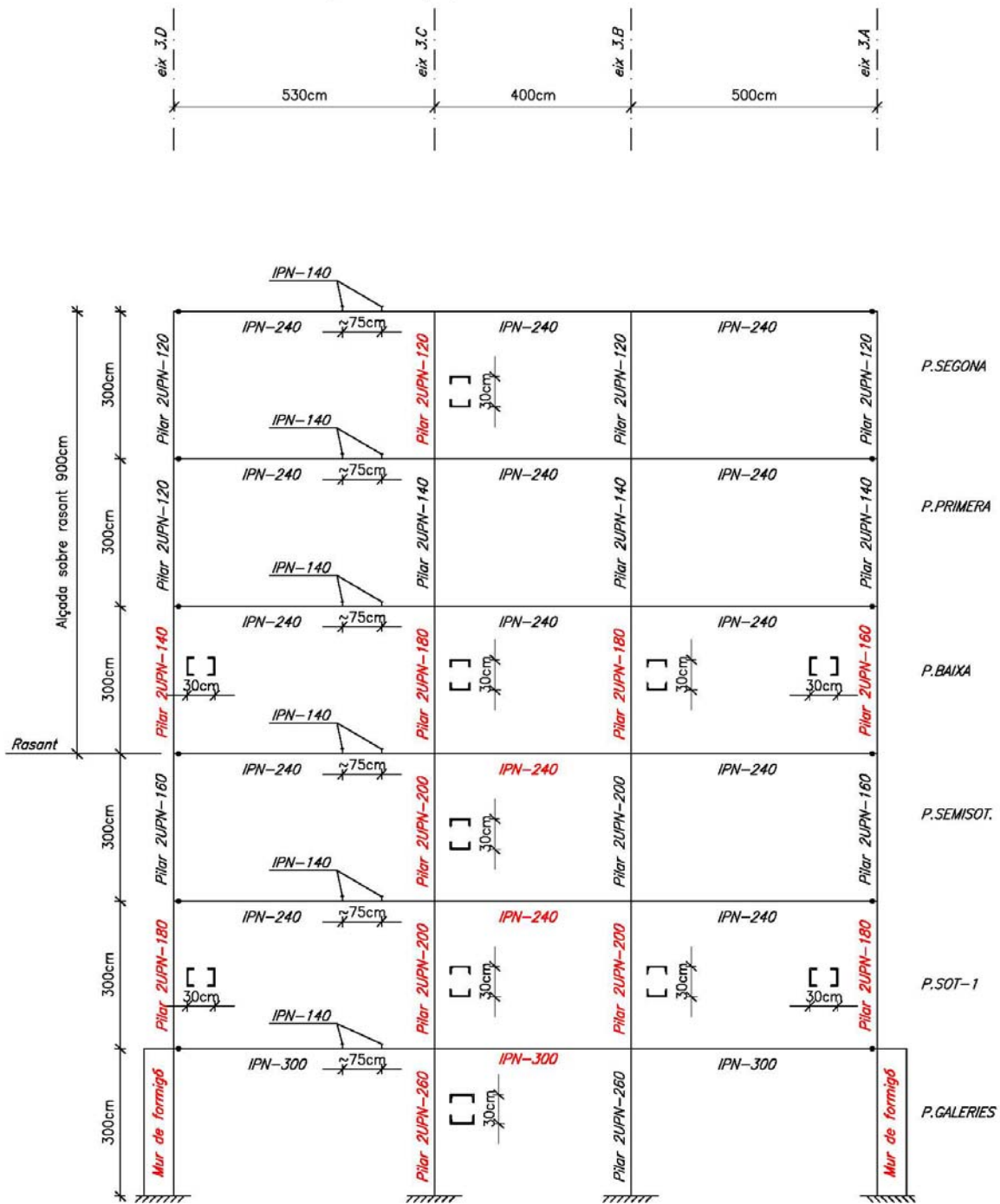
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 3 (5 unitats) pòrtics 3.1 a 3.5



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 5.00m. Biguetes IPN-140 amb revoltó ceràmic intereix ~85cm.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

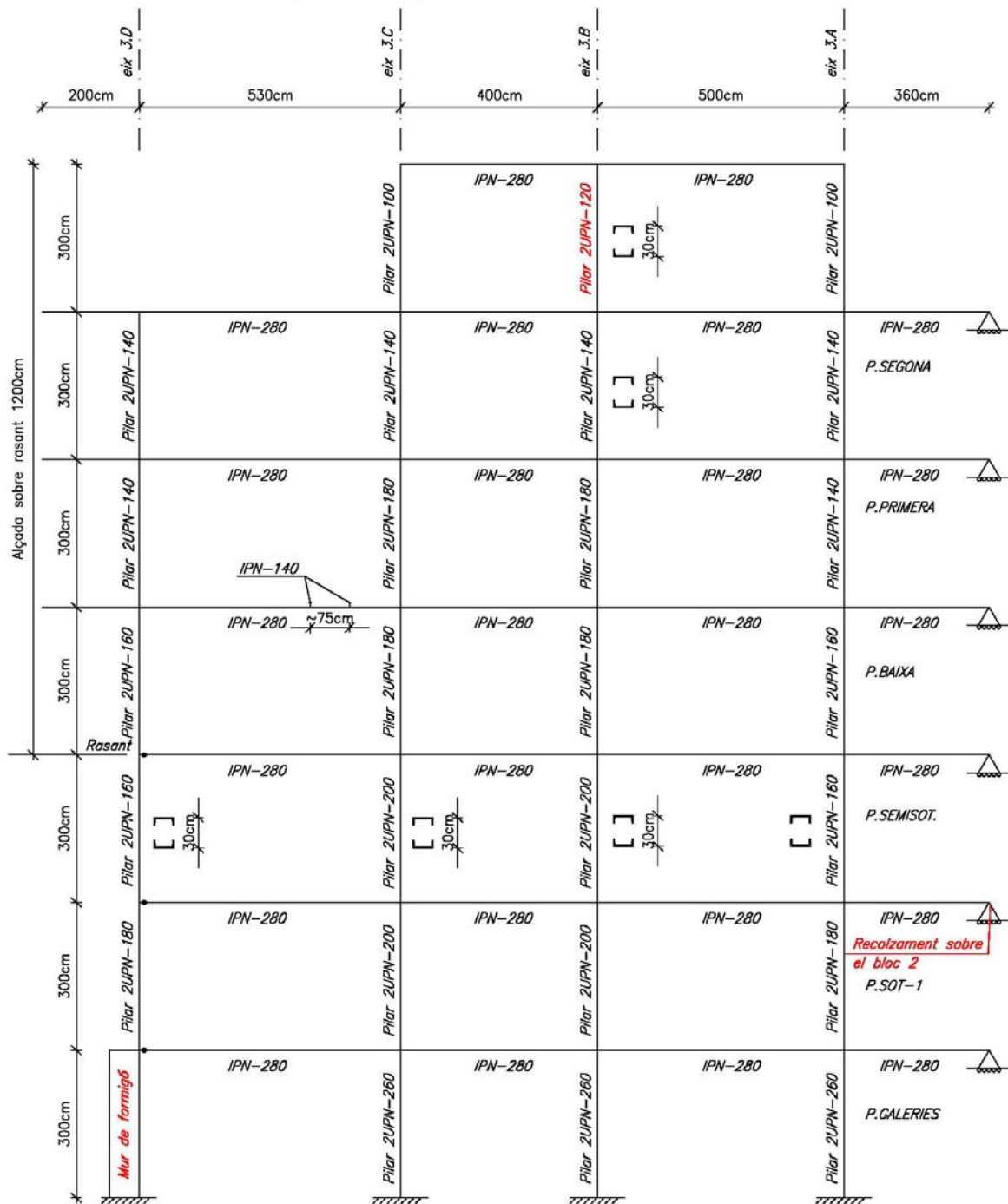
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTICS TIPUS 3 (5 unitats) pòrtics 3.6 a 3.10



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum entre pòrtics: 3.50m. Biguetes IPN-140 amb revoltó ceràmic intereix ~75cm.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

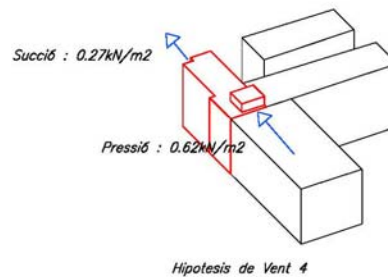
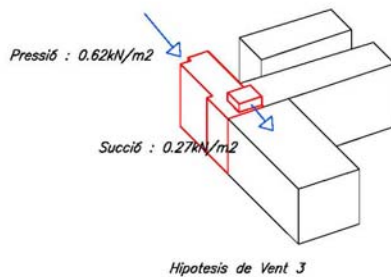
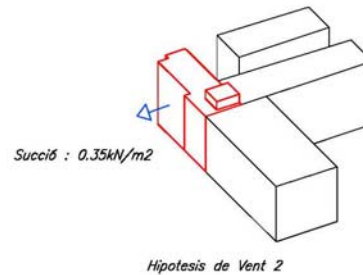
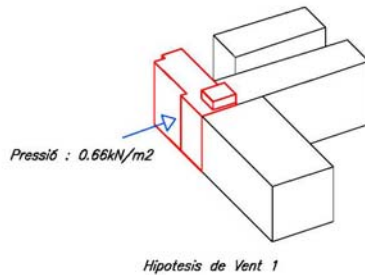
08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

4.2. Estat de càrregues

Les càrregues aplicades en el model de càlcul han sigut les mateixes que les aplicades en el model del bloc 2 pel que fa a càrregues gravitatòries, que es poden comprovar en el capítol 3.2 d'aquest informe.

Únicament les accions del vent, al tractar-se d'un edifici amb una esveltesa diferent prenen diferents coeficients que s'especifiquen al esquema adjunt.



4.3. Materials

Es desconeixen les característiques mecàniques de l'acer emprat a l'edifici, però per l'època estimem que deu ser un acer de denominació A32, que actualment es pot assimilar a la denominació **S 235 JR** amb el qual hem realitzat el càlcul.

4.4. Comprovació sostre IPN-140 c/75cm

Igual que amb el bloc 2 no s'ha considerat que el sostre disposi de capa de compressió, doncs en l'època de construcció de l'edifici no era habitual la seva aplicació i s'ha comprovat en alguna zona que no existeix.

Les biguetes s'han considerat articulades en el seu recolzament sobre els pòrtics, per tant s'han modelitzat com a biguetes biarticulades de 5m de llum (pany més desfavorable)

Estats límits de servei

Les deformacions resultants de l'anàlisi per a cada hipòtesis de càlcul en un sostre tipus destinat a hospital són les següents:

Pes propi: 6.31mm

Carregues permanents i envans: 9.75mm

Sobrecàrrega d'ús: 9.75mm

El Codi tècnic de l'Edificació estableix combinacions d'accions amb coeficients de majoració i coeficients de simultaneïtat d'accions per tal de garantir diferents aspectes esmentats amb anterioritat.

En els casos d'efectes degut a les accions de curt termini que poden resultar irreversibles, la combinació d'accions es realitza seguint la següent expressió:

$$\sum_{j \neq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \neq 1} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera en el càlcul totes les càrregues permanents, una acció variable, en la seva totalitat, i la resta de càrregues variables amb el factor de simultaneïtat corresponent, modificant la variable no afectada per els coeficients parcials en cada hipòtesis. En el nostre cas únicament existeix una única acció variable i per tant no s'apliquen els coeficients de simultaneïtat

Per tant:

$$6.31 + 9.75 + 9.75 \text{mm} = 25.81 \text{mm} \quad \text{Corresponent a } L / 193$$

En els casos d'efectes deguts a accions de curta durada que poden resultar reversibles, la formulació per realitzar la combinació d'accions ha estat la següent:

$$\sum_{j \neq 1} G_{k,j} + P + \psi_{1,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i \neq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_1 = 0.50$ Per tant:

$$6.31 + 9.75 + (0.50 \times 9.75 \text{mm}) = 20.93 \text{mm} \quad \text{Corresponent a } L / 239$$

Finalment, per els casos d'efectes deguts a càrregues de llarga duració, s'ha calculat amb la següent expressió, que tracta totes les accions variables amb un mateix coeficient de quasi permanència.

$$\sum_{j \neq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i \neq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

$\Psi_2 = 0.30$ Per tant:

$6.31 + 9.75 + (0.30 \times 9.75 \text{ mm}) = 18.98 \text{ mm}$ Corresponent a L/ 264

Tenint en compte les limitacions per els diferents casos, comprovem que en aquest cas no es compleix amb la normativa, i la deformació es superior a la considerada admissible en qualsevol hipòtesis.

Fletxes relatives admissibles dels elements estructurals, les limitacions de la qual s'indiquen en el (CTE-SE 4.3.3.1)

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Sostres amb envans fràgils o paviments rígids sense junts	1/500
	Sostres amb envans ordinaris i paviments amb junts	1/400
	Resta de casos	1/300
Confort dels usuaris		1/350
Imatge de l'obra		1/300

Estats límits últims

Els **estats límits últims (ELU)** són els que, de ser superats, constitueixen un risc per les persones, ja que poden produir un col·lapse total o parcial de l'edifici.

Com estats límits últims s'han de considerar els deguts a :

- Pèrdua de l'equilibri de l'edifici o d'una part estructuralment independent.
- Error per deformació excessiva, transformació de l'estructura o part d'ella en un mecanisme, trencament dels elements estructurals o de les unions, o inestabilitat d'elements estructurals incloent els originats per efectes depenent del temps, com la corrosió o la fatiga.

La norma estableix les combinacions d'accions segons les quals s'han de realitzar les comprovacions enfront els estats límits últims. La formulació general per el càlcul de les combinacions d'hipòtesis es determina a partir de l'expressió:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} \times G_{k,j} + \gamma_{Q,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \times \Psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera simultàniament l'actuació de les accions permanents, G i les accions variables, Q, havent-se d'aplicar de manera successiva en els diferents anàlisis.

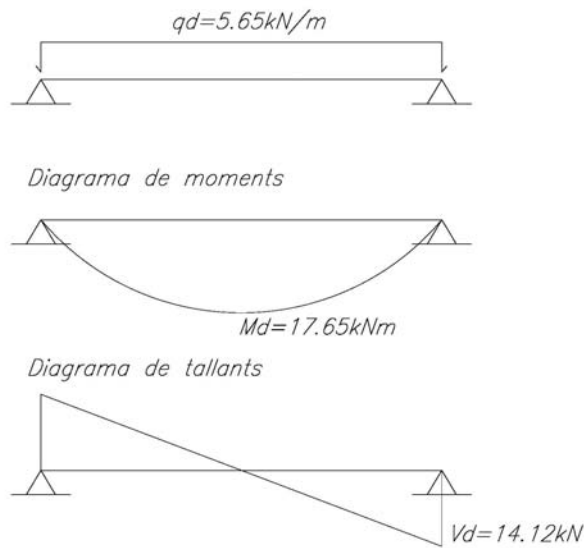
$$\gamma_G = 1.35$$

$$\gamma_Q = 1.50$$

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

La carga de disseny aplicada a una bigueta de 5m amb un intereix de 75cm, els esforços resultants i les comprovacions tensionals corresponents s'indiquen a continuació.



$$\frac{Md}{W_x} \leq f_{yd} \quad \frac{17.65 \times 10^6}{81900} = 215 \text{ N/mm}^2 < 235 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{CORRECTE}$$

$$\frac{Vd}{A_A} \leq f_{yd} \quad \frac{14.12 \times 10^3}{621.3} = 22.72 \text{ N/mm}^2 < 135 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{CORRECTE}$$

Dels resultats s'extreu que el sostre a nivell de biguetes funciona correctament a nivell tensional, no tan així a nivell de deformacions. Tot i així a les zones observades a l'edifici no s'han observat deformacions excessives de sostres ni trencaments d'elements d'acabat.

4.5. Comprovació jàsseres pòrtic

Les jàsseres dels pòrtics s'han modelitzat amb perfils tipus IPN-240 amb unions articulades als pilars extrems i contínues als pilars centrals tal i com s'ha comprovat que esta executat a l'edifici amb les diferents cales. S'ha modelitzat la jàssera corresponen als pòrtics 3.1 a 3.5, doncs és la zona d'on hi ha més coneixement.

Estats límits de servei

Pel que fa a les deformacions s'han obtingut els valors següents del model càlcul per hipòtesis al tram de més longitud de 5.3m:

Pes propi: 3.93mm

Carregues permanents i envans: 4.66mm

Sobrecàrrega d'ús: 5.28mm

Les combinacions d'hipòtesis a comprovar són les mateixes que per el cas anterior de les biguetes de sostre.

En els casos d'efectes degut a les accions de curt termini que poden resultar irreversibles:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

$$3.93+4.66+5.28\text{mm}= 13.87\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 384}$$

En els casos d'efectes deguts a accions de curta durada que poden resultar reversibles:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \psi_{1,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_1 = 0.50$ Per tant:

$$3.93+4.66+ (0.50 \times 5.28\text{mm})= 11.23\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 471}$$

En els casos d'efectes deguts a càrregues de llarga duració:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_2 = 0.30$ Per tant:

$$3.93+4.66+ (0.30 \times 5.28\text{mm})= 10.17\text{mm} \quad \text{Corresponent a L/ 525}$$

Tenint en compte les limitacions normatives per els diferents casos, comprovem que en aquest cas es compleix amb les limitacions normatives.

Estats límits últims

Els esforços més desfavorables resultants de la combinada d'accions establerta per la normativa CTE són els següents:

Md= 108.1kNm

Vd= 103.50kN

$$\frac{Md}{W_x} \leq f_{yd} \quad \frac{108.1 \times 10^6}{354000} = 305 \text{ N/mm}^2 < 235 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{INCORRECTE}$$

$$\frac{Vd}{A_A} \leq f_{yd} \quad \frac{103.5 \times 10^3}{1670} = 61.90 \text{ N/mm}^2 < 135 \text{ N/mm}^2 / 1.05 \quad \text{CORRECTE}$$

Com es pot observar el tram analitzat amb el moment negatiu màxim, a la unió amb els pilars de l'eix C les jàsseres IPN-240 no compleixen amb els estats límits últims. El coeficient de seguretat que tenen aquests trams de peça és de 1.15 enlloc dels 1.58 que surt amb l'aplicació de la norma. El moment màxim admissible d'una IPN-240 segons normativa actual és de 79.2kNm, valor que s'obté a 30cm del suport.

Així doncs, tot i no complir amb tots els coeficients normatius, la jàssera es troba per sobre dels valors límits que correspondrien a un coeficient de seguretat de 1.

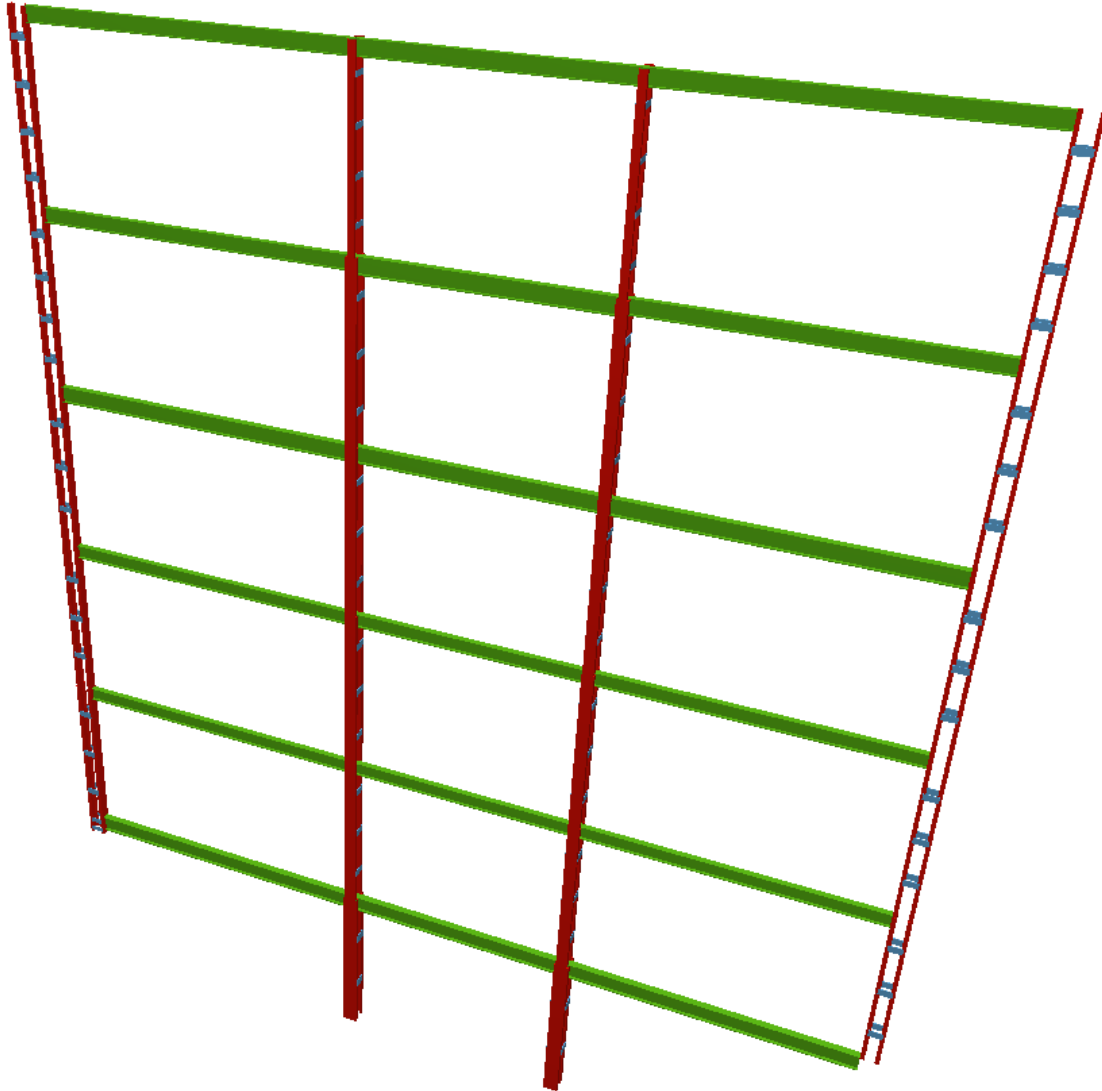
Pel que fa als portics compresos entre el 3.6 i el 3.10 no s'han pogut comprovar practicament perfils in-situ pero per realitzar el moment s'han contemplat les mateixes tipologies que les vistes al bloc 4, doncs és tipologicament més similar.

D'aquest anàlisi, realitzat amb una jàssera IPN-280, s'extreu que funciona a nivell tensional excepte a una petit tram de suport del voladís, i que a nivell de deformacions és admissible en tota la longitud a excepció del voladís on la fletxa a l'extrem és inferior a la L/200.

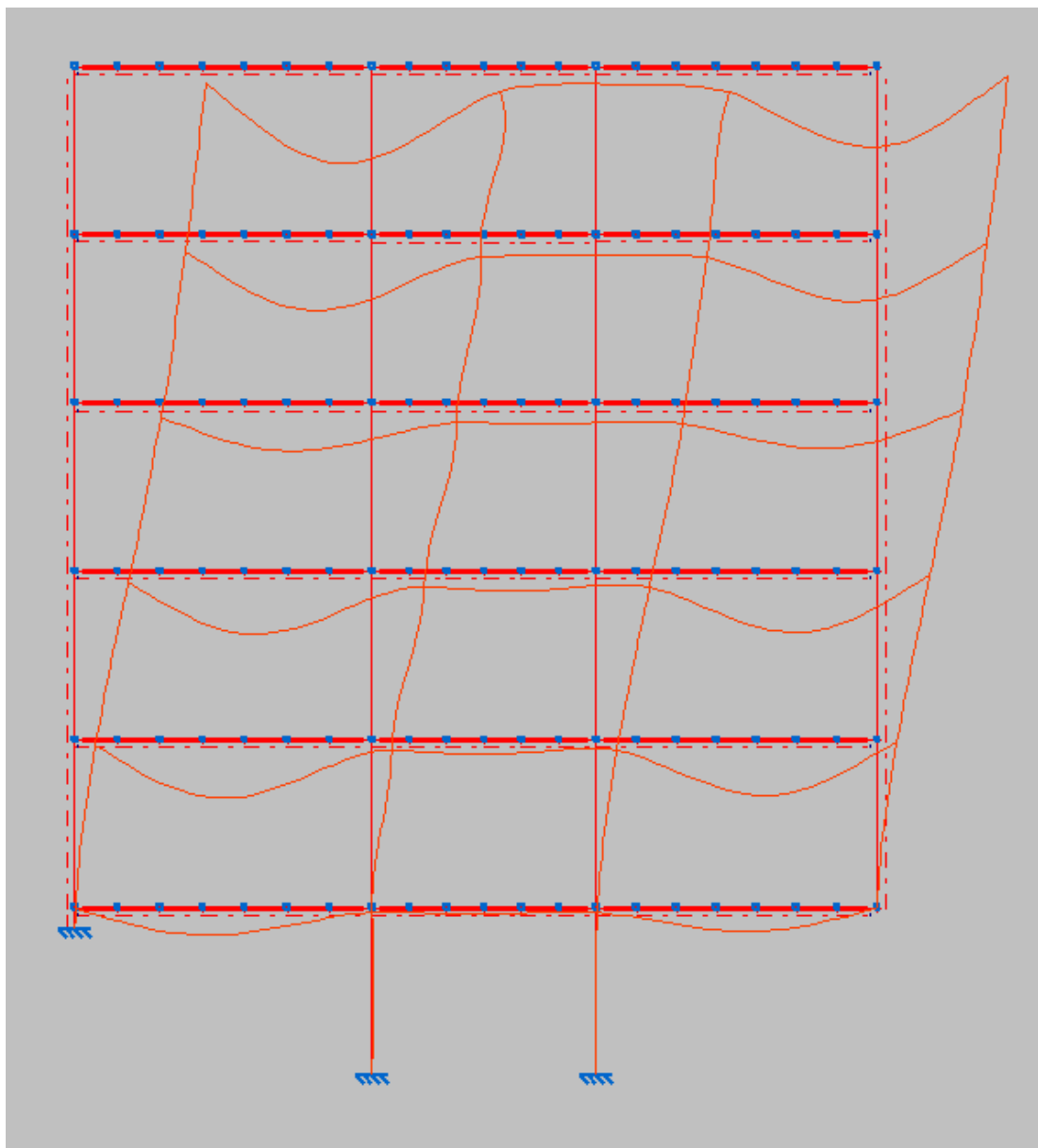
Caldria comprovar a l'edifici aquests elements per realitzar una comprovació fidedigne.

4.6. Comprovació pilars pòrtic

Pel que fa a nivell de pilars, comprovem com amb la resta de casos tant els estats límits de servei com els estats límits últims. En primer lloc comprovarem els dels pòrtics 3.1 fins al 3.5.



Estats límits de servei



Deformada. Hipòtesis carregues gravitatòries +Vent 1

El desplaçament de l'edifici en el punt més alt, amb l'acció del vent 1, en el sentit del pòrtic, és de 37.42mm. Això suposa un desplaçament total de l'edifici de $L/400$. La normativa vigent estableix els següents límits admissibles per el que fa a desplaçaments horitzontals.

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Desplom total	1/500
	Desplom locals	1/250
Imatge de l'obra		<1/250

El model de l'edifici no compleix amb els límits normatius per la integritat dels elements constructius però sí per la imatge de l'obra.

No compleix tampoc amb la limitació de L/250 de desplom local entre plantes.

Com s'ha comentat amb el bloc 2, tot i que aquest edifici funciona millor que l'anterior, ens trobem amb un bloc amb falta de rigidització dels pòrtics per millorar el comportament enfront les accions del vent.

Estats límits últims

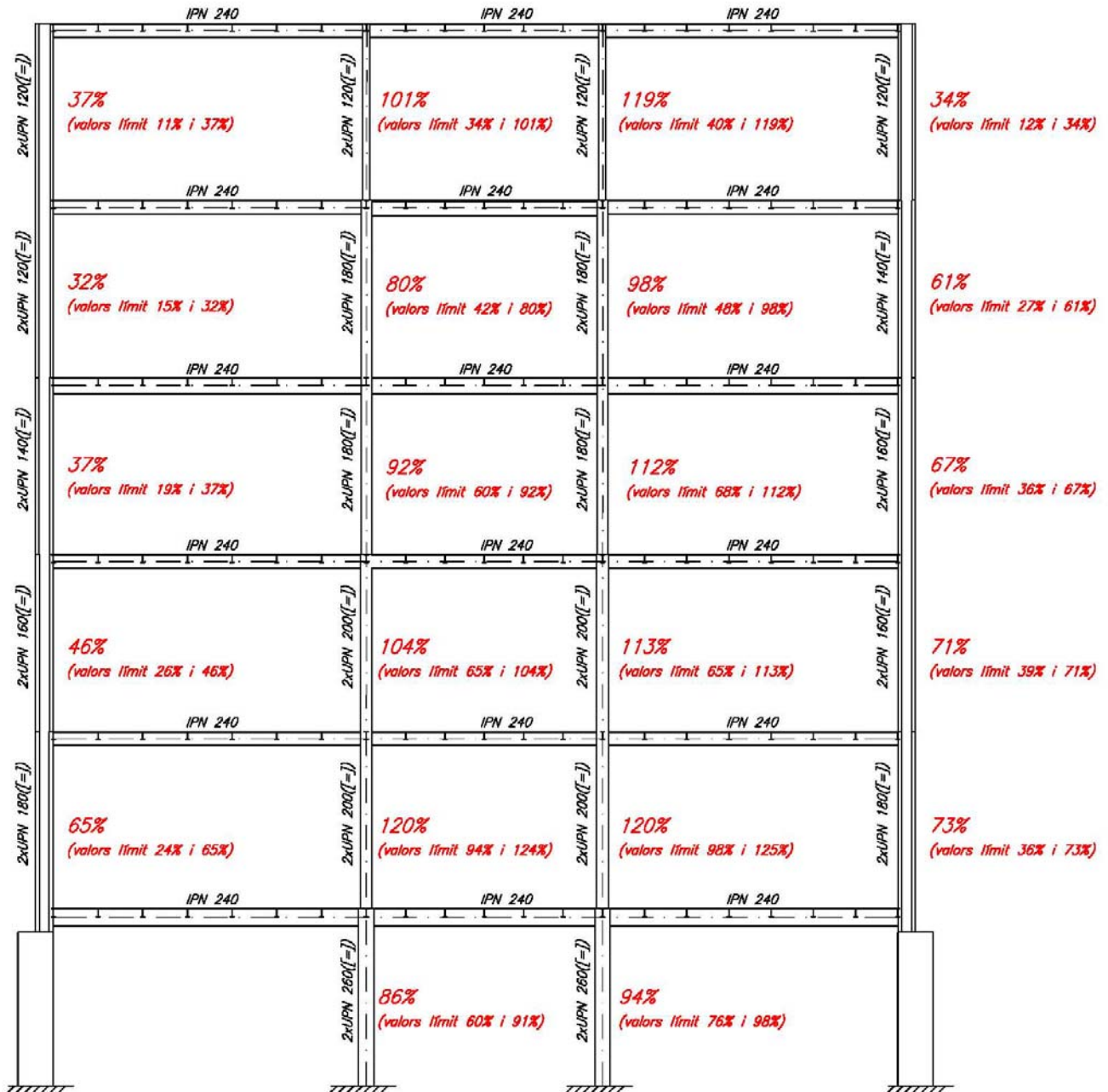
Enlloc d'una comprovació numèrica de cada pilar, que per altra banda es pot trobar al annex 4 d'aquest informe, adjuntem l'esquema d'un pòrtic tipus amb els percentatges d'aprofitament dels pilars, la qual cosa permet fer-se una imatge més ràpida sobre la capacitat de l'edifici.

En general en el model realitzat pràcticament tots els pilars compleixen amb les exigències de la normativa actual i no oblidem que això vol dir que compleixen amb els coeficients de seguretat. Tots els elements del model amb un aprofitament per sota del 100% tenen un coeficient de seguretat aplicat superior a 1.58.

En el següent gràfic s'estableix el percentatge d'aprofitament majoritari de cada pilar per nivells. Els valors límit indicats entre parèntesi corresponen al valor més alt i més baix localitzat en els pòrtics 3.4 i 3.1 respectivament.

El pilar amb pitjors condicions, amb un aprofitament del 125% té un coeficient de seguretat de 1.19, en qualsevol cas, superior al col.lapse de l'element.





Pel que fa als pòrtics entre els eixos 3.6 i 3.10 el comportament en quant a desplaçaments horitzontals el comportament es similar al la resta de l'edifici.

Les deformacions màximes al extrem superior són de 31.88mm el que suposa un desplom de L/470, practicament complint amb les exigencies del CTE.

En quan a tensions tots els pilars del model adjuntat tenen un aprofitament inferior al 100%, es a dir amb tots els coeficients de seguretat menys els correponents al eix D on, per l'efecte del voladís s'arriben a aprofitaments del 120%.



Per tant, de comprovar a l'edifici que els perfils corresponen als contemplats a la modelització el comportament dels pilars és correcte amb alguns elements amb coeficients de seguretat inferiors als normatius vigents però per sobre de 1.20 en qualsevol cas.

4.7. Conclusions concretes del bloc 3

Del model de càlcul realitzat per el bloc 3, del qual a la documentació annex 4 hi ha els llistats i justificació completa, podem concloure que el comportament de l'edifici és acceptable per les carregues actuals a les que està sotmès.

A nivell de sostre el comportament és adequat tant a nivell d'estats límits últim garantint els coeficients de seguretat establerts per la normativa actual vigent. No tant així amb els estats límits de servei on les deformacions de càlcul no compleixen amb les exigències.

A nivell de suports, el comportament és bastant correcte a nivell d'estats límits últims amb 36 pilars del total de 247 de l'edifici que no compleixen amb els coeficients de seguretat de la normativa vigent. Tot i així, d'aquests el pitjor garanteix un coeficient mínim de seguretat de 1.10.

Recordem que de la part d'edifici entre els pòrtics 3.6 i 3.10 encara hi ha molt desconeixement i per tant els resultats obtinguts són estimatius. Aquesta part de l'edifici compren 115 pilars dels quals 13 tenen un coeficient de seguretat inferior al normatiu vigent.

S'ha de tenir en compte que s'ha considerat un acer tipus S 235 JR ja que no s'han pogut realitzar proves concretes sobre el material existent i que per tant, els resultats estan condicionats a confirmar la correspondència entre el supòsit i la realitat.

Així mateix, a les zones on no s'ha pogut comprovar l'element estructural s'ha realitzat una estimació i consegüentment, si de comprovar-se, aquests no es corresponguessin els valors obtinguts serien variables.

El bon comportament de l'edifici a nivell d'estats límits últims enfront les accions del vent ens fa concloure que enfront les accions sísmiques el resultat també seria admissible, tot i així, tal i com ja s'ha comentat en el cas d'estudiar una ampliació caldria el càlcul concret d'aquesta acció extraordinària.

El comportament a nivell de desplom lateral és millor que en el cas del bloc 2, però són aplicables els mateixos comentaris i en cas de plantejar una ampliació caldria intervenir en la rigidesa global de l'edifici per millorar el comportament enfront les accions del vent i del sísmic.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

No es pot realitzar cap comprovació a nivell de fonamentació. L'estat de l'edifici, sense lesions detectades durant les visites, fa concloure que per les accions actuals a les que esta sotmes l'edifici, la fonamentació i el terreny responen adequadament.

5. PREDIMENSIONAT AMPLIACIÓ BLOC 2

Amb la intenció d'aportar dades més concretes sobre la possibilitat d'ampliació s'ha escollit el bloc 2, el més conegut, i s'ha realitzat una remunta en el model de càlcul per analitzar el comportament de l'edifici.

En primer lloc s'ha ampliat una planta amb el mateix ús hospitalari i ajustant les reduccions de sobrecàrrega que permet la normativa. Si amb l'edifici actual el 96% de pilars de l'edifici compleix les exigencies de la normativa actual, amb l'ampliació únicament el 32% dels pilars són admissibles. Del 68% que amb l'ampliació no arriben a les expectatives normatives, es a dir, no compleixen amb el coeficient de seguretat de 1.58, un 32% mantindrien un coeficient de seguretat superior a 1.10 mentre que la resta, un total de 73 unitats arribarien al colapse i s'haurien de reforçar doncs superarien l'axil resistent plàstic.

Els pilars més afectat són els centrals on incompleixen tots menys els de la ultima planta i els pilars de l'eix 2.a façana on incompleixen els pilars fins a planta primera.

El desplom de l'edifici com ja s'ha comentat empitjora moltíssim inevitablement sent totalment inacceptable passant a ser superior a 100mm a la cota de la nova coberta. Les accions del vent i sisme augmenten en edificis de més alçada així com augmenta la l'esbeltesa de l'estructura.

Es realitza la prova amb un altre model on s'incorpora la diagonalització dels portics extrems i un central. A nivell d'efectes de vent la ubicació de la diagonalització no és molt transcendent, pero a nivell d'accions sísmiques el més important es mantenir el centre de rigidesa el màxim de pròxim del centre de gravetat per evitar la torsió de l'edifici que és un efecte devastador per els pilars. Per aquest motiu és molt important que els elements de rigidització es situin de manera simetrica al centre de gravetat de l'edifici.

Aquest nou model de càlcul, tenint en compte l'efecte diafragma del nou sostre que disposaria de capa de compressió i amb la rigidització millora moltíssim la rigidesa del conjunt, passant de 80mm que teniem en l'estat actual a la coberta a 32mm a la nova planta coberta un nivell més amunt.

Al mateix temps la rigidització de l'edifici fa que els pilars de façana pateixin molt menys esforç i millora el comportament dels pilars respecte el primer model de remunta. Ara un 41% dels pilars superen les exigencies normatives.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Es a dir, al remuntar una planta, si és millora la rigidesa global de l'edifici enlloc d'haver de reforçar el 68% dels pilars, únicament cal reforçar-ne el 41%. D'aquests pilars, 52 unitats, es a dir un 25% de pilars del total superen l'axil resistent plàstic admissible i patirien un colapse, i la resta mantindrien un coeficient de seguretat superior a 1.

6. CONCLUSIONS

- A petició dels serveis generals de l'Hospital Universitari Vall d'Hebron. , amb la Sra. Maria Luisa Sarrias Pedemonte com a directora, es demana a Bernuz-Fernández Arquitectes SLP un estudi sobre l'estructura existent en ús de l'Àrea de Matern infantil a fi i efecte de poder realitzar una remunta sobre l'edificació actual. En el present informe s'avalua l'estructura existent amb l'objectiu de conèixer les seves limitacions a nivell de càrregues.
- Per poder realitzar la feina encomanada se'ns proporciona en format dwg els plànols d'arquitectura de les plantes de l'edifici objecte d'estudi. No es disposa de plànols d'origen ni de plànols de definició estructural.
- Es realitza per part de Bernuz Fernández un pla de cales que s'entrega a la propietat amb data 3 d'agost de 2016. El dia 9 de setembre de 2016 es realitza una visita a l'edifici i es comprova que no s'han realitzat les cales. Per tal d'extreure algun tipus d'informació es permet l'accés dels tècnics de Bernuz Fernández a algunes zones on el cel ras es registrable i es pot observar l'estructura.
- Amb la informació de la que es disposa d'aquestes primeres visites, la modelització complerta de l'estructura existent és inviable doncs el nivell d'incertesa és tan elevat que els resultats obtinguts podrien no tenir cap relació amb la realitat de l'edifici. Es realitza per part de Bernuz Fernandez un informe preliminar que s'entrega a la propietat amb data 23 de setembre i que s'adjunta annex en aquest document. També es redacta un segon pla de cales més reduït a fi i efecte de poder obtenir informació amb el mínim d'afectació al ús de l'edifici i poder realitzar la feina encomanada. El 19 d'octubre s'entrega al peticionari el segon pla de cales i aquestes es realitzen els dies 15 i 22 de novembre de 2016. El 23 de novembre es realitza una visita a l'edifici per part dels tècnics de Bernuz Fernández, conjuntament amb el Sr. Francesc Sancho, tècnic del Vall d'Hebron.
- A partir d'aquesta segona tongada de cales, s'estima que el coneixement dels edificis 1 i 4 encara és molt insuficient. No tant així en els bloc 2 i 3, on el coneixement de l'estructura és de l'ordre del 60%. Es decideix per part de Bernuz Fernández realitzar la comprovació numèrica d'aquests dos edificis. El que si que s'ha constatat és que l'estructura és molt uniforme en tot l'edifici i que forma part d'un mateix projecte conjunt, per tant, es de suposar que el comportament dels edificis serà similar.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

- L'edifici objecte d'estudi es compon de 4 blocs estructurals clarament diferenciats i menys en un dels punts amb doblat de pilars i estructures completament independents entre blocs. Aquests blocs no superen les recomanacions normatives i es comporten correctament enfront a les accions tèrmiques.
- L'estructura es compon de sostres de bigueta d'acer laminat amb revoltó ceràmic sense capa de compressió segons els punts comprovats. L'estructura principal consta de pòrtics de jàsseres tipus IPN i pilars compostos per dos UPN amb platines de traves. Les unions de les jàsseres són rígides als pòrtics centrals i articulades als extrems segons les comprovacions realitzades al edifici.
- Els models de càlcul s'han realitzat seguint les normatives actuals vigents, tant a nivell d'accions a la edificació com de resistència de materials. Si l'objectiu final es poder realitzar una ampliació de l'edifici aquest, considerat una gran rehabilitació, haurà de complir en la seva totalitat les normatives actuals en la mesura del possible. Es desconeix la tipologia d'acer emprat ja que no s'ha pogut analitzar i s'ha considerat un acer tipus S 235JR de característiques al acer tipus A32 habitual a l'època de construcció.
- Del model de càlcul del **bloc 2** es conclou que el funcionament del sostre a nivell de biguetes i jàsseres és correcte, tot i que a nivell de biguetes de sostre no es compleixen els estats límits de servei. A nivell de pilars amb estats límits últims es comprova que el 96% dels pilars de l'edifici compleixen amb les exigències de la normativa vigent i que únicament el 4% superen els valors admissibles de tensions. Tot i així, val a dir, que aquest 4% garanteix un coeficient de seguretat com a mínim de 1.39, per tant, lluny encara del col·lapse de l'element.
- El bon comportament de l'edifici a nivell d'estats límits últims enfront les accions del vent ens fa concloure que enfront les accions sísmiques el resultat també seria admissible, tot i així, tal i com ja s'ha comentat en el cas d'estudiar una ampliació caldria el càlcul concret d'aquesta acció extraordinària.
- El bloc 2 únicament no compleix amb els valors normatius en el desplom o desplaçament lateral, bàsicament provocat per les accions del vent. La rigidesa de l'estructura per si sola és escassa i ara mateix es val dels tancaments de fàbrica existent com a traves. La poca rigidesa global de l'edifici, en cas d'ampliació, hauria de donar lloc a un càlcul de l'estructura no lineal amb un anàlisi de segon ordre, on es tenen en compte les deformacions inicials abans de l'aplicació de noves accions. Amb un anàlisi de segon ordre el comportament de l'edifici empitjoraria ràpidament. De la mateixa manera, la poca rigidesa a torsió, empitjoraria clarament el comportament enfront les accions sísmiques en el cas de augmentar l'alçada de l'edifici i augmentant el nombre de graus de llibertat.
- Del model de càlcul del **bloc 3** s'han extret resultats similars, la qual cosa confirma que els quatre blocs estructurals que componen l'edifici varen ser projectats segons els mateixos paràmetres. A nivell de suports el 85% dels pilars compleixen amb els requeriments de la normativa actual i el 14% incompleixen mantenint en

qualsevol cas un coeficient de seguretat com a mínim de 1.10. El desplom de l'edifici es millor que en el bloc 2 pero supera igualment les limitacions normatives i requeriria, en cas d'ampliació, d'una millora de la rigidesa global.

- No es pot realitzar cap comprovació a nivell de fonamentació. L'estat de l'edifici, sense lesions detectades durant les visites, fa concloure que per les accions actuals a les que esta sotmes l'edifici, la fonamentació i el terreny responen adequadament. Aixó no vol dir, però, que tot i que els pilars presentin en general capacitat d'augment de la càrrega, els fonaments disposin del mateix marge. Per poder valorar si la fonamentació actual te un coeficient de seguretat ampli és imprescindible l'estudi geotècnic i la caracterització dels elements.
- Amb la finalitat de concretar almenys a nivell de predimensionat que signifiquen els resultats obtinguts s'ha realitzat un model amb una planta de **remunta** en el bloc 2. En aquest model, on s'han aplicat diagonalitzacions per aportar rigidesa global a l'edifici, imprescindible enfront les accions del vent i el sisme, el 41% dels pilars supera les tensions admissibles marcades per la normativa. El 25% dels pilars supera l'axil resistent plàstic admissible i patirien un colapse, i el 16% mantindrien un coeficient de seguretat entre 1 i 1.58, es a dir, inferior a l'exigible per la normativa vigent, pero sense colapsar. Aquests pilars són, com és d'esperar, majoritariament els pilars centrals.
- Amb aquesta primera aproximació es pot fer una idea de les implicacions de la remunta. En el cas d'una planta, implicaria intervenir a la zona central de tot l'edifici. En el cas de remuntar dues plantes l'afectació a l'edifici existent seria practicament completa.

I aquest és l'informe que emet, segons el seu lleial saber i entendre, el Tècnic que el subscriu i que, sotmetent-lo a qualsevol altre més ben fonamentat, signa a Barcelona, a 3 de desembre de 2016.

Barcelona, 3 de desembre 2016



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES, SLP
Dr. Trueta nº 154, baixos
08005 Barcelona

Manel Fernández Pérez

Bernuz-Fernández arquitectes SLP



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

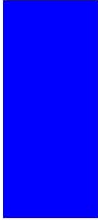
Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

ANNEX 1

**Pla de cales 03 Agost de 2016
Informe previ 23 setembre de 2016**



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA
e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

**PLA DE CALES A REALIZAR A L'HOSPITAL
MATERNOINFANTIL DE LA VALL D'HEBRON
DE BARCELONA**

ARQUITECTES:

Francesc Sancho Carrera

CONSULTOR D'ESTRUCTURES I AUTOR DEL PLA DE CALES:

Manel Fernández Pérez.
BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES SLP.
Agost de 2016

ÍNDEX:

1. ANTECEDENTS	3
2. ESTUDI	4
3. OBJECTIU DEL PLA DE CALES	5
4. ASSAJOS PREVIS A LA REALITZACIÓ DE L'ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL. PROPOSTA DE CALES	5
4.1. Sobre la fonamentació	5
4.2. Sobre els pilars metàl·lics	6
4.3. Sobre els sostres existents	6
5. PLANTES RESUM DEL PLA DE CALES	8

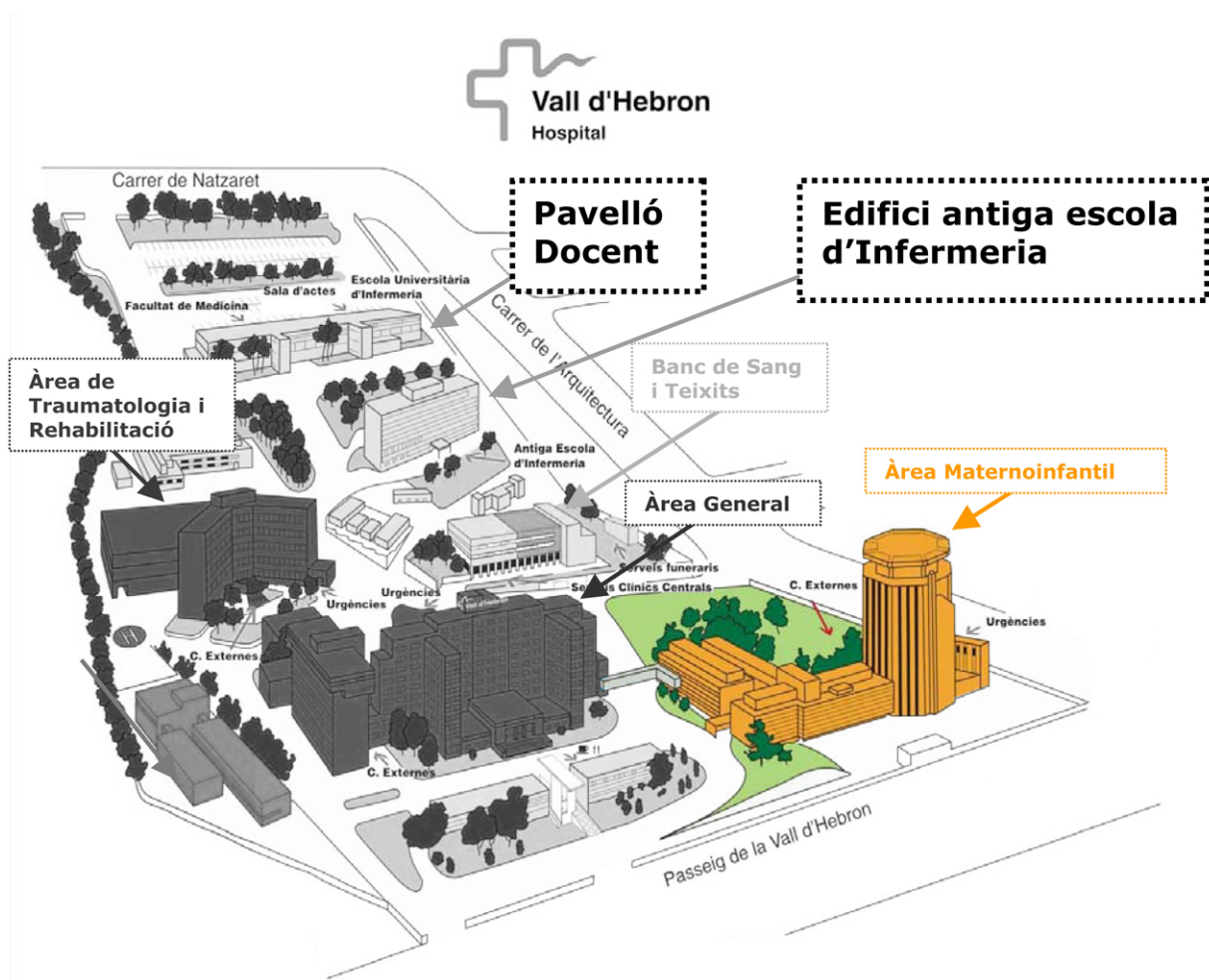
A petició de Francesc Sancho Carrera, arquitecte responsable de la Direcció de Manteniment i Obres de l'Hospital Universitari Vall d'Hebron, s'ha requerit a Manel Fernández Pérez, arquitecte col·legiat nº 30058/6 en representació de Bernuz-Fernández Arquitectes S.L.P, empresa situada al carrer del Doctor Trueta nº154 baixos de Barcelona, per a la redacció del present

PLA DE CALES

com a document previ necessari per a l'estudi de viabilitat d'una possible remunta en l'edifici situat a l'Àrea Maternoinfantil de l'Hospital.

1. ANTECEDENTS.

L'edifici existent objecte del present pla de cales es situa dins del complex hospitalari de la Vall d'Hebron just a l'extrem on conflueixen el Passeig de la Vall d'Hebron i el carrer de l'Arquitectura a la ciutat de Barcelona. Actualment es troba en ús ja que allotja l'àrea Maternoinfantil de l'hospital.



Aquest edifici es compon de dos cossos principals. Un primer cos molt alt que correspon a la torre que arriba fins a la planta 16 respecte el nivell de la plaça interior i el segon cos, més baix en alçada (arriba fins a planta 4), que té una disposició en planta en forma de "L" i que es correspon a la zona de l'edifici susceptible d'ampliació i remunta. Tot l'edifici disposa de dues plantes soterrades i una de semisoterrada, a més de la planta baixa d'accés. Les tres plantes sota rasant tenen una superfície construïda aproximada de 10000m² cadascuna d'elles. A partir de planta baixa, on trobem la plaça pública (sostre planta semisoterrada) la superfície es va reduint progressivament a mesura que guanyem alçades arribant doncs als 5000m² en planta baixa, 4150m² en planta primera, 4000m² en planta segona, etc.

Aquest edifici ha patit al llarg del temps diferents reformes i ampliacions, les quals no s'han pogut datar, però que fent una ullada a les seves característiques constructives es poden apreciar intervencions posteriors a la seva època de construcció. La més important és la que es correspon al cos longitudinal annex de tres plantes situat al Passeig de la Vall d'Hebron que inclou noves sales d'instal·lacions de l'hospital en les dos primers nivells i un mòdul de consultes externes en el tercer i darrer nivell o planta.

- c) Determinació de la seva resistència a compressió mitjançant l'extracció de provetes testimoni sobre el formigó endurit, de 75mm de diàmetre, tot evitant agafar qualsevol tipus d'armadura. Posteriorment, es procedirà a la restitució del forat mitjançant la utilització de morters específics de retracció controlada. Es plantegen un total de set (7) cales “**ETF**”.

Aquestes extraccions es duran a terme a la cara superior de la sabata, prèvia neteja de la zona i evitant les possibles armadures que hi puguin aparèixer.

La situació de les diferents proves són les que es detallen a cada planta corresponent (veure plànols adjunts) i caldrà preveure la reposició dels elements danyats coma ara les terres extretes, la solera i el paviment.

4.2. Sobre els pilars metàl·lics.

Els pocs pilars que s'han observat in situ situats en la zona d'influència de l'estudi, són metàl·lics. És per aquest motiu que es plantegen dues intervencions, que són les següents:

- a) Determinació de les seves característiques geomètriques i identificació de la seva tipologia, és a dir si es tracta de perfils HEB, IPE, IPN, UPN, TUBS, ...

En aquest cas, les cales es duran a terme mitjançant petits enderrocs obrint “finestres” en els elements de tancament i revestiment verticals que oculten els pilars per poder prendre'n les mesures.

Es plantegen entre tres (3) i catorze (14) cales per planta “**CP**”, amb un total de 84 unitats.

- b) Una prova destructiva de determinació de la qualitat de l'acer mitjançant l'extracció de provetes testimoni sobre un pilar situat en l'última planta de l'edifici. Posteriorment, es procedirà a la restitució del tros extret mitjançant la soldadura d'un altre tros d'acer de qualitat S-275-JR.

Aquesta intervenció inclou la analítica del tros d'acer extret del pilar i l'haurà de realitzar un laboratori especialitzat i homologat per Generalitat de Catalunya.

Es planteja una (1) única cala a la planta 2 “**ETP**”, amb un total, per tant d'una unitat.

La situació de les diferents proves són les que es detallen a cada planta corresponent (veure plànols adjunts) i caldrà preveure la reposició dels elements danyats coma ara els tancaments que ocultin els pilars així com el seu revestiment i pintat final.

4.3. Sobre els sostres existents.

Es proposa la comprovació de la dimensió i materials que configuren els sostres ocults pels diferents cel-rasos registrables i no registrables que incorpora l'edifici.

Segons s'ha comentat, tot i que es desconeix, sembla que hi ha indicis que els sostres siguin unidireccionals.

Partirem amb aquesta hipòtesi i per tant, a tal efecte es pretén dur a terme dos tipus de cales diferents:

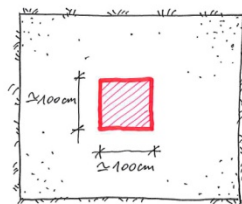
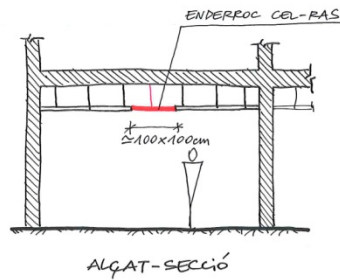
- a) Cales en cel-rasos:

En termes generals, es tracta de fer un forat d'uns 100x100cm en el cel-ras que oculta el sostre d'interès, per d'aquesta manera, poder determinar la tipologia estructural del sostre i obtenir-ne les dimensions geomètriques.

Es preveu realitzar un total de cent quaranta-quatre (144) cales distribuïdes entre les diferents plantes de l'edifici i marcades com a “**CCR**”. Totes aquestes cales es marquen en els plànols adjunts.

S'inclou l'esquema tipus de la cales puntuals a realitzar:

CALA AL CEL-RAS EXISTENT (CCR-NÚM.)

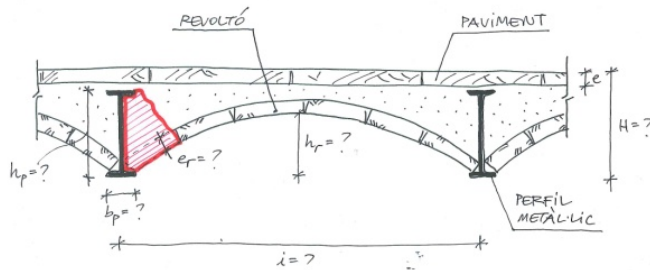


* ES TRACTA D'UNA CALA INICIAL PER PODER OBSERVAR EL FORJAT O SOSTRE QUE EL CEL-RAS NO DEIXA VEURE.

- b) Un cop fetes les cales en el cel ras, en algunes d'elles, es durà a terme la presa de mides dels sostres existents, tot detallant la seva configuració exacte (revoltons, intereix, característiques de les biguetes, cantells, capes d'acabat, etc.), tot determinant també el seu pes aproximat.

Es duran a terme un total de 24 cales "CSINF", tot seguint les especificacions de l'esquema adjunt:

CALA INFERIOR A SOSTRE UNIDIRECCIONAL METÀL·LIC (CSINF-NÚM)



* DIMENSIONS CALA : 200mm x h_p (amplada x alçada)

* LA CALA SERÀ PUNTUAL I ES PODRÀ REALITZAR A QUALSEVOL LLOC.

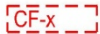





Aquest tipus de cala pot veure's reduïda en nombre si es detecta prèviament, de forma visual, que la tipologia de sostres és homogènia en les diferents plantes o diferents zones d'una mateixa planta.

I al contrari, en el cas que la tipologia de sostres sigui molt heterògena, fins i tot es podria veure's incrementat el nombre de cales inicial comptabilitzat.

La situació de les diferents proves són les que es detallen a cada planta corresponent (veure plànols adjunts) i caldrà preveure la reposició dels cel-rasos danyats així com el seu revestiment i pintat final.

5. PLANTES RESUM DEL PLA DE CALES

A continuació s'adjunten les plantes amb totes les cales que s'han de dur a terme per planta. Tanmateix, es detalla la llegenda utilitzada al grafisme de les plantes.

ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS	
<i>Nomenclatura cales en elements de fonamentació</i>	
 CF-x	CF: <i>Cala en l'element de fonamentació</i>
 ETF-x	ETF: <i>Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.</i>
<i>Nomenclatura cales en pilars metàl·lics</i>	
 CP-x	CP: <i>Cala en pilar per determinació geomètrica</i>
 ETP-x	ETP: <i>Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.</i>
<i>Nomenclatura cales en sostres</i>	
 CCR-x	CCR: <i>Cala en cel-ras per poder veure el sostre</i>
 CSINF-x	CSINF: <i>Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.</i>

Un cop efectuat el pla de cales i durant la visita d'inspecció de les mateixes a realitzar pel tècnic que subscriu aquest document, caldrà disposar de, com a mínim una escala mòbil o mitjà auxiliar equivalent per poder accedir a veure els elements situats a més de 2.0m d'alçada.

Es valorarà si alguna cala no es pot dur a terme, per qualsevol circumstància, eliminar-la o bé traslladar-la a un altre punt proper.

I aquest és el pla de cales que emet, segons el seu lleial saber i entendre, llevat vicis ocults o causes sobrevingudes, el tècnic que el subscriu y que sotmetent-lo a qualsevol altra de més fonamentat, signa a Barcelona el tres d'agost de dos mil setze.


BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES, SLP
Dr. Trueta nº 154, baixos
08005 Barcelona

Barcelona a, 3 d'agost de 2016.
Manel Fernández Pérez.
Arquitecte.

ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

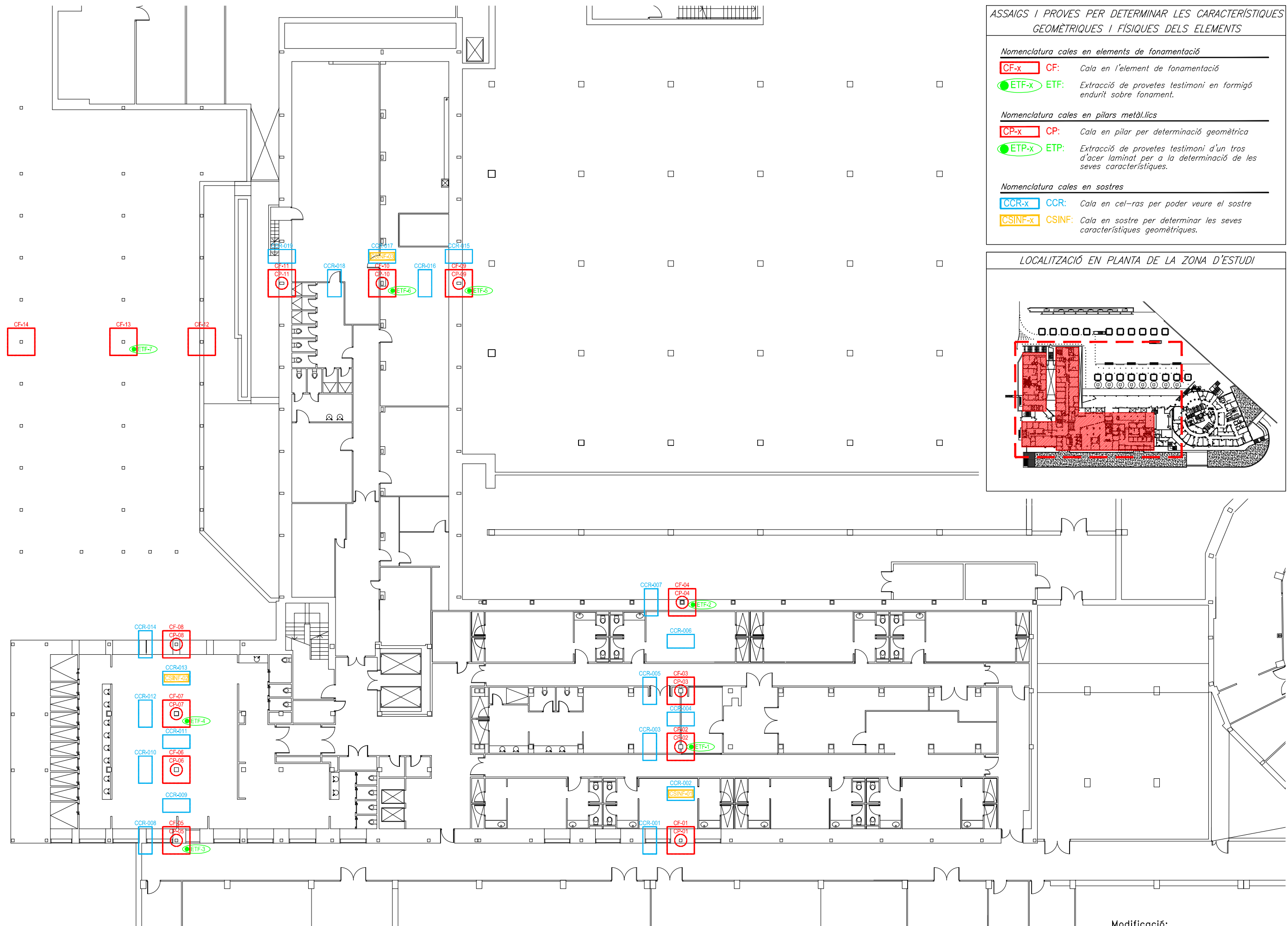
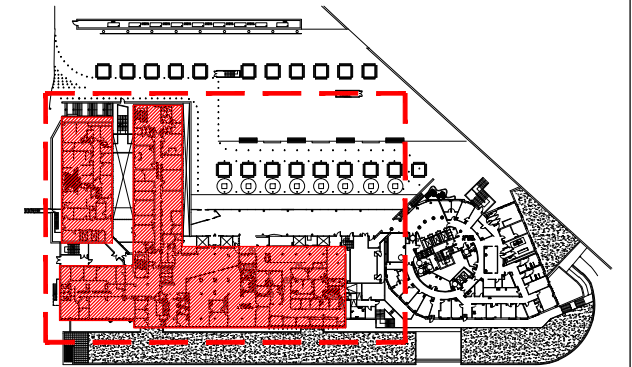
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel·ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:

<p>Vall d'Hebron Hospital Unitat d'Enginyeria i Obres</p>	Projecte	Data	Escala	Planol	Localitzacio	Nivell	Autor/s del projecte	DG
	ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	08/2016	1/250	PLA DE CALES	ÀREA MATERNO-INFANTIL	PLANTA SOTERRANI -2 (GALERIES)	MANEL FERNÁNDEZ	PC
							BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE: nº103 Exp. M4726 03/09/2016	01

ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

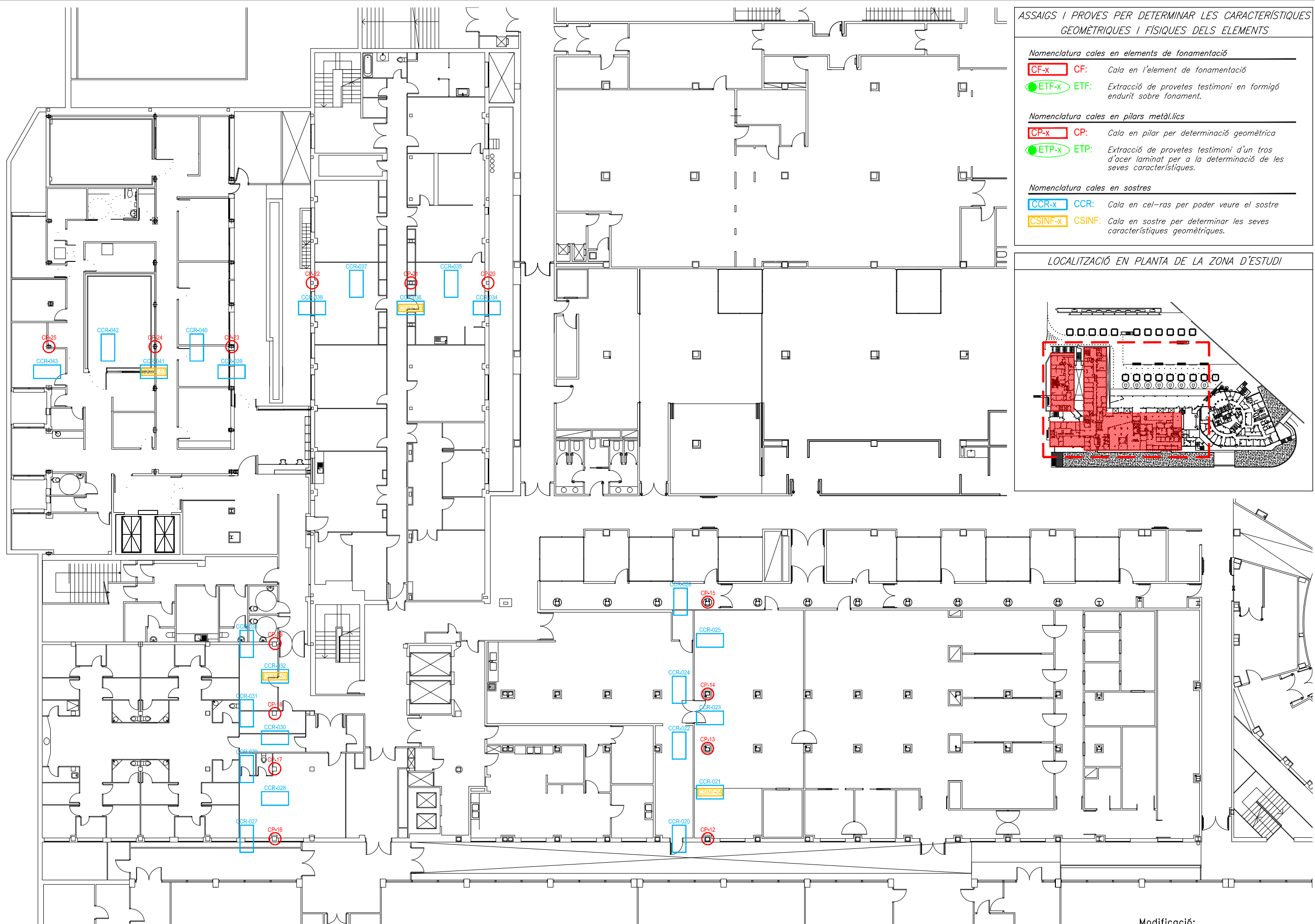
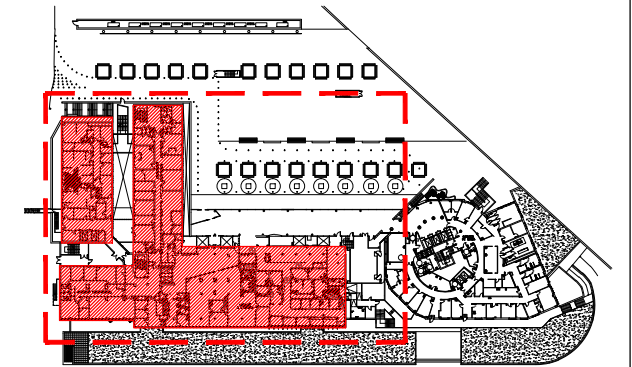
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.


Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel·ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:

 <p>Vall d'Hebron Hospital Unitat d'Enginyeria i Obres</p>	Projecte	Data	Escala	Planol	Localització	Nivell	Autor/s del projecte	DG
	ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	08/2016	1/250	PLA DE CALES	ÀREA MATERNO-INFANTIL	PLANTA SOTERRANI - 1	MANEL FERNÁNDEZ	PC Num planol 02

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P.
MEMBRE DE LA ACE: nº103
Exp. M4726
03/09/2016



ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

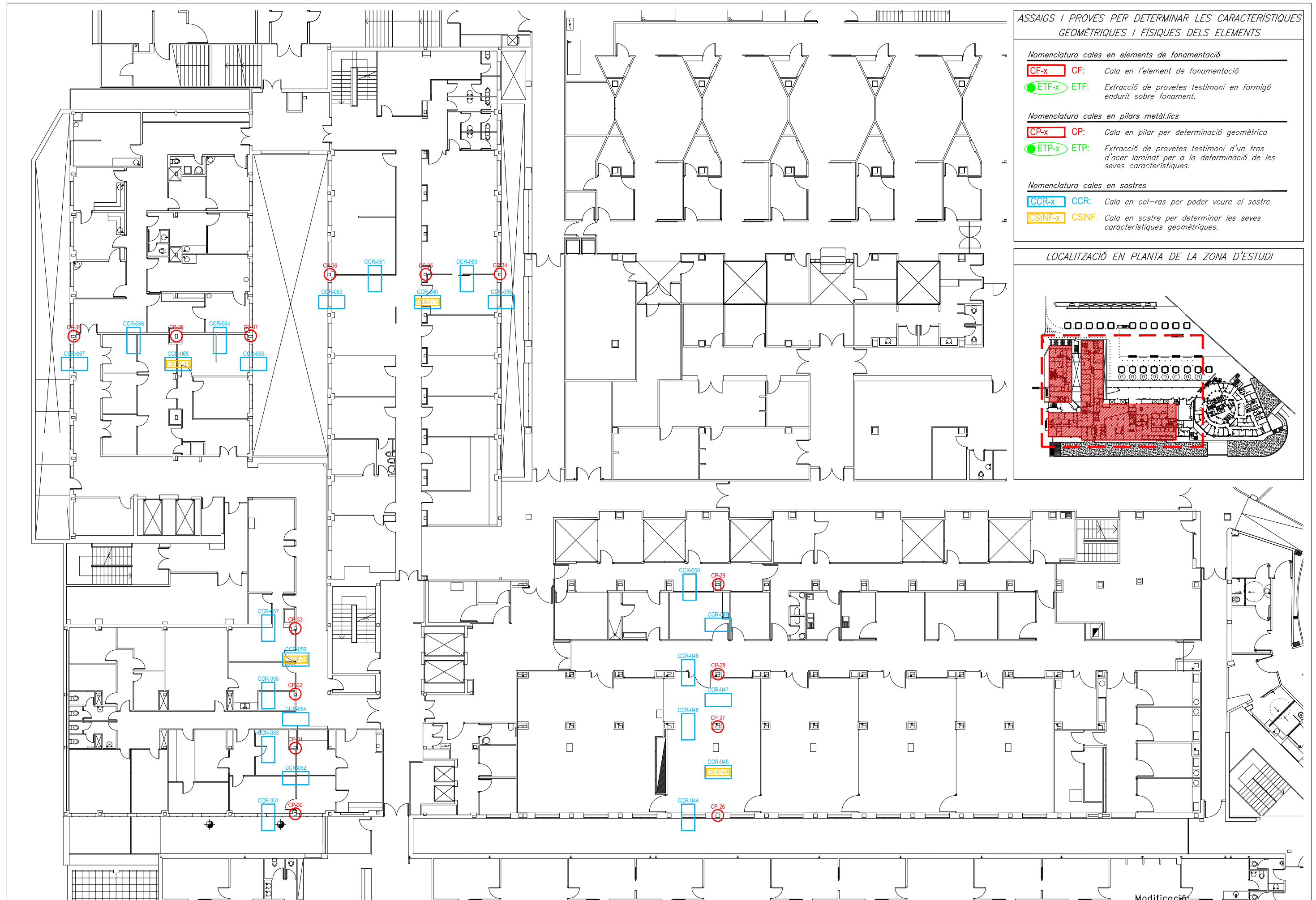
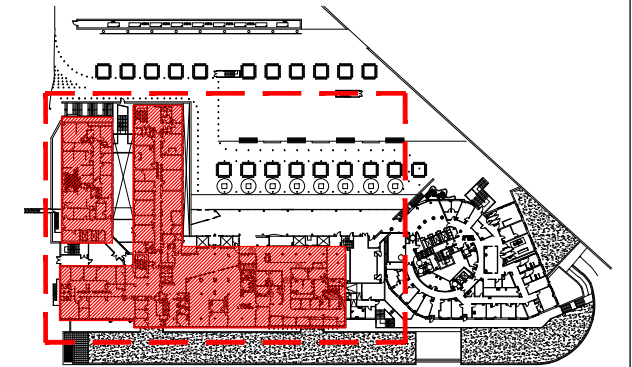
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel-ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:

<p>Vall d'Hebron Hospital Unitat d'Enginyeria i Obres</p>	<p>Projecte</p> <p>ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA</p>	<p>Data</p> <p>08/2016</p>	<p>Escala</p> <p>1/250</p>	<p>Planol</p> <p>PLA DE CALES</p>	<p>Localització</p> <p>ÀREA MATERNO-INFANTIL</p>	<p>Nivell</p> <p>PLANTA SEMISOTERRANI</p>	<p>Autor/s del projecte</p> <p>MANEL FERNÁNDEZ</p>	<p>DG</p> <p>PC</p>
							<p>BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE nº103 Exp. M4726 03/09/2016</p>	<p>ACE</p> <p>03</p>

ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

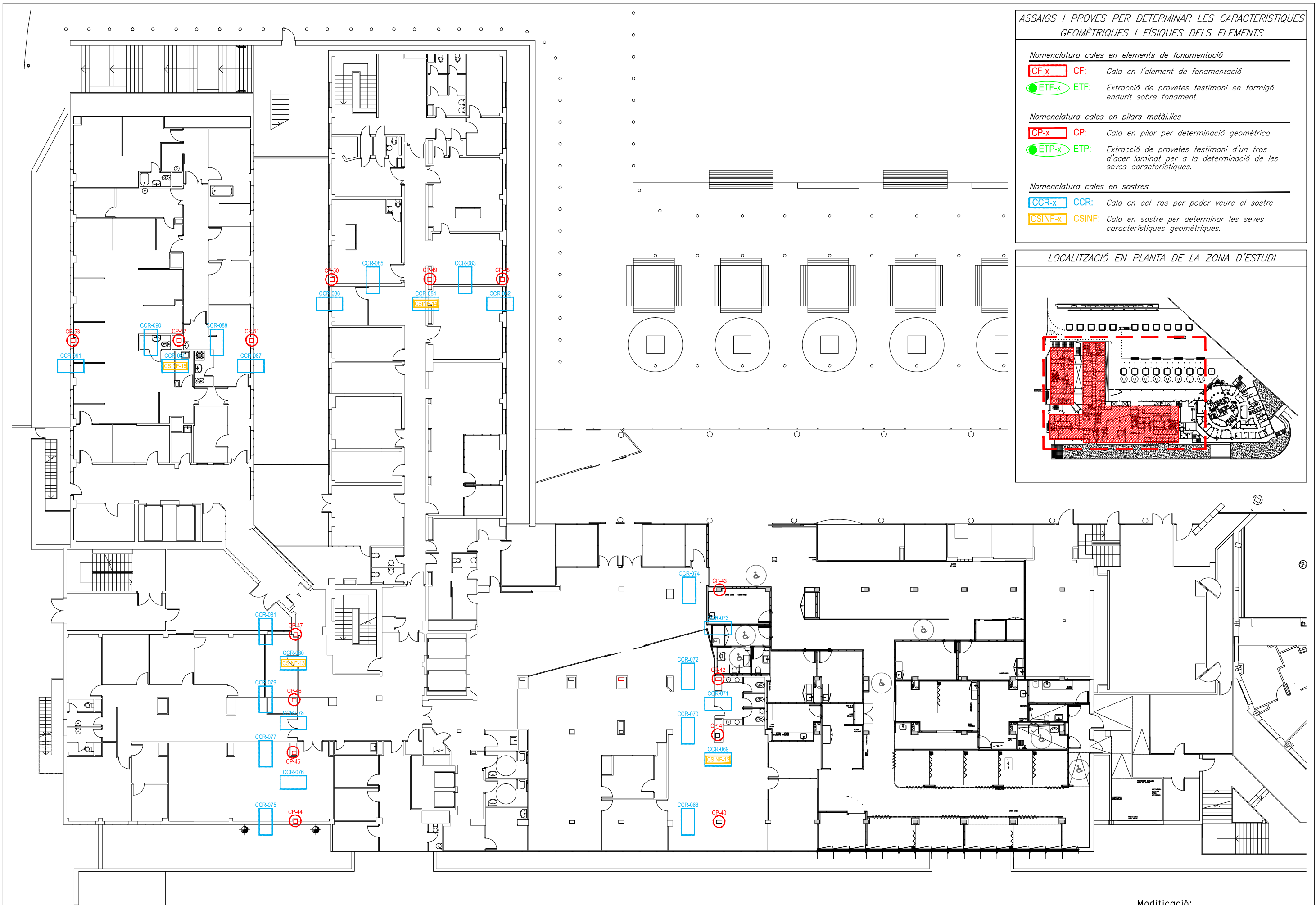
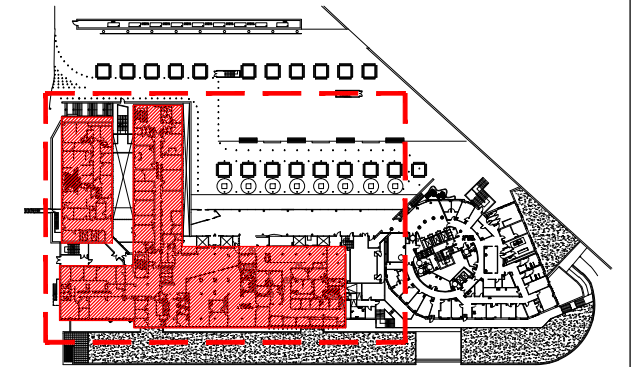
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel-ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:

Autor/s del projecte	DG
MANEL FERNÁNDEZ	PC
BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE: nº103 Exp. JM4726 03/09/2016	Num planol
ACE	04

ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

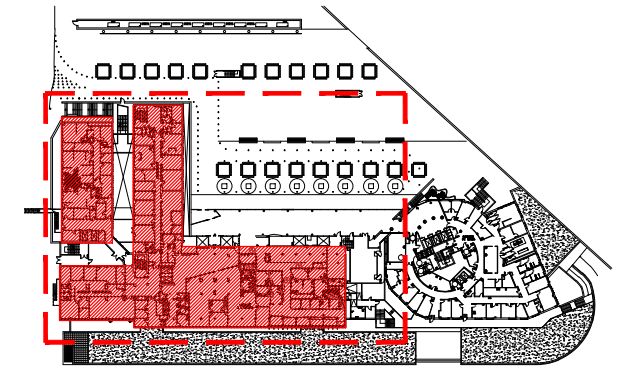
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel-ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA

Data
08/2016

Escala
1/250

Planol
PLA DE CALES

Localitzacio
ÀREA MATERNO-INFANTIL

Nivell
PLANTA 1

Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ

DG
PC
Num planol
05

BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P.
MEMBRE DE LA ACE: n°103
Exp. JM4726
03/09/2016



ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

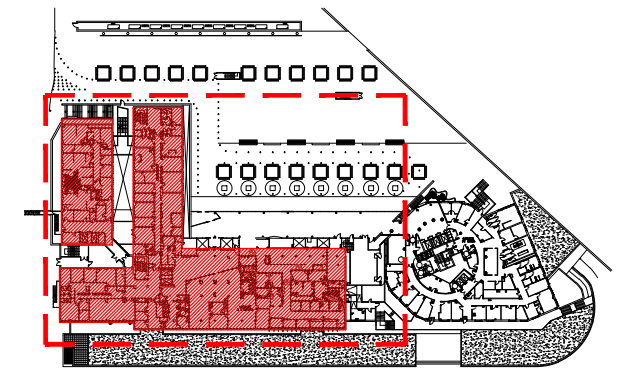
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel·ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA

Data
08/2016

Escala
1/250

Planol
PLA DE CALES

Localitzacio
ÀREA MATERNO-INFANTIL

Nivell
PLANTA 1

Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ

DG
PC
Num planol
06

BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P.
MEMBRE DE LA ACE: n°103
Exp. JM4726
03/09/2016



ASSAIGS I PROVES PER DETERMINAR LES CARACTERÍSTIQUES GEOMÈTRIQUES I FÍSQUES DELS ELEMENTS

Nomenclatura cales en elements de fonamentació

- CF-x CF: Cala en l'element de fonamentació
- ETF-x ETF: Extracció de provetes testimoni en formigó endurit sobre fonament.

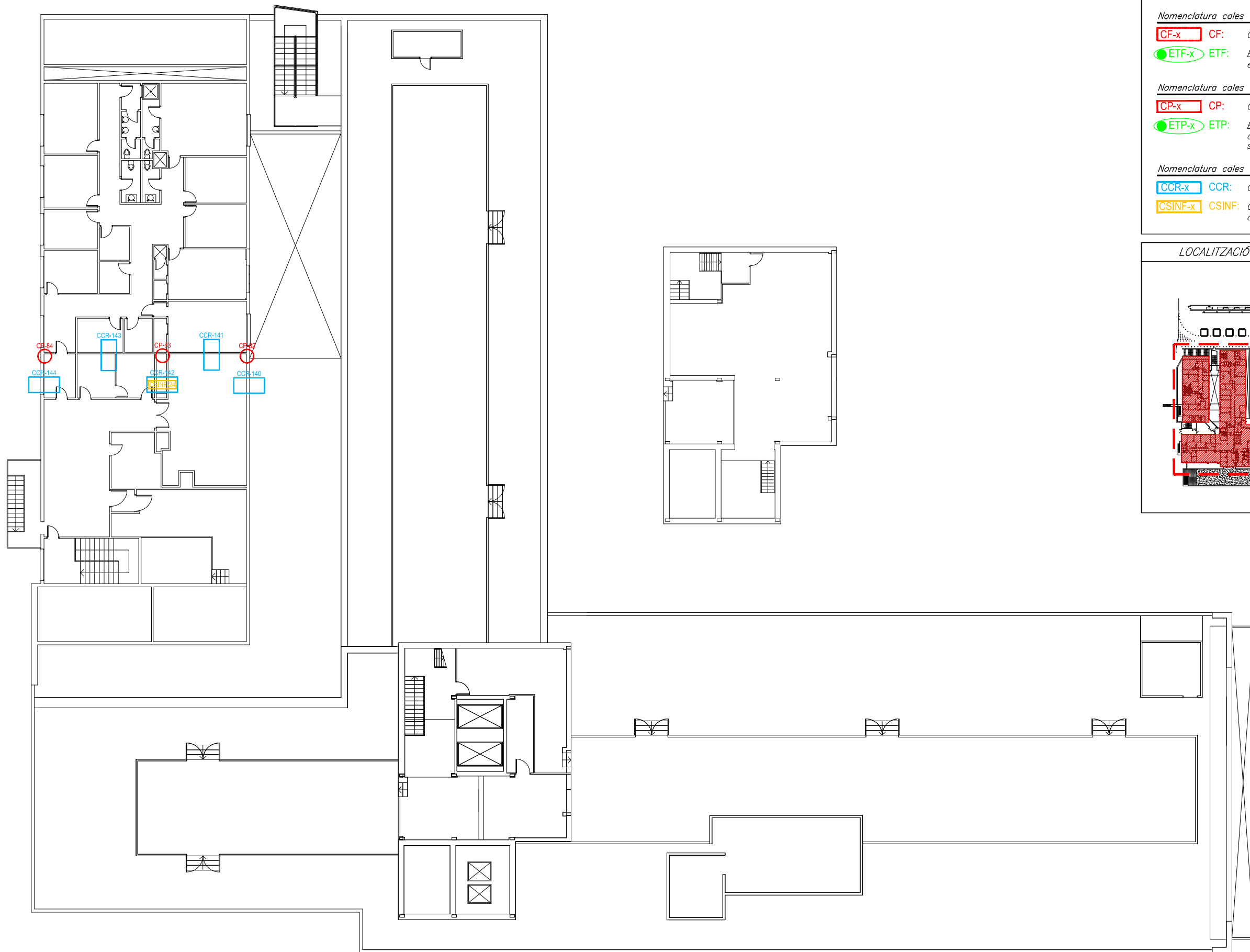
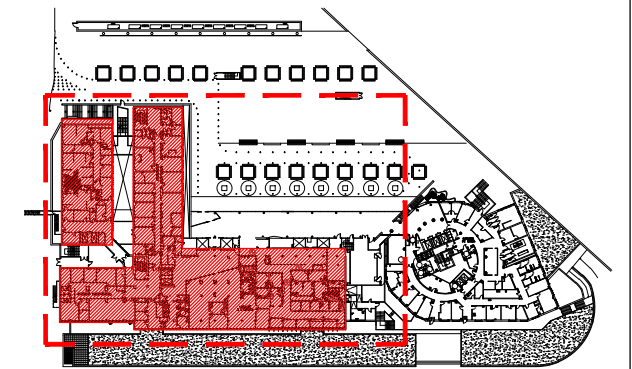
Nomenclatura cales en pilars metàl·lics

- CP-x CP: Cala en pilar per determinació geomètrica
- ETP-x ETP: Extracció de provetes testimoni d'un tros d'acer laminat per a la determinació de les seves característiques.

Nomenclatura cales en sostres

- CCR-x CCR: Cala en cel-ras per poder veure el sostre
- CSINF-x CSINF: Cala en sostre per determinar les seves característiques geomètriques.

LOCALITZACIÓ EN PLANTA DE LA ZONA D'ESTUDI



Modificació:

Autor/s del projecte	DG
MANEL FERNÁNDEZ	PC
BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE: nº103 Exp. M4726 03/09/2016	07



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

**INFORME PREVI SOBRE L'ESTRUCTURA EXISTENT DE L'ÀREA DE
MATERNOINFANTIL DEL COMPLEX HOSPITALARI
DE LA VALL D'HEBRON**

1.	INTRODUCCIÓ	3
1.1.	Dades generals	3
1.2.	Objecte de l'informe	3
1.3.	Metodologia	3
1.4.	Normativa aplicable	4
2.	DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA	5
3.	PÒRTIC TIPUS 1	13
3.1.	Modelització	13
3.2.	Estat de càrregues	14
3.2.1.	Pesos propis sostres	14
3.2.2.	Càrregues permanents	14
3.2.3.	Càrregues d'envans	14
3.2.4.	Sobrecàrregues d'ús	15
3.2.5.	Sobrecàrregues de neu	15
3.2.6.	Accions del vent	16
3.2.7.	Accions tèrmiques	16
3.2.8.	Accions de sísmiques	16
3.3.	Comprovació sostre IPN-100 c/85cm	17
3.4.	Comprovació pòrtic principal	21
4.	CONCLUSIONS	34

1. INTRODUCCIÓ.

1.1. Dades generals

TITOL DE L'INFORME	INFORME PREVI SOBRE L'ESTRUCTURA EXISTENT DE L'ÀREA DE MATERNOINFANTIL DEL COMPLEX HOSPITALARI DE LA VALL D'HEBRON
PETICIONARI	MARIA LUISA SARRIAS PEDEMONTE, DIRECTORA DE SERVEIS GENERALS DE L'HOSPITAL UNIVERSITARI VALL D'HEBRON
UBICACIÓ	COMPLEX HOSPITALARI DE LA VALL D'HEBRON, BARCELONA
DATA	23 de setembre de 2016

1.2. Objecte de l'informe

A petició dels serveis generals de l'Hospital Universitari Vall d'Hebron. , amb la Sra. Maria Luisa Sarrias Pedemonte com a directora, es demana a Bernuz-Fernández Arquitectes SLP un estudi sobre l'estructura existent en ús de l'Àrea de Maternoinfantil a fi i efecte de poder realitzar una remunta sobre l'edificació actual. En el present informe s'avalua l'estructura existent amb l'objectiu de conèixer la seva capacitat i les seves limitacions.

1.3. Metodologia

Per l'elaboració de l'informe se'ns proporciona per part del Sr. Francesc Sancho, arquitecte del centre, els plànols de l'estat actual de l'edificació en format dwg. En els plànols hi consten totes les plantes a nivell de definició arquitectònica i una perspectiva general de l'edificació.

No es disposa d'informació sobre l'estructura de l'edificació, ni es pot observar res a simple vista, doncs l'edifici actualment es troba en ús i tots els elements estan revestits amb cel rasos i paraments de guix laminat.

A la vista de la poca informació inicial de la que es disposa des de Bernuz Fernandez es prepara un document de pla de cales amb l'objectiu de caracteritzar l'estructura i fonamentació existent, ja que sense coneixement dels elements que componen l'edifici no es possible realitzar una comprovació numèrica. Amb data 3 d'Agost de 2016 s'aporta a la propietat el pertinent document on s'estableixen cales per conèixer els següents elements:



- A nivell de fonaments es proposa realitzar un estudi geotècnic per caracteritzar el terreny i la realització de 14 cales a nivell de soterranis per comprovar la geometria dels elements existents.
- A nivell de pilars s'estableixen un total de 84 cales en elements de revestiment amb la finalitat d'identificar la tipologia de pilars i observar l'estat de conservació. També s'estableix una prova per a la determinació de la qualitat de l'acer.
- A nivell de sostres es determinen 144 cales en total a cel ras per caracteritzar tant el sostre en si com els pòrtics estructurals de suport.

Amb data 9 de setembre de 2016 es realitza per part dels tècnics de Bernuz Fernández una visita a l'edifici amb l'objectiu de veure les cales realitzades i caracteritzar l'estructura. Durant la visita es comprova que no s'ha portat a terme el pla de cales. Per tal de poder extreure algun tipus d'informació de la visita, acompanyats de dos tècnics de manteniment s'observen els interiors de les zones amb cel rasos registrables de les zones on se'ns permet l'accés. Les dades que ens aporta aquesta visita són mínimes en relació al gran volum de l'edificació.

A partir de la documentació de la que es disposa i de l'extreta de la visita el passat dia 9 de setembre es planteja realitzar els següents passos per la redacció d'aquest informe:

- Comprovació de l'estat tensional i estats límits de servei dels sostres dels que es disposa d'informació.
- Modelització estructural i comprovació dels pòrtics principals fins a fonamentació.
- Avaluació de la capacitat de l'edifici sense estudi sobre la fonamentació.

1.4. Normativa aplicable.

La construcció de l'edifici on s'ubica l'Àrea de Maternoinfantil estimem que data de mitjans del segle XX, previ a les primeres normatives conegudes com a tal dels anys seixanta i setanta. Al plantejar una remunta de l'edificació s'ha de tenir en compte que en casos de grans de rehabilitació la norma actual vigent determina una adaptació de tot element preexistent a les actuals exigències en la mesura del possible. Per tant, les modelitzacions estructurals realitzades així com les diferents comprovacions s'han realitzat segons les exigències de la normativa vigent.

2. DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA

L'edificació objecte de l'estudi és el volum annex a la torre de l'Àrea de Maternoinfantil. Aquest volum té una disposició en "L" i consta de dues plantes soterrades, una planta semi soterrada i quatre plantes sobre rasant. A excepció de la segona planta sotterrani que es destina a galeries d'instal·lacions, la resta de plantes tenen un us hospitalari d'habitacions, sales d'espera, hospital de dia, quiròfans, etc.

La poca informació inicial de la que es disposava i la no realització del pla de cales fa que el reconeixement de l'estructura existent sigui molt precari. Moltes zones són inaccessibles perquè es troben en ús i la majoria dels revestiments no són registrables.

S'ha pogut comprovar que l'estructura es basa en sostres unidireccionals de biguetes metàl·liques tipus IPN amb revoltó ceràmic. Els intereixos detectats són d'entre 80 i 85cm i s'han observat zones amb biguetes IPN-100, IPN-160 i IPN-180. No s'ha pogut comprovar si aquests sostres disposen de capa de compressió de formigó. Les llums entre suports d'aquests sostres són entre 3 i 5m de llum.

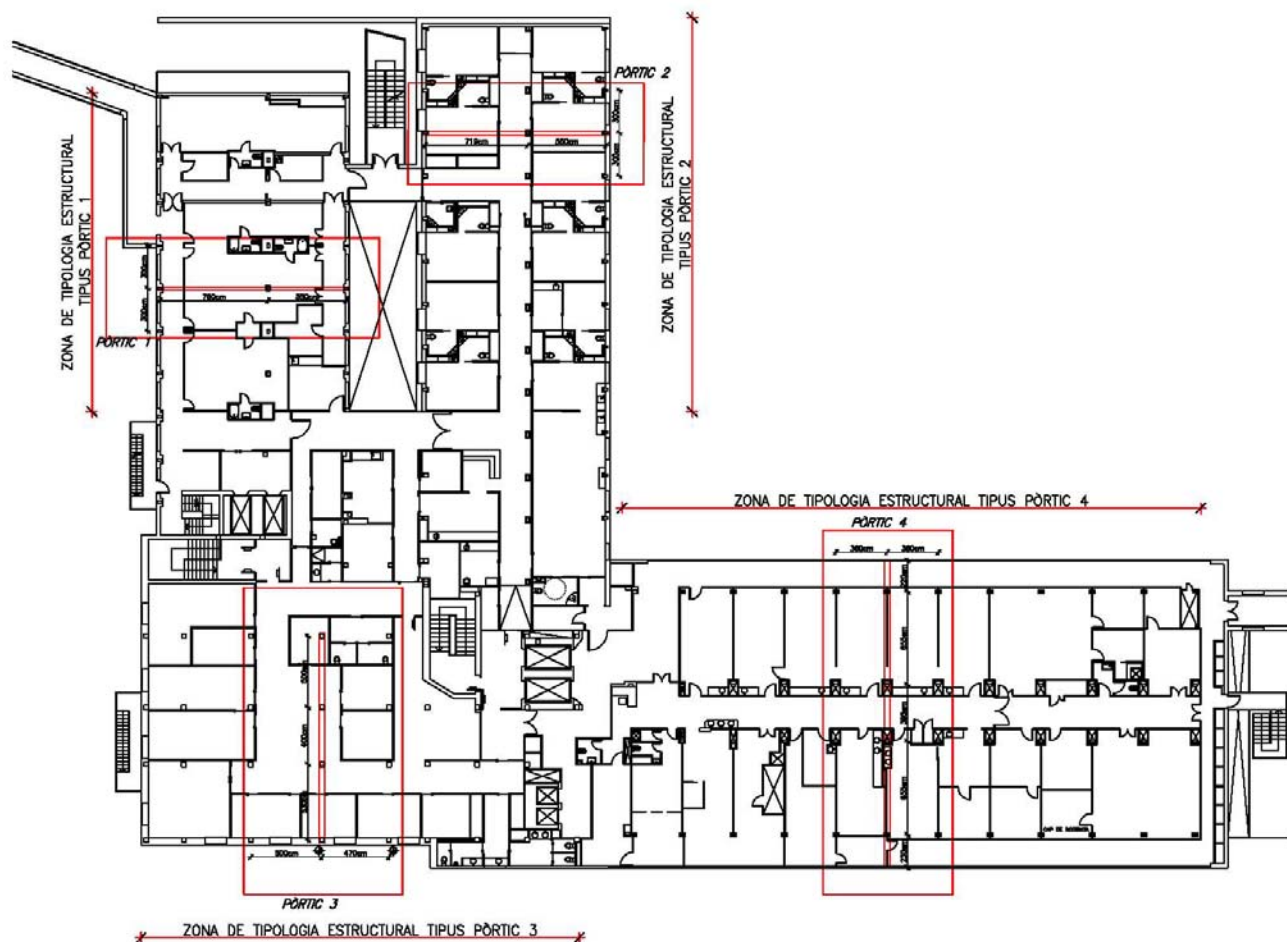
Els sostres unidireccionals recolzen sobre pòrtics d'acer formats per jàsseres tipus IPN i pilars tipus dues UPN formant calaix amb platines de lligam. Les llums entre pilars són d'entre 4 i 7.70m. Hem interpretat que les façanes no són estructurals i que per tant a una de les ales de l'edifici existeix un voladís lateral a cada costat del pòrtic d'uns 2.30m.

De la fonamentació no s'han realitzat cales ni l'estudi geotècnic per tant es desconeix totalment la naturalesa de la mateixa.

Durant la visita del dia 9 de setembre es va poder comprovar la dimensió d'alguns elements tant de sostre com de pilars. És una part ínfima del global de l'estructura i per tant totes les conclusions que s'extreguin de comprovacions que es realitzen creiem que no es poden atribuir a la lleugera a la totalitat de l'estructura. Segons el nostre parer, per fer una bona avaluació de l'edifici preexistent i poder emetre un informe sobre la possibilitat de realitzar una remunta és imprescindible realitzar el pla de cales proporcionat a la propietat a principis d'agost.

Per una primera comprovació del comportament estructural, abans de la modelització completa de l'estructura, creiem imprescindible estudiar les quatre tipologies de pòrtic amb diferent comportament que s'adjunten a l'esquema.





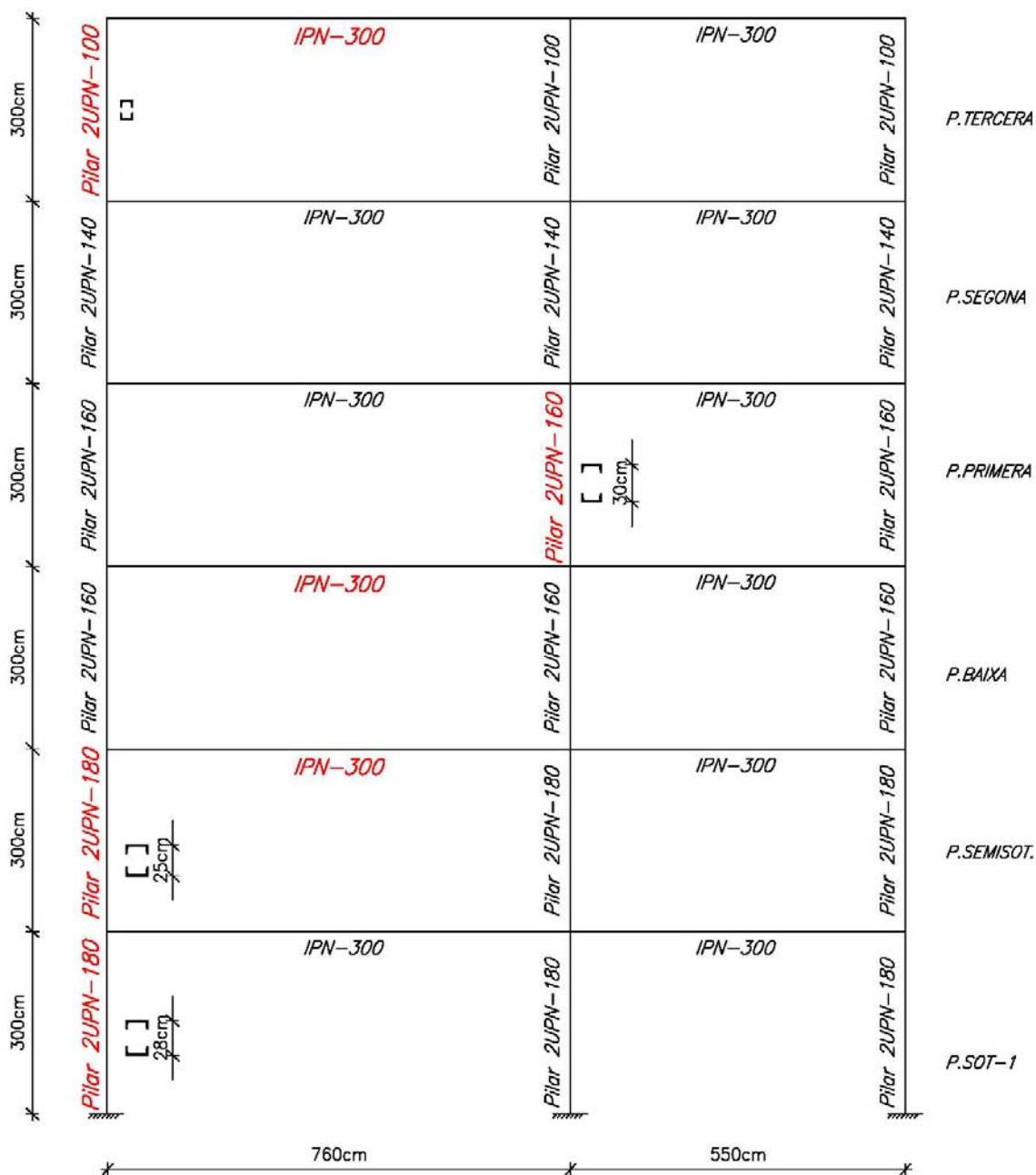
De cada tipologia de pòrtic, s'adjunta a continuació la informació que s'ha extret de la visita realitzada a l'edifici el setembre de 2016. A l'esquema s'indica en vermell la tipologia de perfils comprovada en obra i la resta, és el supòsit que s'ha realitzat per el model de l'estructura.

També s'adjunten fotografies de les observacions que es varen poder realitzar durant la visita. Com es pot comprovar la majoria d'estructura es troba projectada amb morters de protecció enfront el foc, la qual cosa dificulta la medició de perfils.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
 C/ Dr. Trueta n°154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTIC 1



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Resta de perfils supòsit per el model de càlcul.

Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biguetes IPN-100 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

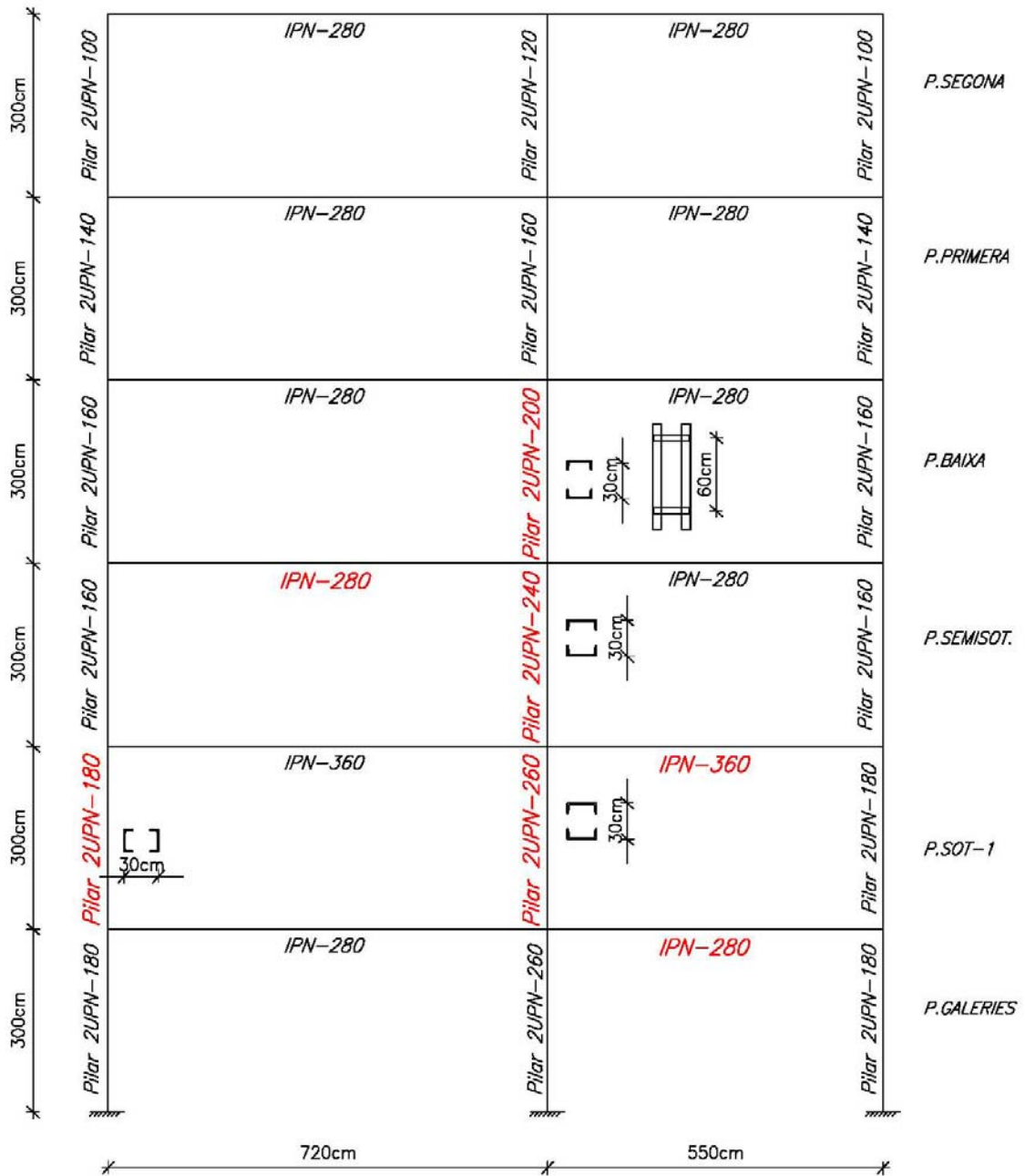
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTIC 2



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Resta de perfils supòsit per el model de càlcul.

Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biguetes IPN-120 amb revoltó ceràmic intereix 80cm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

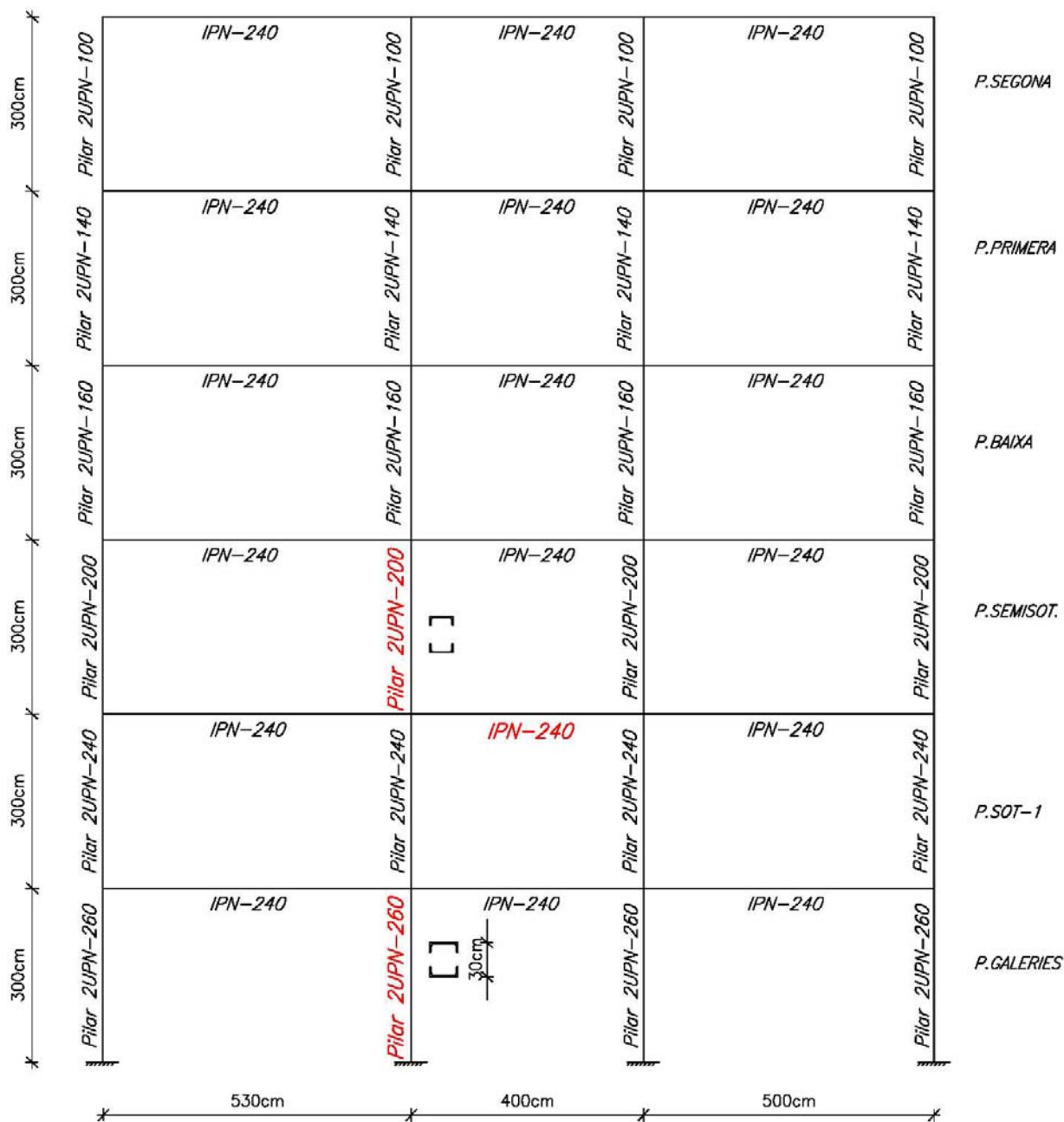
Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

PÒRTIC 3



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

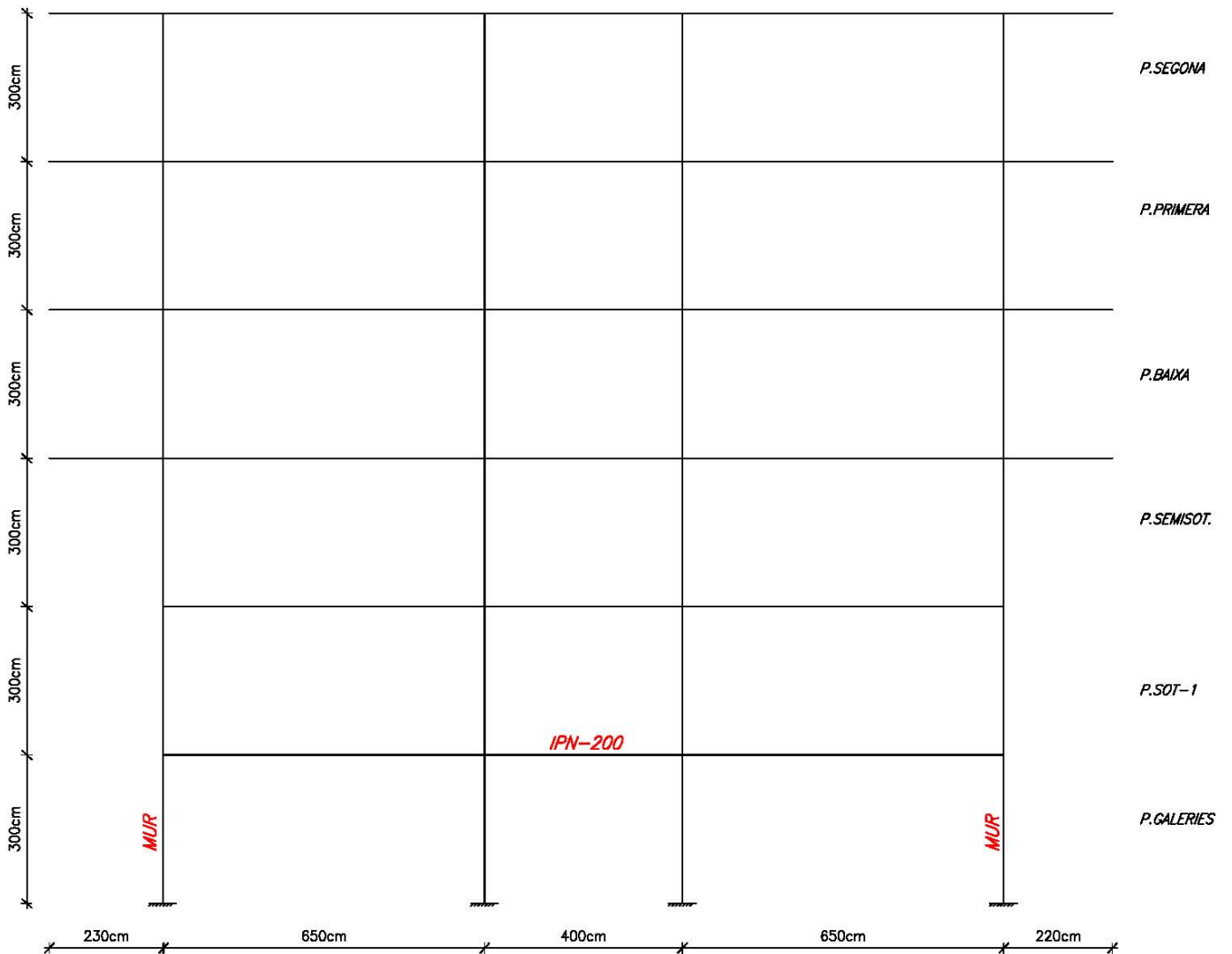
Resta de perfils supòsit per el model de càlcul.

Sostre unidireccional llum: 5.00m. Biguetes IPN-180 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
 C/ Dr. Trueta n°154, baixos
 08005 Barcelona
 tel: 932980352 fax: 932980353

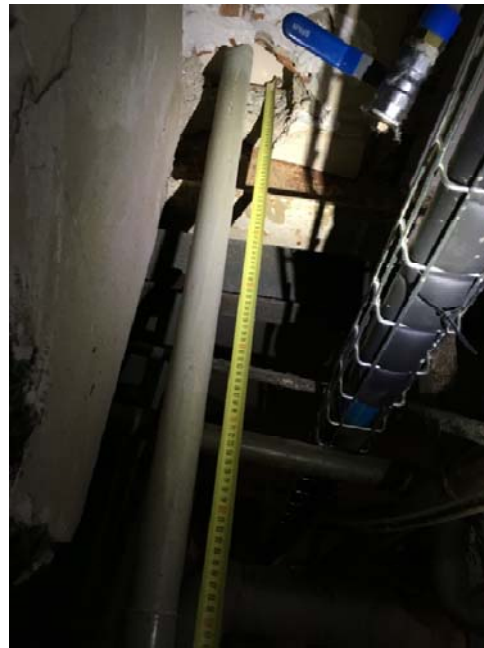
PÒRTIC 4



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.
Resta de perfils supòsit per el model de càlcul.
Sostre unidireccional llum: 3.60m.



Perfileria projectada amb morters



Perfileria vista



Unió jàssera pilar i bigueta



Elements que es podien observar des dels cel rasos accessibles.

Un cop analitzada la informació que s'ha pogut extreure de les visites es determina seguir el següent pla d'actuació per part de Bernuz Fernández:

- El pòrtic 1 i 2 són molt similars en quant a dimensions i alçades i el seu comportament ha de ser molt similar. Ens sembla estrany d'inici que dels pilars observats en el pòrtic 1 s'extregui que el pilar central és de les mateixes dimensions que els pilars de façana. Sembla més coherent el pòrtic 2 on el pilar central és més gran que els extrems. Donades les similituds es realitza la modelització del pòrtic 1 que és per la perfilaria coneguda, més desfavorable que el pòrtic 2.
- De la perfilaria que s'ha pogut comprovar del pòrtic 3 extraiem molt poca informació, però veient la coherència constructiva amb el pòrtic 1 i 2, extrapolem o fem una suposició de la resta de perfilaria.
- Del pòrtic 4, amb la visita realitzada, certament ho desconeixem tot. Tot i que ens sembla important poder avaluar el comportament d'aquest pòrtic, amb la informació coneguda, realitzar una suposició generalitzada seria una invenció sense cap sentit.

A partir de totes aquestes dades s'ha realitzat el model de càlcul i l'estudi del pòrtic 1, assimilant el pòrtic 2 al tipus 1, i descartant el pòrtic tipus 3 i 4 per poca informació

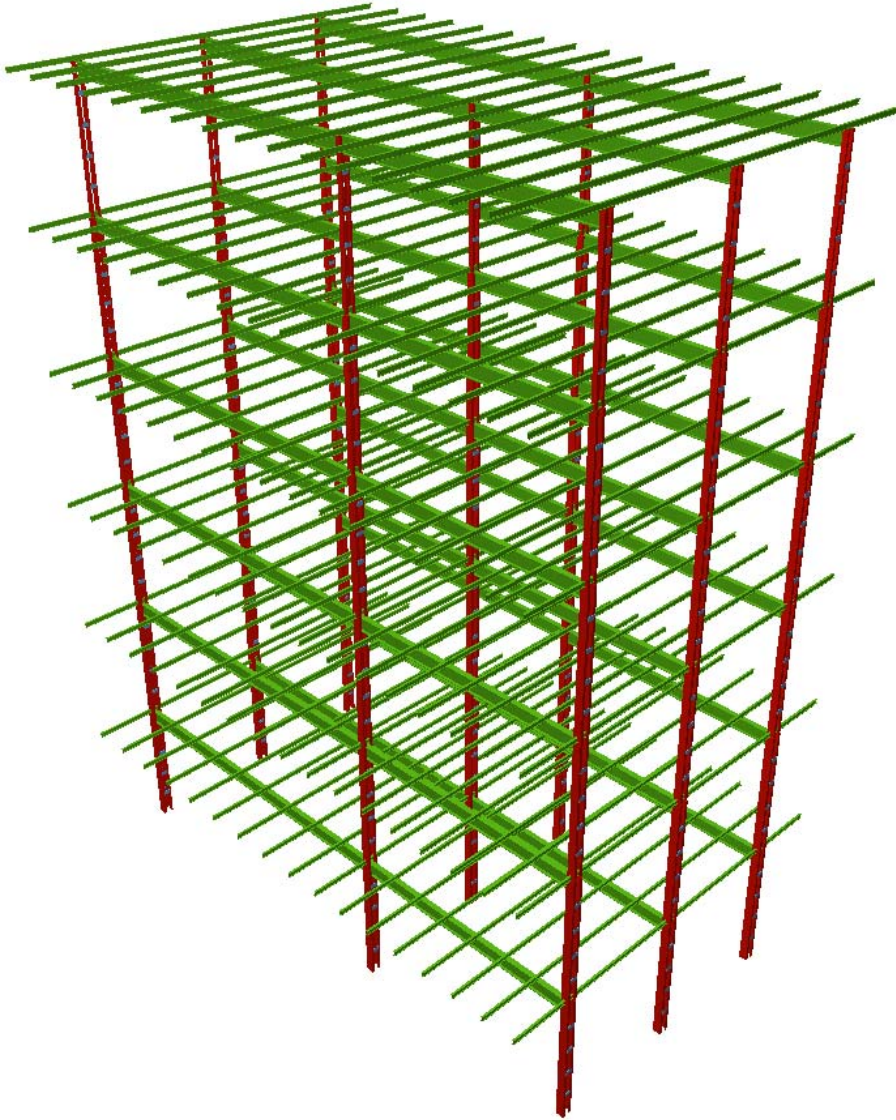
Aquest respon al comportament estructural de gran part de l'edifici però s'ha de tenir present que cap cas s'ha pogut comprovar la tipologia d'un pòrtic complet.

En quant a unions s'ha establert que els sostres són articulats a les jàsseres i que en canvi les jàsseres són continues.

3. PÒRTIC TIPUS 1

3.1. Modelització

El model de càlcul realitzat ha sigut el següent:



S'han modelitzat tres pòrtics del conjunt de l'edifici que es compon de 8 pòrtics tipus 1 i de 9 pòrtics tipus 2 de característiques similars. El càlcul s'ha realitzat amb el programa de càlcul Cype 3D de modelització d'estructures de barres i làmines en 3D.

3.2. Estat de càrregues

Les càrregues aplicades en el model de càlcul han sigut segons les directrius de la normativa actual aplicable CTE-DB- AE accions a l'edificació del Codi Tècnic de la Edificació.

3.2.1. Pesos propis sostres

A continuació s'exposa el pes propi dels elements estructurals considerats en el projecte que ens ocupa, que actuen com a concàrregues en el càlcul de l'estructura. Els valors s'expressen per kN/m^2 , i s'extreuen de ponderar la proporció ponderada per metre quadrat dels diferents elements que componen els sostres de projecte.

TIPUS DE SOSTRE	CANTELL	NERVIS	ALLEUGERIDOR	PES PONDERAT
Unidireccional de biguetes IPN-100 i revoltó ceràmic	10cm	IPN-100	Ceràmic i reomplert de morter	1.50kN/m ²

3.2.2. Càrregues permanents

Com a càrregues permanents entenem aquelles càrregues que actuaran de forma continuada durant la vida útil de l'edifici. En el càlcul, depenent de la seva naturalesa, es poden aplicar com a càrregues superficials, lineals o puntuals.

Com a càrregues superficials entenem els paviments, les impermeabilitzacions, pendents i tractaments de les cobertes i els cels rasos.

Com a càrregues lineals s'apliquen en el càlcul, les càrregues de les façanes i les baranes de balcons o escales.

Les càrregues puntuals es poden trobar en alguns casos com una pèrgola, maquinària molt específica o elements similars no estructurals recolzats sobre l'edifici o en algun punt del mateix.

TIPUS DE CÀRREGA	DEFINICIÓ	ACCIÓ DE CàLCUL
Superficial	Paviments tipus ceràmics i cel rasos	1.00 kN/m ²
Superficial	Paviments cobertes i formació de pendents	2.50 kN/m ²

3.2.3. Càrregues d'envans

Les càrregues d'envans o divisions interiors es poden aplicar, segons la normativa CTE-AE com una càrrega superficial aplicada a tota la planta objecte de l'estudi.

Segons s'indica a la norma, en els casos amb envans el pes dels quals no superi els 1.2kN/m^2 , amb un gruix que no superi els 0.08m i que la seva distribució en planta sigui sensiblement homogènia, la càrrega es podrà considerar superficial distribuïda homogèniament. El valor d'aquesta càrrega s'extraurà de multiplicar 0.8kN/m^2 , per la mitja de superfície d'envans en relació a la superfície de planta.

En termes generals es pot considerar, com a càrregues d'envans, un valor de 1.0kN/m^2 per cada metre quadrat construït.

TIPUS DE CÀRREGA	DEFINICIÓ	ACCIÓ DE CÀLCUL
Superficial	Envans de fabrica	1.00 kN/m2

3.2.4. Sobrecàrregues d'ús

Les sobrecàrregues d'ús engloben el pes de tot el que pot gravitar sobre l'edifici en funció de l'ús al qual es destini. Per regla general, les sobrecàrregues degudes a l'ús s'assimilen a una càrrega superficial distribuïda uniformement. D'acord amb l'ús majoritari al que es destini cada zona, el valor característic s'extreu de la taula 3.1 del CTE-SE-AE. Sobrecàrregues molt concretes, com maquinaries, materials de biblioteques, magatzems o indústries, no estan englobats per la norma i es defineixen amb l'estudi concret de l'edifici.

A continuació s'exposen els valors de sobrecàrrega d'ús que s'apliquen en aquest projecte:

CATEGORIA D'ÚS	SUBCATEGORIA	DEFINICIÓ	CÀRREGA UNIFORME	CÀRREGA PUNTUAL
A- hospitalaris		Circulacions	3.0 kN/m^2	2,0 kN
F- cobertes		Instal.lacions	2.0 kN/m^2	

3.2.5. Sobrecàrregues de neu

La distribució i la intensitat de càrrega de la neu depèn del clima del lloc, el tipus de precipitació, la geometria de la coberta o edifici, els efectes del vent i els intercanvis tèrmics dels paràmetres exteriors.

La normativa defineix la formulació necessària per calcular la acumulació de neu i aplicar-la com una sobrecàrrega de l'edifici a la CTE-SE-AE. La inclinació de la coberta i la forma poden afavorir o no, l'acumulació de la neu.

La norma permet, en edificis de sostres amb coberta plana, situats en altituds inferiors a 1.000m, considerar una sobrecàrrega de neu uniformement distribuïda de 1.0 kN/m^2 , que és el valor de càlcul que s'ha pres en aquest projecte.

LOCALITAT	
ZONA HIVERNAL	ZONA 2
ALTITUD TOPOGRÀFICA	H= (Inferior a 1.000m)
CÀRREGA CARACTERÍSTICA DE NEU	$1,00\text{kN/m}^2$
FACTOR DE FORMA	1



3.2.6. Accions del vent

Són les produïdes per el vent sobre els elements exposats a ell. Per llur determinació es considera que aquest actua horitzontalment sobre els elements i amb una direcció que forma un angle de $\pm 10^\circ$ respecte a l'horitzontal.

La intensitat de la seva acció s'avalua directament a partir de la velocitat amb la que pot desplaçar-se i topar contra un element resistent, segons les consideracions de l'article 3.3 del CTE SE-AE (Codi Tècnic de l'Edificació).

En el cas que ens ocupa i en el grau de model que s'està realitzant no s'han tingut en compte de forma local les accions del vent. Evidentment, en un fase més avançada del càlcul amb la modelització global de l'edifici s'han de contemplar les accions del vent, doncs la geometria global del conjunt te molta afectació en el comportament enfront aquestes accions.

3.2.7. Accions tèrmiques

La geometria general de l'edifici ens fa pensar que existeixen junts de dilatació que acoten l'aplicació d'aquestes accions però el cert és que no s'ha pogut comprovar in situ que aquests junts existeixin. Per el cas que ens ocupa no s'han tingut en compte accions tèrmiques.

3.2.8. Accions de sísmiques

En la determinació de les accions sísmiques s'ha considerat la Normativa vigent: NCSR-02: "Norma de construcció sismorresistente. (Parte general y edificación). Real Decreto 997/2002 de 27 de Septiembre".

Segons la normativa, per determinar l'acció sísmica influeixen tres factors: Per una banda la ubicació de l'edifici dins el mapa de perillositat sísmica. En el present cas, Barcelona, és una zona de perillositat baixa. També influeix el tipus de terreny on es fonamenta l'edifici, la qual cosa en aquest moment es desconeix doncs no s'han realitzat cales ni estudi geotècnic. L'últim factor és la importància de l'edifici, que en el cas de tractar-se d'un hospital és especial, doncs la destrucció del mateix per causa d'un terratrèmol pot interrompre un servei imprescindible o donar lloc a efectes catastròfics.

Es a dir, el complex de l'hospital del Vall d'Hebron s'ha de calcular enfront les accions sísmiques al tractar-se d'una edificació d'especial importància.

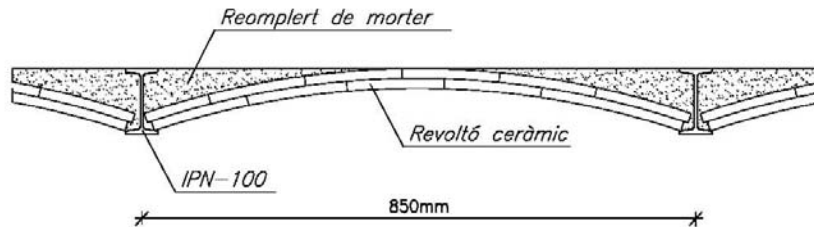
En la modelització realitzada per aquest informe no s'han aplicat accions sísmiques, doncs tal i com passa amb les accions del vent, la geometria general de l'edificació influeix molt en el comportament enfront aquestes accions. L'aplicació d'accions sísmiques en un model parcial donaria lloc a tensions o deformacions excessives que no respondrien a la realitat pel fet d'analitzar-ho com elements aïllats. Al mateix temps, però, no s'ha d'oblidar que si l'edifici no respon en general a un bon comportament enfront a aquest tipus d'accions tots els valors extrets estan per sota de la realitat.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

3.3. Comprovació sostre IPN-100 c/85cm

El sostre analitzat en el model de càlcul respon a la següent secció constructiva. No s'ha considerat que el sostre disposi de capa de compressió, doncs en l'època de construcció de l'edifici no era habitual la seva aplicació i no s'ha pogut comprovar que existeixi.



Les biguetes s'han considerat articulades en el seu recolzament sobre els pòrtics, per tant s'han modelitzat com a biguetes biarticulades de 3m de llum.

Estats límits de servei

Els **estats límits de servei (ELS)** són els que, de ser superats, afecten el confort i el benestar dels usuaris o terceres persones, el correcte funcionament de l'edifici o la imatge de la construcció. Aquests estats poden ser reversibles o irreversibles, en funció a les conseqüències que suposen l'excés dels límits especificats com admissibles, un cop desaparegudes les accions que els han produït.

Com a estats límits de servei poden considerar-se els deguts a :

- Les deformacions que afectin a la imatge de l'obra, al confort dels usuaris o al funcionament d'equips i instal·lacions.
- Les vibracions que causin una falta de confort a les persones o afectin a la funcionalitat de l'obra.
- Els danys o el desgast que poden afectar desfavorablement a la imatge, la durabilitat o la funcionalitat.

Les deformacions resultants de l'anàlisi per a cada hipòtesis de càlcul en un sostre tipus destinat a hospital són les següents:

Pes propi: 3.40mm

Carregues permanents i envans: 5.06mm

Sobrecàrrega d'ús: 7.58mm

El Codi tècnic de l'Edificació estableix combinacions d'accions amb coeficients de majoració i coeficients de simultaneïtat d'accions per tal de garantir diferents aspectes esmentats amb anterioritat.

En els casos d'efectes degut a les accions de curt termini que poden resultar irreversibles, la combinació d'accions es realitza seguint la següent expressió:

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera en el càlcul totes les càrregues permanents, una acció variable, en la seva totalitat, i la resta de càrregues variables amb el factor de simultaneïtat corresponent, modificant la variable no afectada per els coeficients parcials en cada hipòtesi. En el nostre cas únicament existeix una única acció variable i per tant no s'apliquen els coeficients de simultaneïtat

Per tant:

$$3.40+5.06+ 7.58mm= 16.04mm \quad \text{Corresponent a L/ 187}$$

En els casos d'efectes deguts a accions de curta durada que poden resultar reversibles, la formulació per realitzar la combinació d'accions ha estat la següent:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \psi_{1,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_1 = 0.50$ Per tant:

$$3.40+5.06+ (0.50 \times 7.58mm) = 12.25mm \quad \text{Corresponent a L/ 239}$$

Finalment, per els casos d'efectes deguts a càrregues de llarga duració, s'ha calculat amb la següent expressió, que tracta totes les accions variables amb un mateix coeficient de quasi permanència.

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + \sum_{i \geq 1} \psi_{2,i} \times Q_{k,i}$$

$\psi_2 = 0.30$ Per tant:

$$3.40+5.06+ (0.30 \times 7.58mm) = 10.734mm \quad \text{Corresponent a L/ 279}$$

Tenint en compte les limitacions normatives per els diferents casos, on la hipòtesis més permissiva (que correspondria a les càrregues de llarga duració) limita la deformació a L/300, comprovem que en cap cas es compleix amb la normativa vigent a nivell d'estats límits de servei.

Fletxes relatives admissibles dels elements estructurals, les limitacions de la qual s'indiquen en el (CTE-SE 4.3.3.1)

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Sostres amb envans fràgils o paviments rígids sense junts	1/500
	Sostres amb envans ordinaris i paviments amb junts	1/400
	Resta de casos	1/300
Confort dels usuaris		1/350
Imatge de l'obra		1/300

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Estats límits últims

Els **estats límits últims (ELU)** són els que, de ser superats, constitueixen un risc per les persones, ja que poden produir un col·lapse total o parcial de l'edifici.

Com estats límits últims s'han de considerar els deguts a :

- Pèrdua de l'equilibri de l'edifici o d'una part estructuralment independent.
- Error per deformació excessiva, transformació de l'estructura o part d'ella en un mecanisme, trencament dels elements estructurals o de les unions, o inestabilitat d'elements estructurals incloent els originats per efectes depenent del temps, com la corrosió o la fatiga.

La norma estableix les combinacions d'accions segons les quals s'han de realitzar les comprovacions enfront els estats límits últims. La formulació general per el càlcul de les combinacions d'hipòtesis es determina a partir de l'expressió:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} \times G_{k,j} + \gamma_{Q,1} \times Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \times \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

És a dir, es considera simultàniament l'actuació de les accions permanents, G i les accions variables, Q, havent-se d'aplicar de manera successiva en els diferents anàlisis.

$$\gamma_G = 1.35$$

$$\gamma_Q = 1.50$$

Comprovació resistència a flexió (CTE DB SE-A, Article 6.2.6)

$$\eta = \frac{M_{Ed}}{M_{c,Rd}} \leq 1$$

η :

0.808



Combinació d'accions més desfavorable
1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

M_{Ed}^+ : Moment flector de càlcul.

M_{Ed}^+ :

8.43

kN·m

Moment resistent de càlcul:

$$M_{c,Rd} = W_{pl,y} \cdot f_{yd}$$

$M_{c,Rd}$:

10.42

kN·m

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

$W_{pl,y}$: Mòdul resistent plàstic

$W_{pl,y}$: 39.80 cm³

f_{yd} : resistència de càlcul de l'acer

f_{yd} : 261.90 MPa

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{Mo}$$

f_y : Limit elàstic. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

f_y : 275.00 MPa

γ_{Mo} : Coeficient de seguretat del material

γ_{Mo} : 1.05

Comprovació resistència a tallant (CTE DB SE-A, Article 6.2.4)

$$\eta = \frac{V_{Ed}}{V_{c,Rd}} \leq 1$$

η : 0.163 ✓

Combinació d'accions més desfavorable

1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

V_{Ed} : Esforç tallant sol·licitant de càlcul.

V_{Ed} : 11.63 kN

Esforç tallant resistent de càlcul:

$$V_{c,Rd} = A_v \cdot \frac{f_{yd}}{\sqrt{3}}$$

$V_{c,Rd}$: 71.34 kN

A_v : àrea transversal a tallant

A_v : 4.72 cm²

$$A_v = h \cdot t_w$$

h : Cantell de la secció

h : 100.00 mm

t_w : Gruix de l'ànima

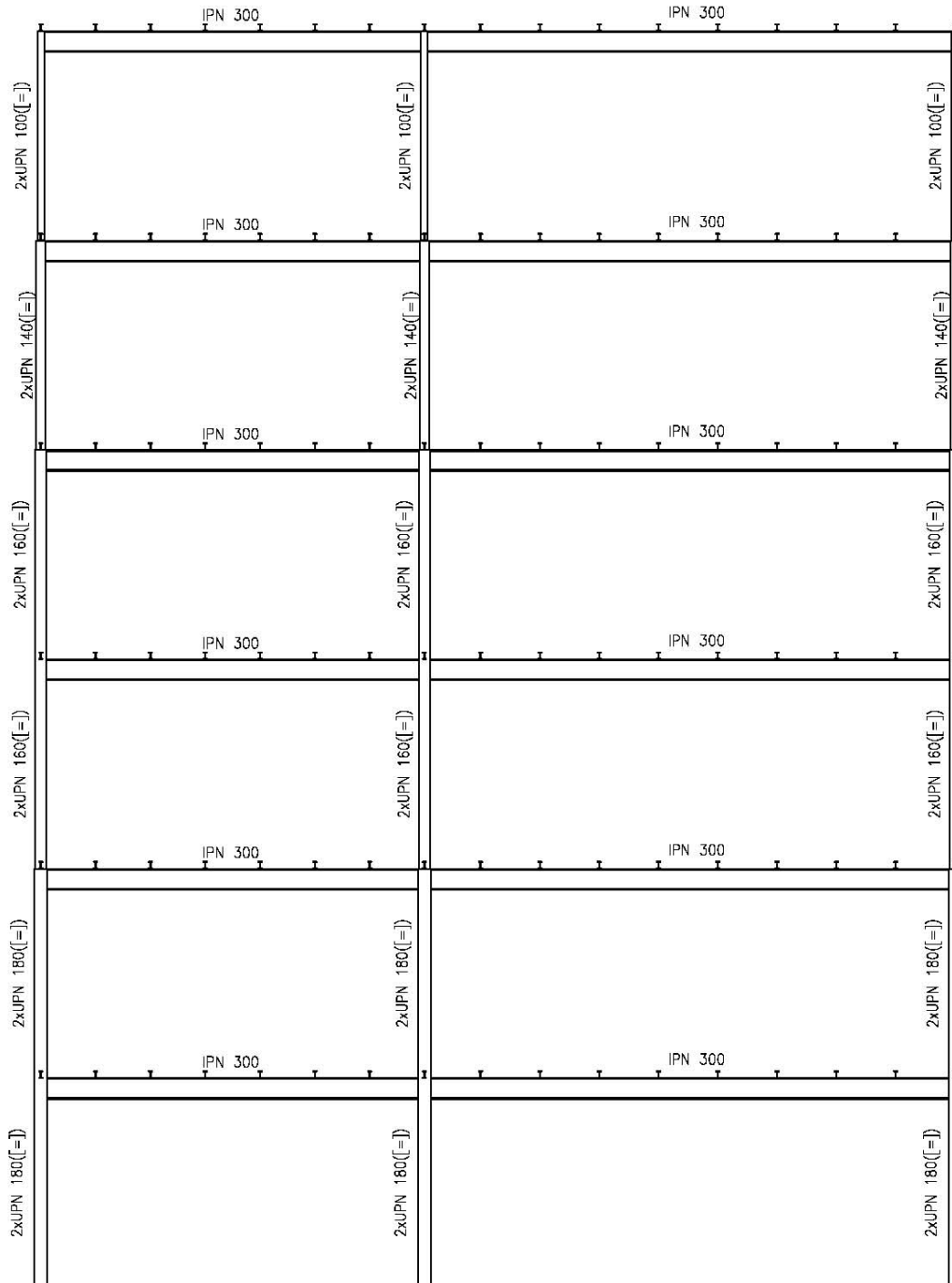
t_w : 4.50 mm

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

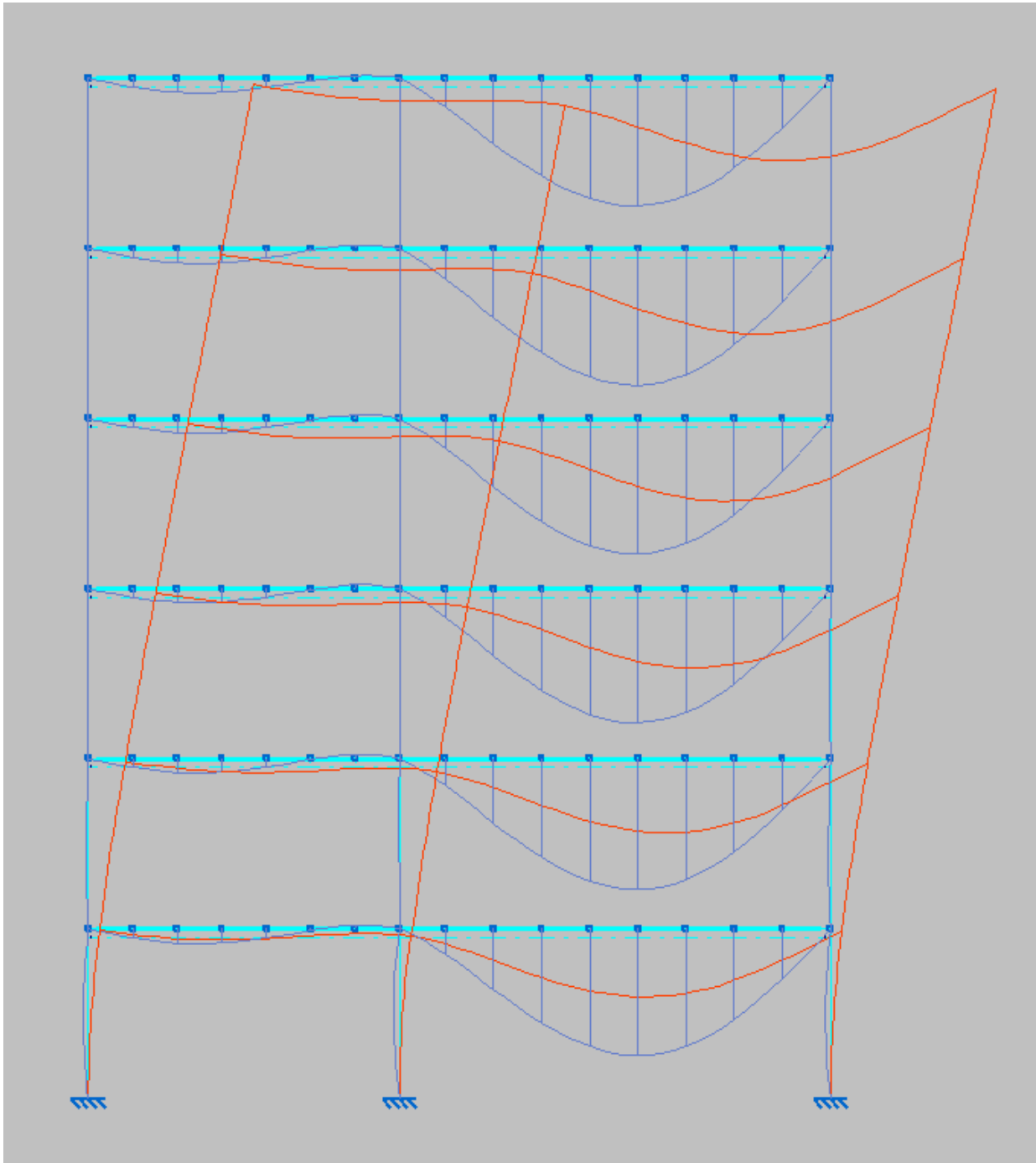
Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

3.4. Comprovació pòrtic principal

El pòrtic principal s'ha modelitzat com a jàsseres contínues en el seu recolzament central i articulades als extrems. El sostre es situa articuladament sobre els perfils de les jàsseres. A través del model de càlcul s'han comprovat tant les deformacions, estats límits de servei, com les tensions, estats límits últims.



Estats límits de servei



Gràfic de deformacions. En vermell la deformació general del pòrtic, és a dir, fletxes absolutes, i en blau les deformacions relatives de cada perfil.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

Sense tenir en compte els valors resultants, únicament amb el gràfic ja podem intuir que aquesta estructura pot tenir problemes de comportament enfront les accions horitzontals. En el model actual únicament s'han aplicat carregues gravitatòries i tot i així, la geometria dels pilars, ja indica falta de rigidesa transversal.

S'ha de tenir present que el sisme, d'obligada aplicació per aquest tipus d'edifici, es modelitza com una acció horitzontal sovint de valor més elevat que l'acció del vent. Els pilars estan ben col·locats, en quant al seu moment d'inèrcia principal, però és molt probable que siguin insuficients enfront de les accions sísmiques. Serà imprescindible el càlcul de la geometria global i la comprovació de si existeixen elements de rigidització transversal a l'edifici. En la inspecció que s'ha pogut realitzar a dia d'avui no s'ha pogut detectar cap element d'aquest tipus.

Entrant a valorar els resultats en si, s'ha comprovat el compliment d'estats límits de servei de les jàsseres en el tram de 7.60m i el desplaçament lateral dels pilars.

Resultats de fletxes per hipòtesis:

Pes Propi: 5.17mm

Carregues Permanents: 6.81mm

Sobrecàrrega Ús: 10.82mm

Hipòtesis característica:

$$\sum_{j \geq 1} G_{k,j} + P + Q_{k,1} + \sum_{i \geq 1} \psi_{0,i} \times Q_{k,i}$$

Per tant:

5.17+6.81+ 10.82mm= 17.80mm Corresponent a L/ 426

La hipòtesis més desfavorable compleix amb l'exigència per a la integritat dels elements constructius L/400, per tant, compleix.

Pel que fa al desplaçament lateral de l'edifici la norma estableix les següents limitacions:

INTEGRITAT DELS ELEMENTS CONSTRUCTIUS	Desplom total	1/500
	Desplom locals	1/250
Imatge de l'obra		<1/250

El desplom total de l'edifici és de 58.40mm, quan el desplaçament màxim admissible per una alçada de 18m és de 36.00mm. Únicament amb carregues gravitatòries l'edifici no compleix amb el marc normatiu actual, per tant, es confirma que enfront accions horitzontals com el vent i el sisme, l'edifici manca de rigidesa transversal.

Si que es compleix amb la limitació normativa d'imatge de l'obra.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Estats límits últims

La comprovació d'estats límits últims s'ha realitzat amb el programa de càlcul Cype. Pel que fa a les jàsseres IPN-300 aquestes treballen de l'ordre d'un 70% de la seva capacitat portant, segons els càlculs justificatius adjunts. A continuació s'adjunta la justificació d'una jàssera tipus en el tram de 7.60m de llum.

Limitación de esbeltez (CTE DB SE-A, Artículos 6.3.1 y 6.3.2.1 - Tabla 6.3)

La esbeltez reducida $\bar{\lambda}$ de las barras comprimidas debe ser inferior al valor 2.0.

$$\bar{\lambda} = \sqrt{\frac{A \cdot f_y}{N_{cr}}}$$

$\bar{\lambda} :$	0.38	✓
-------------------	------	---

Donde:

Clase: Clase de la sección, según la capacidad de deformación y de desarrollo de la resistencia plástica de los elementos planos comprimidos de una sección.

A: Área de la sección bruta para las secciones de clase 1, 2 y 3.

f_y: Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

N_{cr}: Axil crítico de pandeo elástico.

Clase :	1	
A :	69.00	cm ²
f_y :	265.00	MPa
N_{cr} :	12937.72	kN

El axil crítico de pandeo elástico **N_{cr}** es el menor de los valores obtenidos en a), b) y c):

a) Axil crítico elástico de pandeo por flexión respecto al eje Y.

$$N_{cr,y} = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_y}{L_{ky}^2}$$

N_{cr,y} :	281130.05	kN
---------------------------	-----------	----

b) Axil crítico elástico de pandeo por flexión respecto al eje Z.

$$N_{cr,z} = \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_z}{L_{kz}^2}$$

N_{cr,z} :	12937.72	kN
---------------------------	----------	----

c) Axil crítico elástico de pandeo por torsión.

$$N_{cr,T} = \frac{1}{i_0^2} \cdot \left[G \cdot I_t + \frac{\pi^2 \cdot E \cdot I_w}{L_{kt}^2} \right]$$

N_{cr,T} :	∞	
---------------------------	---	--

Donde:

I_y: Momento de inercia de la sección bruta, respecto al eje Y.

I_y :	9800.00	cm ⁴
------------------------	---------	-----------------

I_z: Momento de inercia de la sección bruta, respecto al eje Z.

I_z :	451.00	cm ⁴
------------------------	--------	-----------------

I_t: Momento de inercia a torsión uniforme.

I_t :	56.80	cm ⁴
------------------------	-------	-----------------

I_w: Constante de alabeo de la sección.

I_w :	91800.00	cm ⁶
------------------------	----------	-----------------

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

E: Módulo de elasticidad.	E :	<u>210000</u>	MPa
G: Módulo de elasticidad transversal.	G :	<u>81000</u>	MPa
L_{ky}: Longitud efectiva de pandeo por flexión, respecto al eje Y.	L_{ky} :	<u>0.850</u>	m
L_{kz}: Longitud efectiva de pandeo por flexión, respecto al eje Z.	L_{kz} :	<u>0.850</u>	m
L_{kt}: Longitud efectiva de pandeo por torsión.	L_{kt} :	<u>0.000</u>	m
i_o: Radio de giro polar de la sección bruta, respecto al centro de torsión.	i_o :	<u>12.19</u>	cm
$i_o = (i_y^2 + i_z^2 + y_o^2 + z_o^2)^{0.5}$			
Siendo:			
i_y , i_z: Radios de giro de la sección bruta, respecto a los ejes principales de inercia Y y Z.	i_y :	<u>11.92</u>	cm
	i_z :	<u>2.56</u>	cm
y_o , z_o: Coordenadas del centro de torsión en la dirección de los ejes principales Y y Z, respectivamente, relativas al centro de gravedad de la sección.	y_o :	<u>0.00</u>	mm
	z_o :	<u>0.00</u>	mm

Abolladura del alma inducida por el ala comprimida (Criterio de CYPE Ingenieros, basado en: Eurocódigo 3 EN 1993-1-5: 2006, Artículo 8)

Se debe satisfacer:

$$\frac{h_w}{t_w} \leq k \frac{E}{f_{yf}} \sqrt{\frac{A_w}{A_{fc,ef}}}$$

$$24.78 \leq 284.01 \quad \checkmark$$

Donde:

h_w: Altura del alma.
t_w: Espesor del alma.
A_w: Área del alma.
A_{fc,ef}: Área reducida del ala comprimida.
k: Coeficiente que depende de la clase de la sección.
E: Módulo de elasticidad.
f_{yf}: Límite elástico del acero del ala comprimida.

Siendo:

$$f_{yf} = f_y$$

h_w :	<u>267.60</u>	mm
t_w :	<u>10.80</u>	mm
A_w :	<u>28.90</u>	cm ²
A_{fc,ef} :	<u>20.25</u>	cm ²
k :	<u>0.30</u>	
E :	<u>210000</u>	MPa
f_{yf} :	<u>265.00</u>	MPa

Resistencia a tracción (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.3)

Se debe satisfacer:

$$\eta = \frac{N_{t,Ed}}{N_{t,Rd}} \leq 1 \quad \eta < \underline{0.001} \quad \checkmark$$

El esfuerzo solicitante de cálculo pésimo se produce para la combinación de acciones 0.8·PP+0.8·CM1+1.5·Q1.

$N_{t,Ed}$: Axil de tracción solicitante de cálculo pésimo. $N_{t,Ed}$: 0.01 kN

La resistencia de cálculo a tracción $N_{t,Rd}$ viene dada por:

$$N_{t,Rd} = A \cdot f_{yd} \quad N_{t,Rd} : \underline{1741.43} \text{ kN}$$

Donde:

A : Área bruta de la sección transversal de la barra. A : 69.00 cm²

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero. f_{yd} : 252.38 MPa

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{Mo}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1) f_y : 265.00 MPa

γ_{Mo} : Coeficiente parcial de seguridad del material. γ_{Mo} : 1.05

Resistencia a compresión (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.5)

Se debe satisfacer:

$$\eta = \frac{N_{c,Ed}}{N_{c,Rd}} \leq 1 \quad \eta < \underline{0.001} \quad \checkmark$$

$$\eta = \frac{N_{c,Ed}}{N_{b,Rd}} \leq 1 \quad \eta < \underline{0.001} \quad \checkmark$$

El esfuerzo solicitante de cálculo pésimo se produce para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1.

$N_{c,Ed}$: Axil de compresión solicitante de cálculo pésimo. $N_{c,Ed}$: 0.04 kN

La resistencia de cálculo a compresión $N_{c,Rd}$ viene dada por:

$$N_{c,Rd} = A \cdot f_{yd} \quad N_{c,Rd} : \underline{1741.43} \text{ kN}$$

Donde:

Clase: Clase de la sección, según la capacidad de deformación y de desarrollo de la resistencia plástica de los elementos planos comprimidos de una sección.

A: Área de la sección bruta para las secciones de clase 1, 2 y 3.

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero.

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{M0}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

γ_{M0} : Coeficiente parcial de seguridad del material.

Clase :	1	
A :	69.00	cm ²
f_{yd} :	252.38	MPa
f_y :	265.00	MPa
γ_{M0} :	1.05	

Resistencia a pandeo: (CTE DB SE-A, Artículo 6.3.2)

La resistencia de cálculo a pandeo $N_{b,Rd}$ en una barra comprimida viene dada por:

$$N_{b,Rd} = \chi \cdot A \cdot f_{yd}$$

$$N_{b,Rd} : 1629.13 \text{ kN}$$

Donde:

A: Área de la sección bruta para las secciones de clase 1, 2 y 3.

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero.

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{M1}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

γ_{M1} : Coeficiente parcial de seguridad del material.

A :	69.00	cm ²
f_{yd} :	252.38	MPa
f_y :	265.00	MPa
γ_{M1} :	1.05	

χ : Coeficiente de reducción por pandeo.

$$\chi = \frac{1}{\Phi + \sqrt{\Phi^2 - (\bar{\lambda})^2}} \leq 1$$

$$\chi_y : 1.00$$

$$\chi_z : 0.94$$

Siendo:

$$\Phi = 0.5 \cdot \left[1 + \alpha \cdot (\bar{\lambda} - 0.2) + (\bar{\lambda})^2 \right]$$

$$\phi_y : 0.49$$

$$\phi_z : 0.60$$

α : Coeficiente de imperfección elástica.

$$\alpha_y : 0.21$$

$$\alpha_z : 0.34$$

$\bar{\lambda}$: Esbeltez reducida.

$$\bar{\lambda} = \sqrt{\frac{A \cdot f_y}{N_{cr}}}$$

$$\bar{\lambda}_y : 0.08$$

$$\bar{\lambda}_z : 0.38$$

N_{cr} : Axil crítico elástico de pandeo, obtenido como el menor de los siguientes valores:

$$N_{cr} : 12937.72 \text{ kN}$$

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

$N_{cr,y}$: Axil crítico elástico de pandeo por flexión respecto al eje Y.

$N_{cr,y}$: 281130.05 kN

$N_{cr,z}$: Axil crítico elástico de pandeo por flexión respecto al eje Z.

$N_{cr,z}$: 12937.72 kN

$N_{cr,T}$: Axil crítico elástico de pandeo por torsión.

$N_{cr,T}$: ∞

Resistencia a flexión eje Y (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.6)

Se debe satisfacer:

$$\eta = \frac{M_{Ed}}{M_{c,Rd}} \leq 1$$

η : 0.692 ✓

Para flexión positiva:

El esfuerzo solicitante de cálculo pésimo se produce en el nudo N116, para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

M_{Ed}^+ : Momento flector solicitante de cálculo pésimo. M_{Ed}^+ : 133.12 kN·m

Para flexión negativa:

M_{Ed}^- : Momento flector solicitante de cálculo pésimo. M_{Ed}^- : 0.00 kN·m

El momento flector resistente de cálculo $M_{c,Rd}$ viene dado por:

$$M_{c,Rd} = W_{pl,y} \cdot f_{yd}$$

$M_{c,Rd}$: 192.31 kN·m

Donde:

Clase: Clase de la sección, según la capacidad de deformación y de desarrollo de la resistencia plástica de los elementos planos de una sección a flexión simple.

Clase : 1

$W_{pl,y}$: Módulo resistente plástico correspondiente a la fibra con mayor tensión, para las secciones de clase 1 y 2.

$W_{pl,y}$: 762.00 cm³

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero.

f_{yd} : 252.38 MPa

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{Mo}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

f_y : 265.00 MPa

γ_{Mo} : Coeficiente parcial de seguridad del material.

γ_{Mo} : 1.05

Resistencia a pandeo lateral: (CTE DB SE-A, Artículo 6.3.3.2)

No procede, dado que las longitudes de pandeo lateral son nulas.

Resistencia a flexión eje Z (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.6)

La comprobación no procede, ya que no hay momento flector.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Resistencia a corte Z (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.4)

Se debe satisfacer:

$$\eta = \frac{V_{Ed}}{V_{c,Rd}} \leq 1$$

$$\eta : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{0.041} \quad \checkmark$$

El esfuerzo solicitante de cálculo pésimo se produce en el nudo N119, para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

$$V_{Ed}: \text{Esfuerzo cortante solicitante de cálculo pésimo.} \quad V_{Ed} : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{20.16} \quad \text{kN}$$

El esfuerzo cortante resistente de cálculo $V_{c,Rd}$ viene dado por:

$$V_{c,Rd} = A_V \cdot \frac{f_{yd}}{\sqrt{3}}$$

$$V_{c,Rd} : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{491.76} \quad \text{kN}$$

Donde:

A_V : Área transversal a cortante.

$$A_V : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{33.75} \quad \text{cm}^2$$

$$A_V = h \cdot t_w$$

Siendo:

h : Canto de la sección.

$$h : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{300.00} \quad \text{mm}$$

t_w : Espesor del alma.

$$t_w : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{10.80} \quad \text{mm}$$

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero.

$$f_{yd} : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{252.38} \quad \text{MPa}$$

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{M0}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

$$f_y : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{265.00} \quad \text{MPa}$$

γ_{M0} : Coeficiente parcial de seguridad del material.

$$\gamma_{M0} : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{1.05}$$

Abolladura por cortante del alma: (CTE DB SE-A, Artículo 6.3.3.4)

Aunque no se han dispuesto rigidizadores transversales, no es necesario comprobar la resistencia a la abolladura del alma, puesto que se cumple:

$$\frac{d}{t_w} < 70 \cdot \varepsilon \quad \mathbf{22.78} < \mathbf{65.92} \quad \checkmark$$

Donde:

λ_w : Esbeltez del alma.

$$\lambda_w : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{22.78}$$

$$\lambda_w = \frac{d}{t_w}$$

$\lambda_{m\acute{a}x}$: Esbeltez máxima.

$$\lambda_{m\acute{a}x} : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{65.92}$$

$$\lambda_{m\acute{a}x} = 70 \cdot \varepsilon$$

ε : Factor de reducción.

$$\varepsilon : \underline{\hspace{2cm}} \quad \mathbf{0.94}$$

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

$$\varepsilon = \sqrt{\frac{f_{ref}}{f_y}}$$

Siendo:

f_{ref} : Límite elástico de referencia.

f_{ref} : 235.00 MPa

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

f_y : 265.00 MPa

Resistencia a corte Y (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.4)

La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante.

Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.8)

No es necesario reducir la resistencia de cálculo a flexión, ya que el esfuerzo cortante solicitante de cálculo pésimo V_{Ed} no es superior al 50% de la resistencia de cálculo a cortante $V_{c,Rd}$.

$$V_{Ed} \leq \frac{V_{c,Rd}}{2}$$

$19.55 \text{ kN} \leq 245.88 \text{ kN}$ ✓

Los esfuerzos solicitantes de cálculo pésimos se producen para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

V_{Ed} : Esfuerzo cortante solicitante de cálculo pésimo.

V_{Ed} : 19.55 kN

$V_{c,Rd}$: Esfuerzo cortante resistente de cálculo.

$V_{c,Rd}$: 491.76 kN

Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.8)

No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.

Resistencia a flexión y axil combinados (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.8)

Se debe satisfacer:

$$\eta = \frac{N_{c,Ed}}{N_{pl,Rd}} + \frac{M_{y,Ed}}{M_{pl,Rd,y}} + \frac{M_{z,Ed}}{M_{pl,Rd,z}} \leq 1$$

η : 0.692 ✓

$$\eta = \frac{N_{c,Ed}}{\chi_y \cdot A \cdot f_{yd}} + k_y \cdot \frac{C_{m,y} \cdot M_{y,Ed}}{\chi_{LT} \cdot W_{pl,y} \cdot f_{yd}} + \alpha_z \cdot k_z \cdot \frac{C_{m,z} \cdot M_{z,Ed}}{W_{pl,z} \cdot f_{yd}} \leq 1$$

η : 0.692 ✓

$$\eta = \frac{N_{c,Ed}}{\chi_z \cdot A \cdot f_{yd}} + \alpha_y \cdot k_y \cdot \frac{C_{m,y} \cdot M_{y,Ed}}{W_{pl,y} \cdot f_{yd}} + k_z \cdot \frac{C_{m,z} \cdot M_{z,Ed}}{W_{pl,z} \cdot f_{yd}} \leq 1$$

η : 0.415 ✓

Los esfuerzos solicitantes de cálculo pésimos se producen en el nudo N116, para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

Donde:

$N_{c,Ed}$: Axil de compresión solicitante de cálculo pésimo.

$M_{y,Ed}$, $M_{z,Ed}$: Momentos flectores solicitantes de cálculo pésimos, según los ejes Y y Z, respectivamente.

Clase: Clase de la sección, según la capacidad de deformación y de desarrollo de la resistencia plástica de sus elementos planos, para axil y flexión simple.

$N_{pl,Rd}$: Resistencia a compresión de la sección bruta.

$M_{pl,Rd,y}$, $M_{pl,Rd,z}$: Resistencia a flexión de la sección bruta en condiciones plásticas, respecto a los ejes Y y Z, respectivamente.

Resistencia a pandeo: (CTE DB SE-A, Artículo 6.3.4.2)

A: Área de la sección bruta.

$W_{pl,y}$, $W_{pl,z}$: Módulos resistentes plásticos correspondientes a la fibra comprimida, alrededor de los ejes Y y Z, respectivamente.

f_{yd} : Resistencia de cálculo del acero.

$$f_{yd} = f_y / \gamma_{M1}$$

Siendo:

f_y : Límite elástico. (CTE DB SE-A, Tabla 4.1)

γ_{M1} : Coeficiente parcial de seguridad del material.

k_y , k_z : Coeficientes de interacción.

$$k_y = 1 + (\bar{\lambda}_y - 0.2) \cdot \frac{N_{c,Ed}}{\chi_y \cdot N_{c,Rd}}$$

$$k_z = 1 + (2 \cdot \bar{\lambda}_z - 0.6) \cdot \frac{N_{c,Ed}}{\chi_z \cdot N_{c,Rd}}$$

$C_{m,y}$, $C_{m,z}$: Factores de momento flector uniforme equivalente.

χ_y , χ_z : Coeficientes de reducción por pandeo, alrededor de los ejes Y y Z, respectivamente.

$\bar{\lambda}_y$, $\bar{\lambda}_z$: Esbelteces reducidas con valores no mayores que 1.00, en relación a los ejes Y y Z, respectivamente.

α_y , α_z : Factores dependientes de la clase de la sección.

$N_{c,Ed}$	0.01	kN
$M_{y,Ed}^+$	133.12	kN·m
$M_{z,Ed}^+$	0.00	kN·m
Clase	1	

$N_{pl,Rd}$	1741.43	kN
$M_{pl,Rd,y}$	192.31	kN·m
$M_{pl,Rd,z}$	30.54	kN·m

A	69.00	cm ²
$W_{pl,y}$	762.00	cm ³
$W_{pl,z}$	121.00	cm ³
f_{yd}	252.38	MPa

f_y	265.00	MPa
γ_{M1}	1.05	

k_y	1.00	
-------	------	--

k_z	1.00	
-------	------	--

$C_{m,y}$	1.00	
$C_{m,z}$	1.00	

χ_y	1.00	
χ_z	0.94	

$\bar{\lambda}_y$	0.08	
$\bar{\lambda}_z$	0.38	
α_y	0.60	
α_z	0.60	

Resistencia a flexión, axil y cortante combinados (CTE DB SE-A, Artículo 6.2.8)

No es necesario reducir las resistencias de cálculo a flexión y a axil, ya que se puede ignorar el efecto de abolladura por esfuerzo cortante y, además, el esfuerzo cortante solicitante de cálculo pésimo V_{Ed} es menor o igual que el 50% del esfuerzo cortante resistente de cálculo $V_{c,Rd}$.

Los esfuerzos solicitantes de cálculo pésimos se producen para la combinación de acciones 1.35·PP+1.35·CM1+1.5·Q1.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

$$V_{Ed,z} \leq \frac{V_{c,Rd,z}}{2}$$

$$19.55 \text{ kN} \leq 245.88 \text{ kN}$$



Donde:

$V_{Ed,z}$: Esfuerzo cortante solicitante de cálculo pésimo.

$V_{c,Rd,z}$: Esfuerzo cortante resistente de cálculo.

$V_{Ed,z}$: $\frac{19.55}{\quad}$ kN

$V_{c,Rd,z}$: $\frac{491.76}{\quad}$ kN

Pel que fa als pilars s'han comprovat tots i segons la suposició de perfils realitzats únicament el pilar central del primer nivell esta per sobre de la seva capacitat amb un 125%. S'adjunta un gràfic amb el factor de compliment de cada pilar per tenir una idea de la magnitud.

La capacitat resistent dels pilars és el que dona lloc a que una possible remunta sigui viable, doncs els sostres existents, si segueixen sotmesos al mateix estat de càrregues seguiran com a dia d'avui.

Segons el poc que s'ha pogut comprovar in-situ, en el pòrtic 1, els pilars centrals i els extrems són de la mateixa tipologia. Aquest fet es poc habitual segons la lògica constructiva històrica. Habitualment aquest tipus d'estructures estan construïdes segons les bones practiques de construcció on tots els elements es feien treballar a una tensió similar optimitzant la tipologia de perfil en funció de la càrrega rebuda. Es a dir, és més lògica la distribució de pilars detectada in situ en el pòrtic tipus 2, on el pilar central és més gran que els pilars extrems.

En aquest cas, però, s'ha realitzat el model en el pitjor dels supòsits segons el que s'ha comprovat a l'edifici.

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103

C/ Dr. Trueta n°154, baixos

08005 Barcelona

tel: 932980352 fax: 932980353

2xUPN 100(=)	IPN 300 11.5%	2xUPN 100(=)	IPN 300 51.0%	2xUPN 100(=)	19.8%
2xUPN 140(=)	IPN 300 12.6%	2xUPN 140(=)	IPN 300 55.8%	2xUPN 140(=)	21.5%
2xUPN 160(=)	IPN 300 15.3%	2xUPN 160(=)	IPN 300 67.7%	2xUPN 160(=)	26.7%
2xUPN 160(=)	IPN 300 21.0%	2xUPN 160(=)	IPN 300 91.2%	2xUPN 160(=)	35.5%
2xUPN 180(=)	IPN 300 26.0%	2xUPN 180(=)	IPN 300 98.2%	2xUPN 180(=)	40.1%
2xUPN 180(=)	33.8%	2xUPN 180(=)	125% No compleix	2xUPN 180(=)	51.5%

BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP

Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

4. CONCLUSIONS

- A petició dels serveis generals de l'Hospital Universitari Vall d'Hebron. , amb la Sra. Maria Luisa Sarrias Pedemonte com a directora, es demana a Bernuz-Fernández Arquitectes SLP un estudi sobre l'estructura existent en ús de l'Àrea de Maternoinfantil a fi i efecte de poder realitzar una remunta sobre l'edificació actual. En el present informe s'avalua amb caràcter preliminar l'estructura existent amb l'objectiu de conèixer les seves limitacions a nivell de càrregues.
- Per poder realitzar la feina encomanada se'ns proporciona en format dwg els plànols d'arquitectura de les plantes de l'edifici objecte d'estudi. No es disposa de plànols d'origen ni de plànols de definició estructural.
- Es realitza per part de Bernuz Fernández un pla de cales que s'entrega a la propietat amb data 3 d'agost de 2016 amb l'objectiu de poder caracteritzar l'estructura existent.
- El dia 9 de setembre de 2016 es realitza una visita a l'edifici i es comprova que no s'han realitzat les cales i que per tant no hi ha cap element estructural a la vista. Per tal d'extreure algun tipus d'informació es permet l'accés dels tècnics de Bernuz Fernández a algunes zones on el cel ras es registrable i es pot observar l'estructura.
- Amb la informació de la que es disposa, la modelització complerta de l'estructura existent és inviable doncs el nivell d'incertesa és tan elevat que els resultats obtinguts podrien no tenir cap relació amb la realitat de l'edifici. A la vista d'aquest fet, i a l'espera de que es pugui realitzar una caracterització real de l'estructura de l'edifici a través del pla de cales, s'ha intentat fer una discretització de l'edifici per tal de poder realitzar un model de càlcul que aporti dades sobre el comportament estructural del mateix. S'han observat quatre tipologies de pòrtic d'acer laminat amb diferent comportament estructural que resolen pràcticament la totalitat de l'edifici. Amb la informació de la que es disposa s'ha pogut plantejar el càlcul estructural del pòrtic tipus 1, doncs és el menys incert a dia d'avui.
- A partir del model realitzat s'ha pogut comprovar enfront els estats límits últims i de servei els diferents elements que componen aquest tram de l'edificació, es a dir, el sostre, les jàsseres i els pilars. En primer lloc hem establert l'estat de càrregues que segons normativa actual vigent, CTE, li correspon a les zones de circulacions i habitacions o despatxos d'un hospital. Aquesta sobrecàrrega s'ha establert en 3.00kN/m^2 . Aquest valor no seria vàlid per a zones amb grans espais diàfans oberts al públic, però per el que hem pogut observar no existeixen aquest tipus de usos en l'edifici objecte d'estudi.

- Pel que fa al sostre unidireccional de biguetes tipus IPN-100 i revoltó ceràmic no hem contemplat que disposi de capa de compressió. Per una banda perquè no s'ha pogut confirmar in-situ i per l'altre perquè no era habitual la seva utilització en el moment de construcció de l'edifici.
Amb els càlculs resultants es confirma que el sostre treballa a un 80% de la seva capacitat a nivell tensional, es a dir, en quant a estats límits últims, però que és insuficient per a complir els estats límits de servei (deformacions) que exigeix la normativa actual.
Aquest resultat no es sorprenent, doncs l'edifici es troba en ús i sense lesions que s'hagin observat a simple vista que denotin un mal comportament estructural en quan a tensions i per altra banda, abans de les normatives de finals dels anys 70 no era habitual en construcció la comprovació de deformacions.
- Pel que fa a les jàsseres IPN-300 s'ha comprovat que treballen aproximadament a un 70% de la seva capacitat tensional i que no tenen problemes de deformacions en si mateixes. Important remarcar que s'ha considerat una jàssera continua en el suport central i que aquest fet no s'ha pogut comprovar in-situ. De no ser així el comportament de les jàsseres seria diferent i més desfavorable com a mínim en quant a deformacions.
- En referència als pilars, la poca informació de la que es disposa fa que la conclusió que es pugui extreure sigui molt poc concreta. Tot i que pel que hem vist els pilars del pòrtic 1 són tots iguals per nivells, creiem que s'han de comprovar tots els pilars, perquè és més coherent pensar que el pilar central és més gran que els extrems. En el supòsit que ens ocupa, que és el més desfavorable en qualsevol cas, una remunta implicaria el reforç del pilar central com a mínim en les quatre perímetres plantes. Els pilars laterals podrien admetre, tenint en compte únicament càrregues gravitatòries, una remunta sense masses implicacions.
- A nivell de fonaments no s'ha pogut realitzar cap comprovació doncs no es té cap coneixement ni sobre el terreny ni sobre la tipologia existent. S'ha realitzat sobre la qualitat del sòl en aquesta zona amb un geòleg amb amplia experiència a la zona de Barcelona. Se'ns informa que el substrat rocós aflora quasi en superfície a la zona objecte d'estudi i per tant es pot esperar que la fonamentació existent sigui de tipologia superficial. Això no vol dir que en cas de realitzar una remunta no sigui necessari realitzar un reforç de fonaments, sinó que de ser imprescindible, aquest reforç es pot resoldre amb elements també de caràcter superficial.
- Amb el model realitzat s'ha pogut veure que l'edifici presenta problemes enfront les accions horitzontals, és a dir, vent i sisme. Cal emfatitzar que els edificis d'especial importància, com l'objecte d'estudi, ha de complir amb les exigències normatives en quant a sisme, en el cas de realitzar qualsevol intervenció. En la inspecció que s'ha pogut realitzar a dia d'avui no s'ha pogut detectar cap element tipus creus de Sant Andreu o nuclis rígids de formigó o acer que confereixin a l'edifici estabilitat transversal. A l'hora de plantejar una remunta o un estudi complet de l'edifici és imprescindible el càlcul de la geometria global i la comprovació de si existeixen elements de rigidització transversal a l'edifici.



- A la vista de tot el que s'ha exposat anteriorment, es conclou, al nostre entendre, que es necessària la realització de cales, segons el pla de cales redactat per aquest mateix equip o en la mesura del possible, per tal de poder caracteritzar de manera completa i amb total certesa la realitat de l'estructura objecte d'estudi. Únicament amb el coneixement de l'estat actual és possible realitzar un anàlisi que aporti resultats fiables sobre l'estat actual de l'edifici, la seva capacitat i les seva possibilitat d'ampliació.

I aquest és l'informe que emet, segons el seu lleial saber i entendre, el Tècnic que el subscriu i que, sotmetent-lo a qualsevol altre més ben fonamentat, signa a Barcelona, a 23 de setembre de 2016.

Barcelona, 23 de setembre 2015

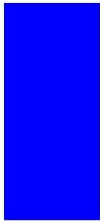


BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES, SLP
Dr. Trueta nº 154, baixos
08005 Barcelona

Manel Fernández Pérez
Bernuz-Fernández arquitectes SLP



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE nº 103
C/ Dr. Trueta nº154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

C/ Dr. Trueta nº154, baixos

Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

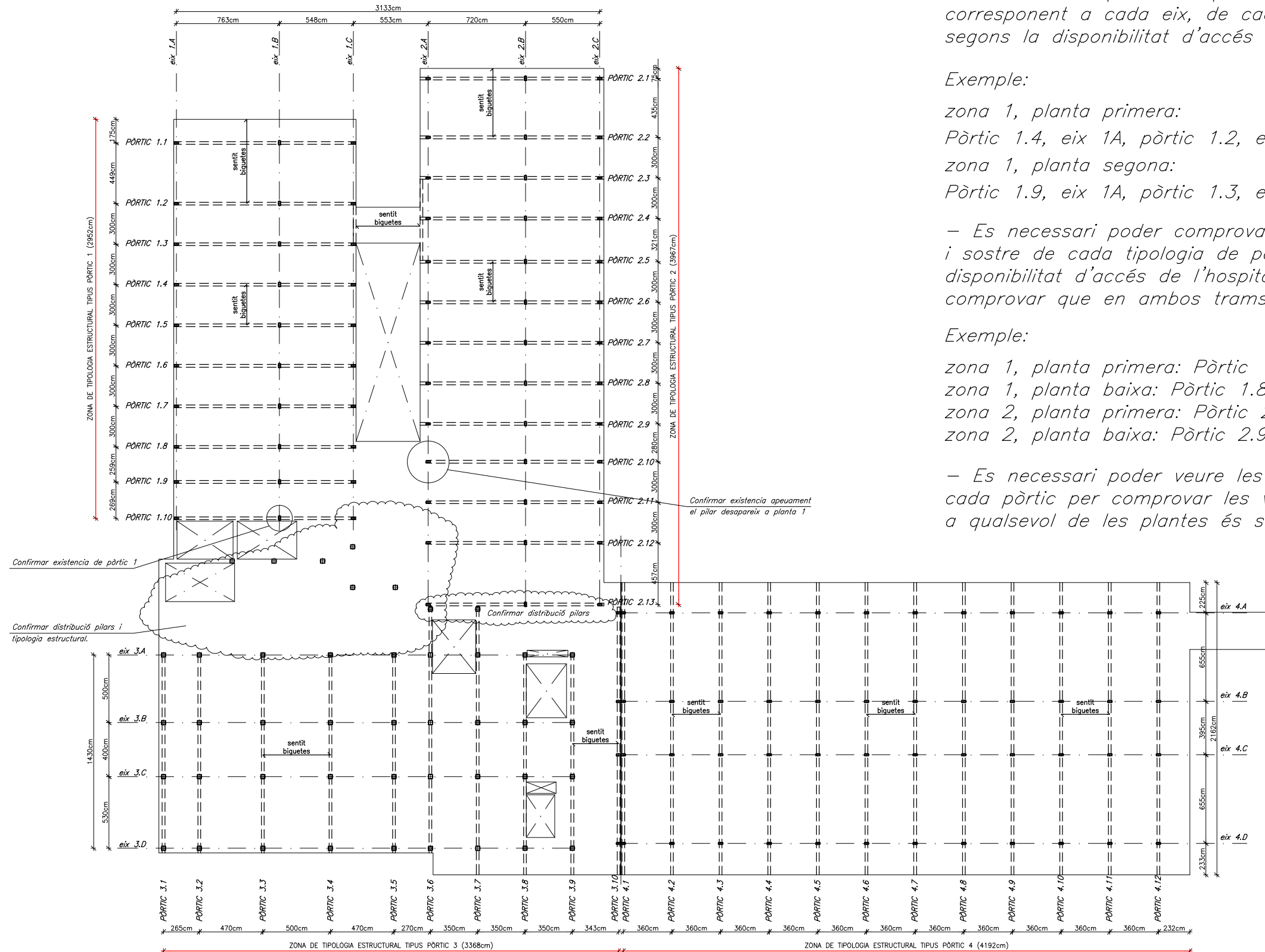
e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

ANNEX 2

Pla de cales 19 octubre de 2016
Informació extreta de les cales 24 octubre de 2016

ESQUEMA ESTRUCTURAL PLANTA TIPUS

A3: E:1/300



PLA DE CALES:

- Aquest pla de cales s'indica en una planta tipus pero s'ha d'aplicar a totes les plantes segons el mateix criteri.
- Es necessari confirmar la distribució de pilars i tipologia estructural de la zona entre tipus 1 i 3.
- Es necessari confirmar l'existència de pilars i junt de dilatació entre la zona tipus 2 i 3.
- Es necessari poder comprovar dimensions i tipologia d'un pilar corresponent a cada eix, de cada tipus de pòrtic a totes les plantes segons la disponibilitat d'accés de l'hospital.

Exemple:

zona 1, planta primera:

Pòrtic 1.4, eix 1A, pòrtic 1.2, eix 1.B i pòrtic 1.8, eix 1.C

zona 1, planta segona:

Pòrtic 1.9, eix 1A, pòrtic 1.3, eix 1.B i pòrtic 1.6, eix 1.C

- Es necessari poder comprovar dimensions i tipologia d'una jàssera i sostre de cada tipologia de pòrtic a cada planta, segons la disponibilitat d'accés de l'hospital. En alguna planta es necessari comprovar que en ambos trams entre eixos es tracta del mateix perfil.

Exemple:

zona 1, planta primera: Pòrtic 1.5

zona 1, planta baixa: Pòrtic 1.8

zona 2, planta primera: Pòrtic 2.3

zona 2, planta baixa: Pòrtic 2.9

- Es necessari poder veure les unions pilar- jàssera de cada eix de cada pòrtic per comprovar les vinculacions. Amb una sola unió per eix a qualsevol de les plantes és suficient.

Modificació:



Projecte ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA

Data 10/2016

Escala 1/300

Planal PLA DE CALES versió 2

Localitzacio ÀREA MATERNO-INFANTIL

Nivell ESQUEMA ESTRUCTURA PL.TIPUS

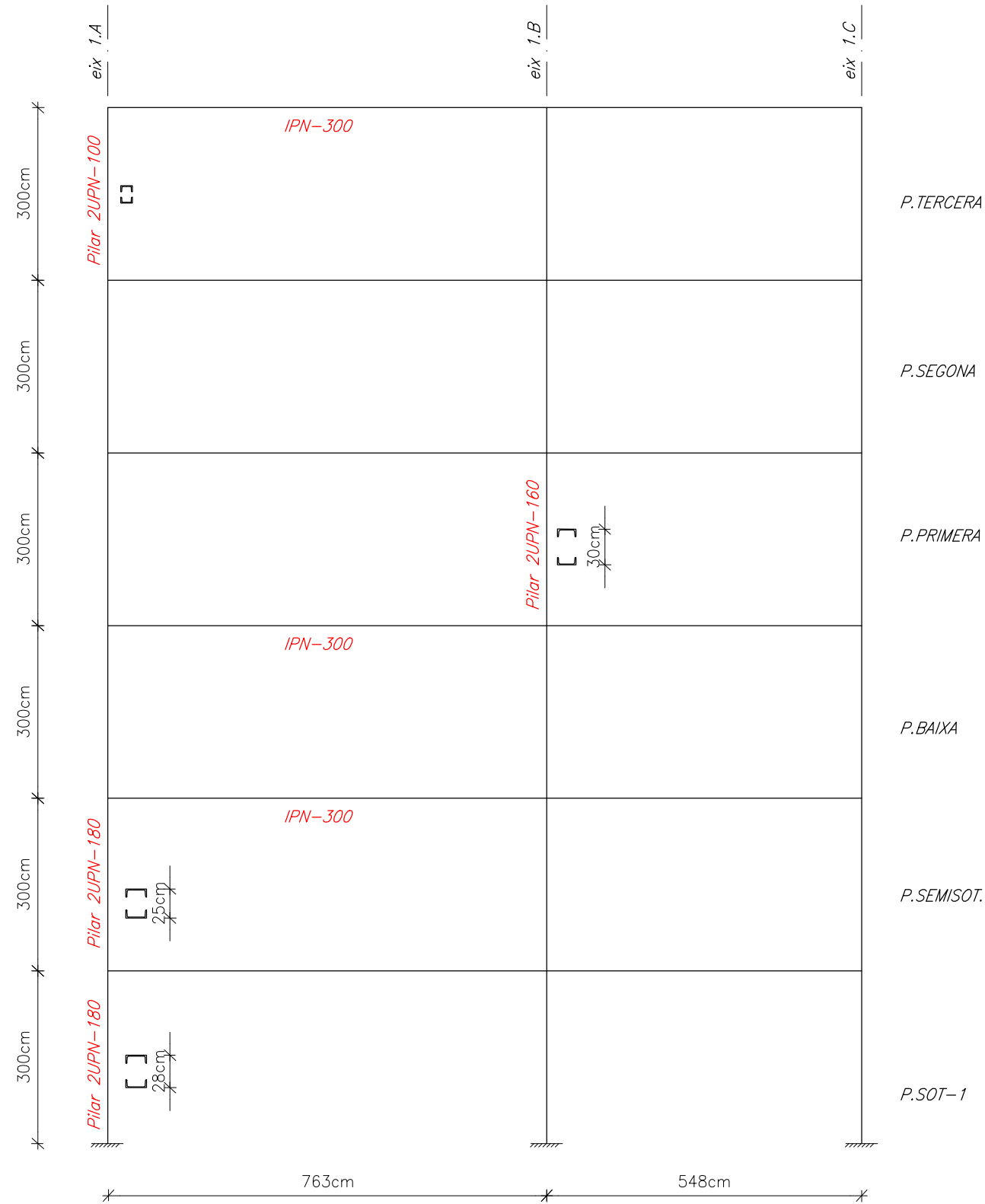
Autor/s del projecte MANEL FERNÁNDEZ

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE. Nº103 Exp. Nº4728 19/10/2016

DG PC Num plano 01

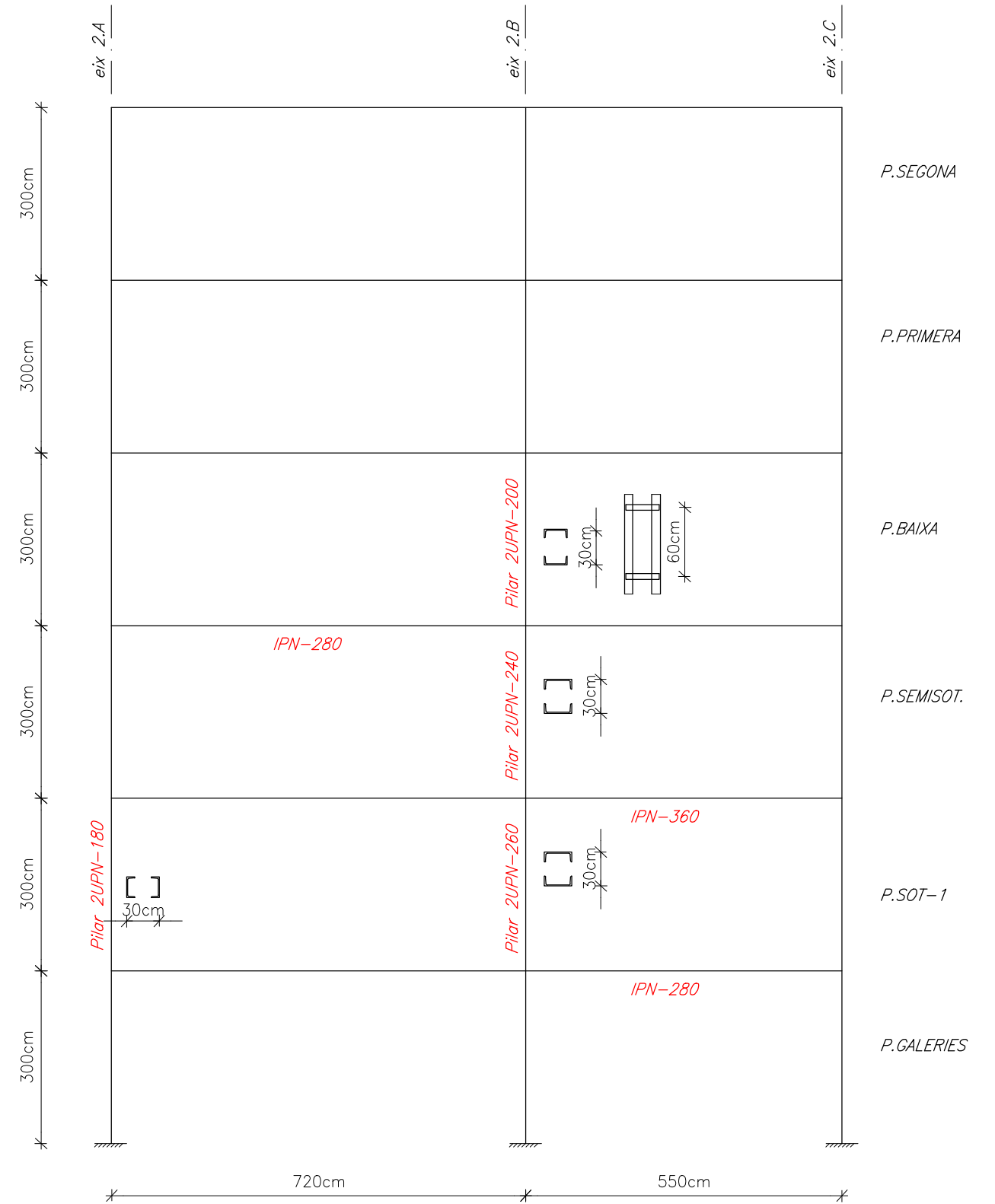


PÒRTICS TIPUS 1 (10 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.
Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biguetes IPN-100 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

PÒRTICS TIPUS 2 (13 unitats)

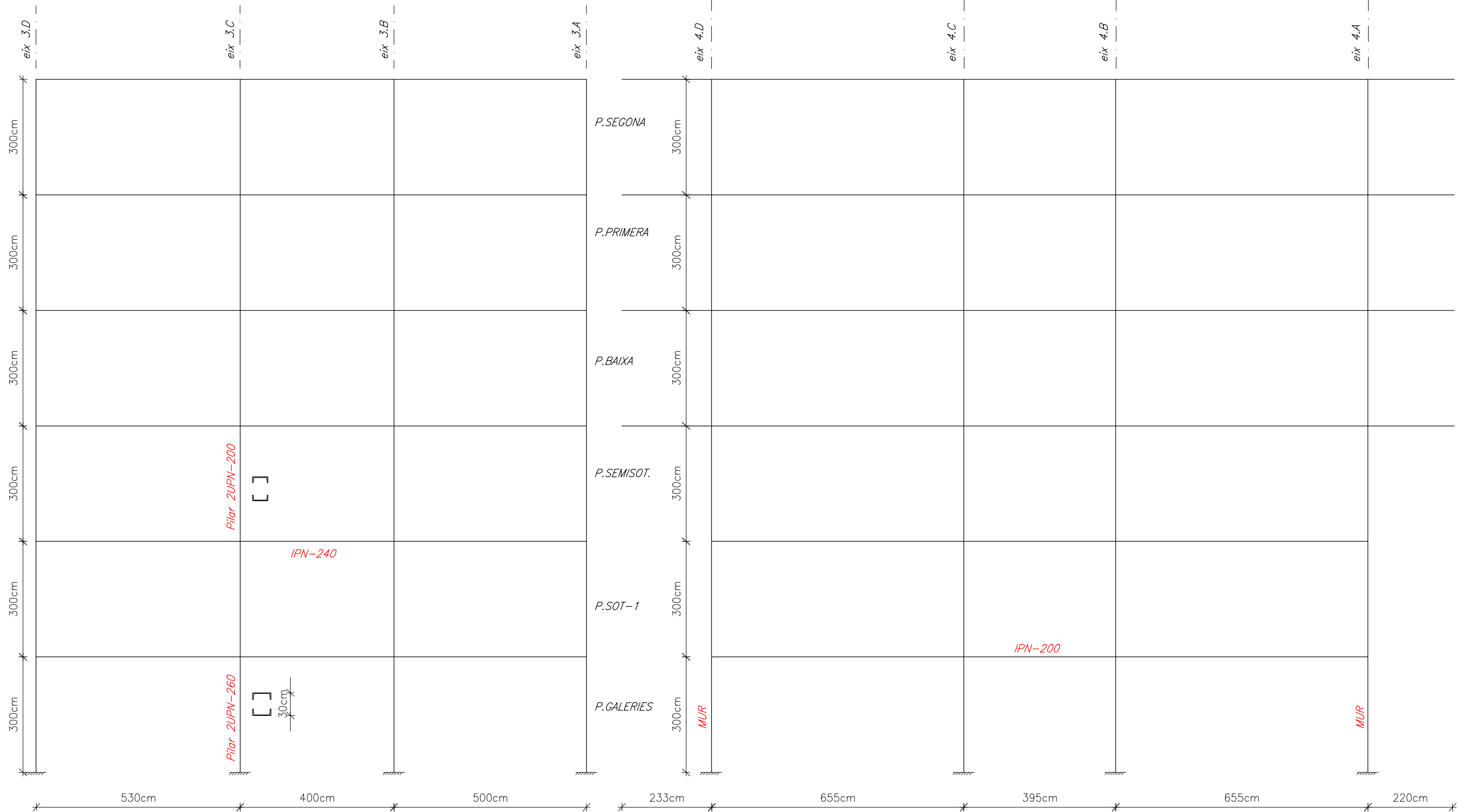


Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.
Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biguetes IPN-120 amb revoltó ceràmic intereix 80cm

Modificació:

PÒRTICS TIPUS 3 (10 unitats)

PÒRTICS TIPUS 4 (12 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum: 5.00m. Biguetes IPN-180 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

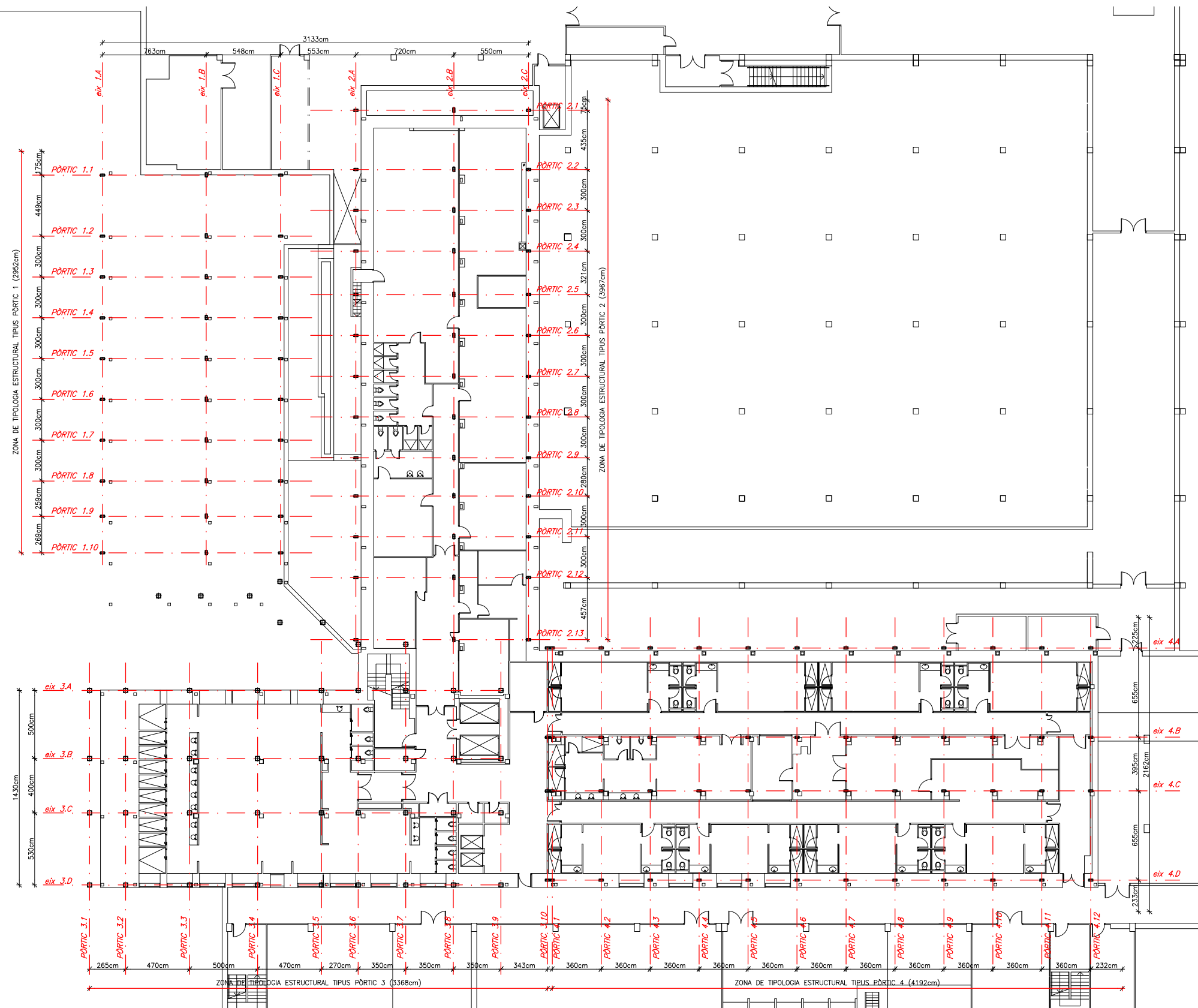
Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum: 3.60m.

Modificació:

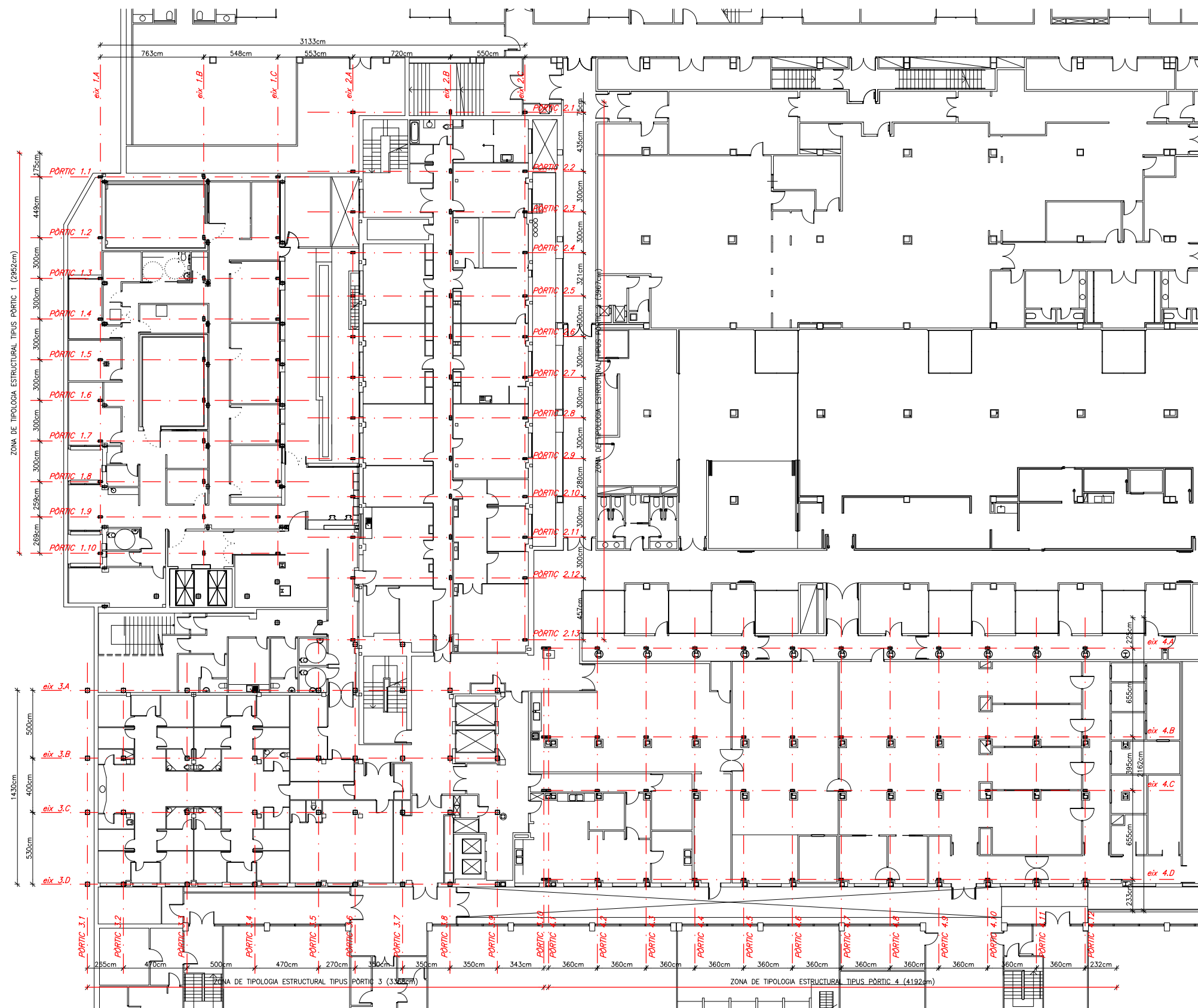
<p>Vall d'Hebron Hospital Unitat d'Enginyeria i Obres</p>	<p>Projecte</p> <p>ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA</p>	<p>Data</p> <p>10/2016</p>	<p>Escala</p> <p>1/100</p>	<p>Planol</p> <p>PLA DE CALES versió 2</p>	<p>Localitzacio</p> <p>ÀREA MATERNO-INFANTIL</p>	<p>Nivell</p> <p>ESQUEMA ESTRUCTURAL PORTIC 3 I 4</p>	<p>Autor/s del projecte</p> <p>MANEL FERNÁNDEZ</p>	<p>DG</p> <p>PC</p>
							<p>BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MIEMBRO DE LA ACE. Nº103 Exp. Nº4728 19/10/2016</p>	<p>ACE</p> <p>03</p>

PLANTA ARQUITECTURA GALERIES
A3: E:1/300



Modificació:

PLANTA ARQUITECTURA SOTERRANI
A3: E:1/300



Modificació:



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA
EN PLANTES DE COBERTA

Data
10/2016

Escala
1/300

Planal
PLA DE CALES
versió 2

Localitzacio
ÀREA
MATERNO-
INFANTIL

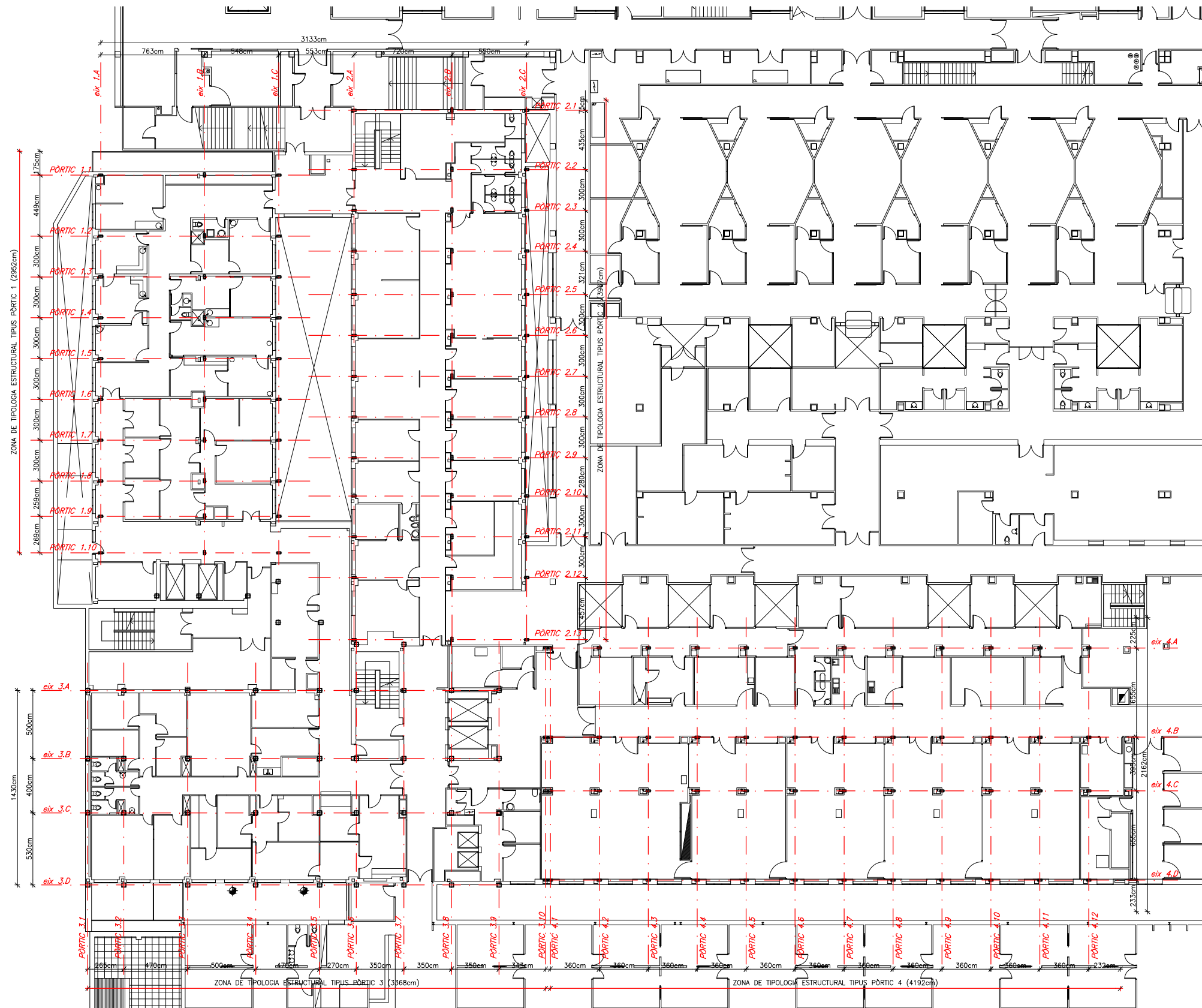
Nivell
ARQUITECTURA
UBICACIÓ EIXOS
PL.SOTERRANI

Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ
BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P.
MIEMBRO DE LA ACE. nº103
Exp. nºM4726
19/10/2016

DG
PC
Num plano
05

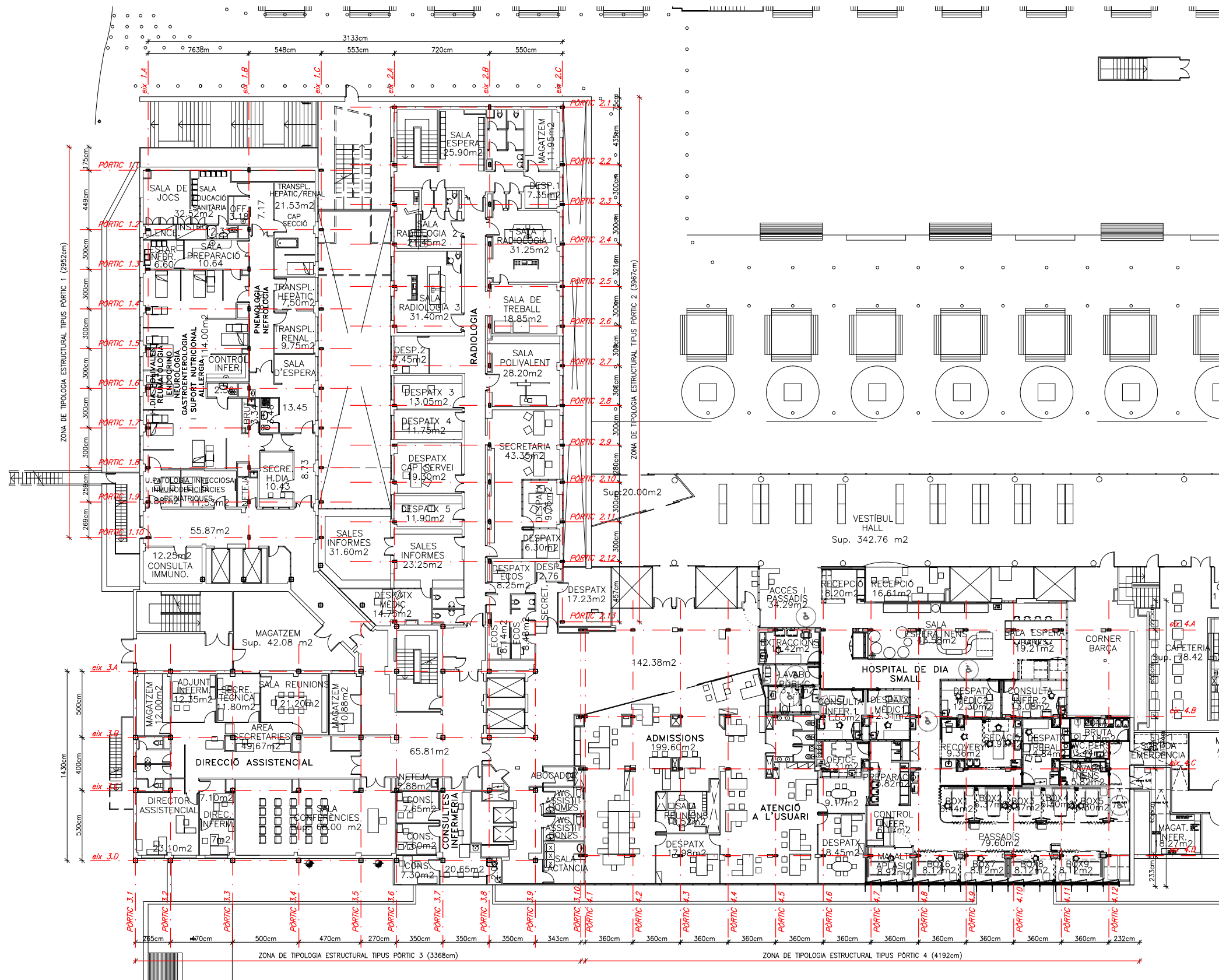


PLANTA ARQUITECTURA SEMI SOTERRANI
 A3: E:1/300



Modificació:

PLANTA ARQUITECTURA BAIXA
A3: E:1/300



Modificació:



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA
EN PLANTES DE COBERTA

Data
10/2016

Escala
1/300

Planol
PLA DE CALES
versió 2

Localitzacio
ÀREA
MATERNO-
INFANTIL

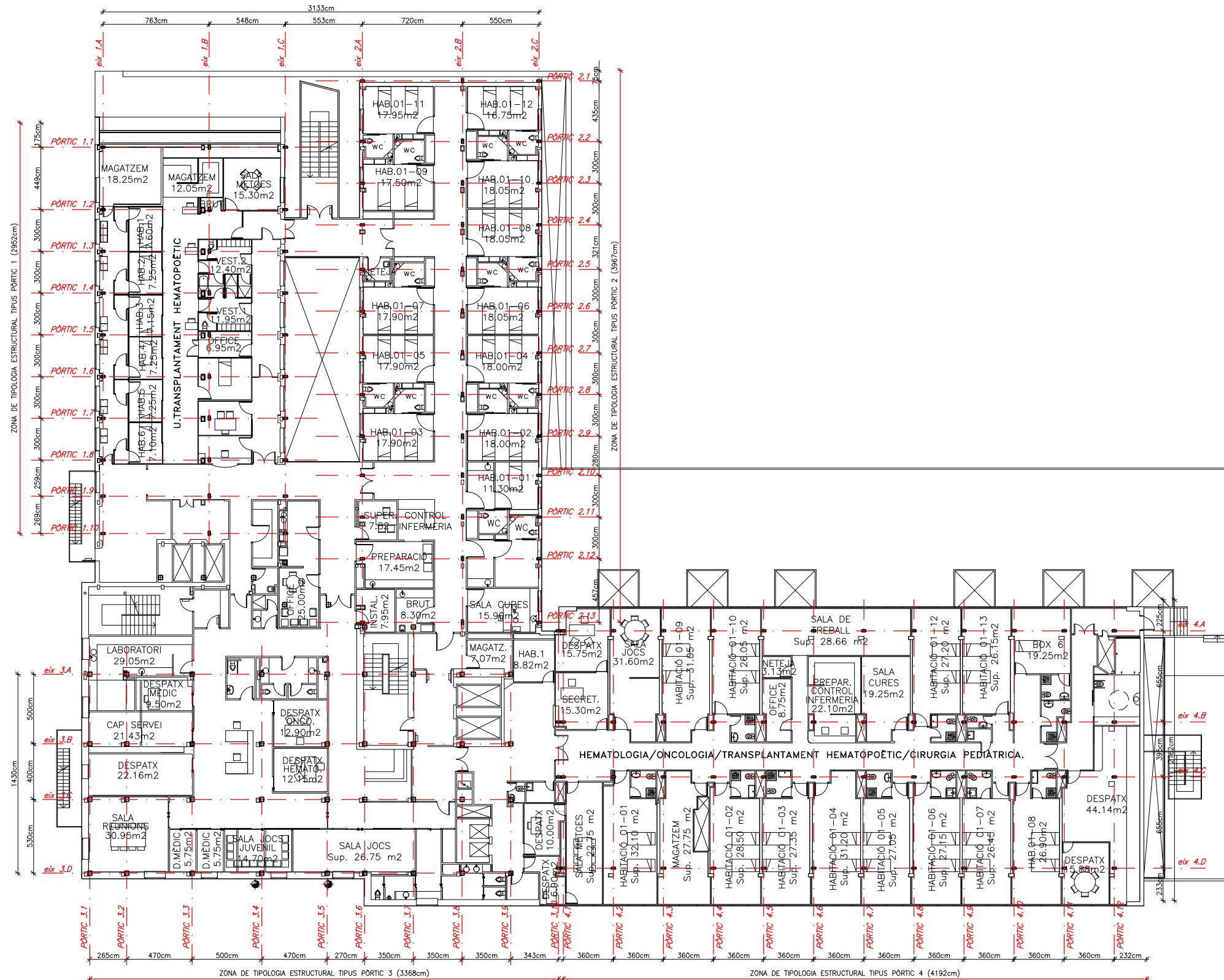
Nivell
ARQUITECTURA
UBICACIÓ EIXOS
PL.BAIXA

Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P
MIEMBRO DE LA ACE. Nº103
Exp. Nº4726
19/10/2016

DG
PC
Num plano
07

PLANTA ARQUITECTURA PRIMERA
A3: E:1/300



Modificació:



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA
EN PLANTES DE COBERTA

Data
10/2016

Escala
1/300

Planol
PLA DE CALES
versió 2

Localitzacio
ÀREA
MATERNO-
INFANTIL

Nivell
ARQUITECTURA
UBICACIÓ EIXOS
PL.PRIMERA

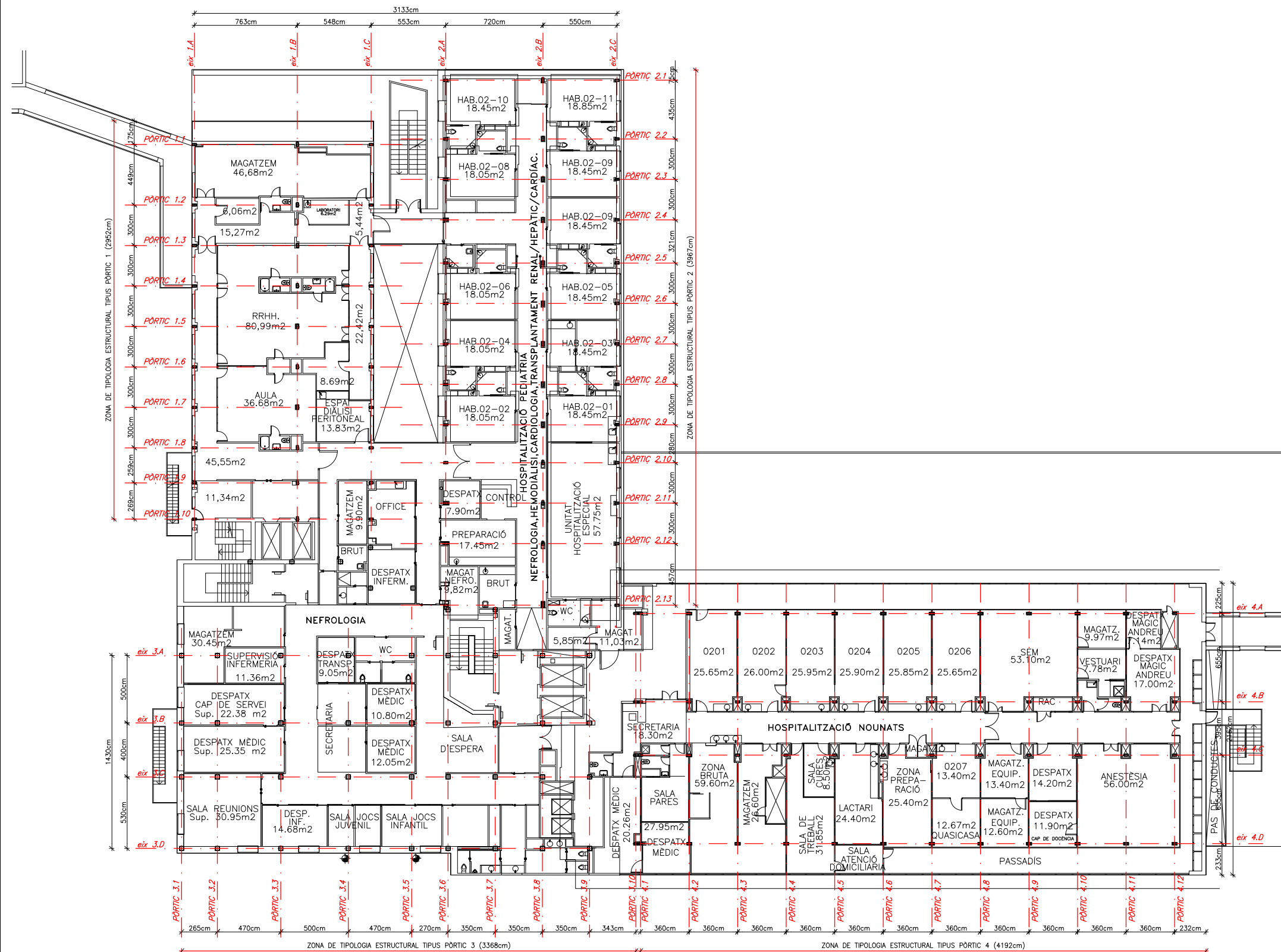
Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P
MIEMBRO DE LA ACE. Nº103
Exp. Nº4726
19/10/2016

DG
PC
Num plano
08

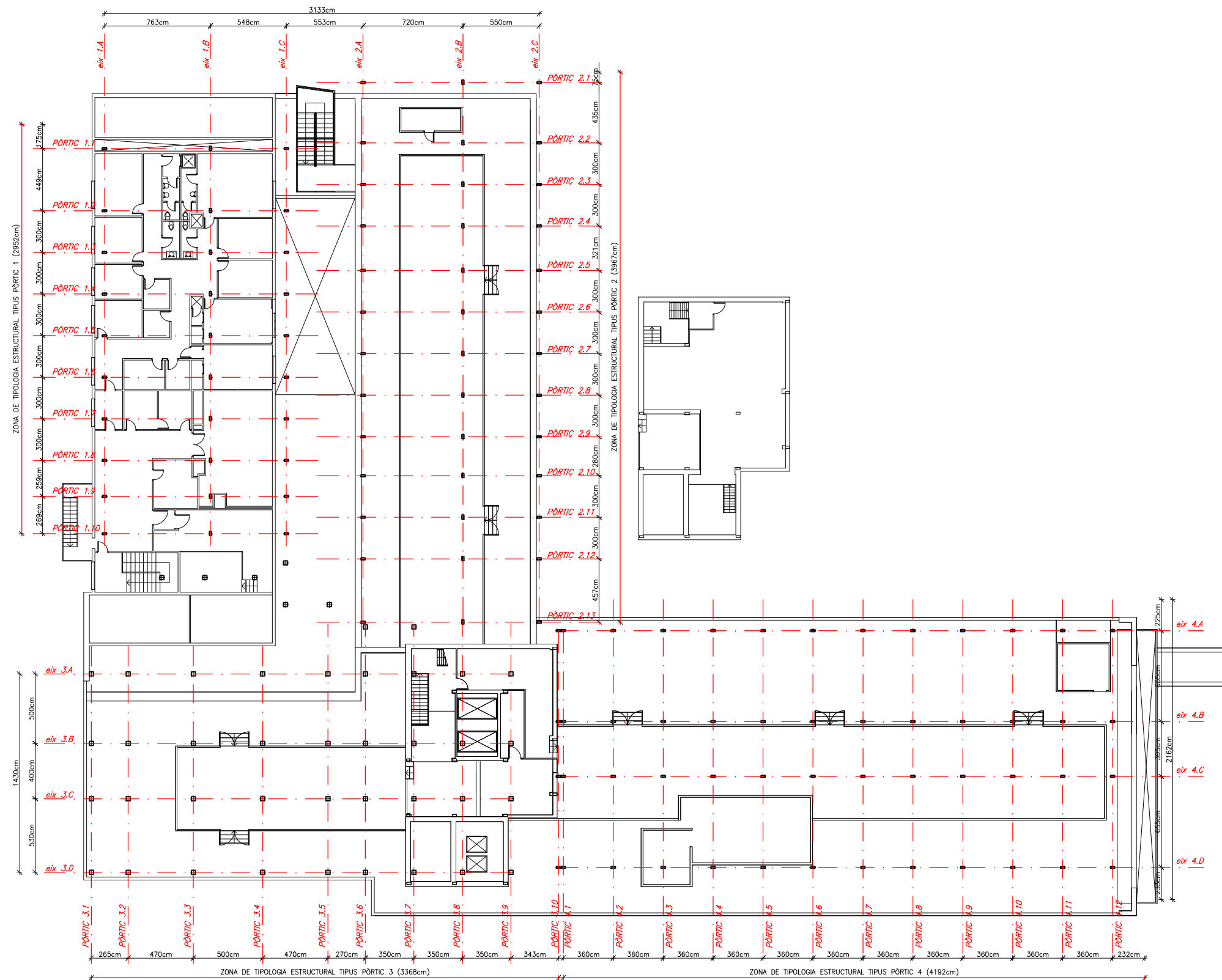


PLANTA ARQUITECTURA SEGONA
A3: E:1/300



Modificació:

PLANTA ARQUITECTURA TERCERA
A3: E:1/300



Modificació:



Recolzament jàssera amb pilar central



Recolzament jàssera amb pilar central



Imatge pilar empresillat



Unió pilar amb jàssera i biguetes



Sostre unidireccional



Sostre unidireccional amb protecció de morter



Perfileria projectada amb morters



Junt de dilatació entre bloc 2 i 3



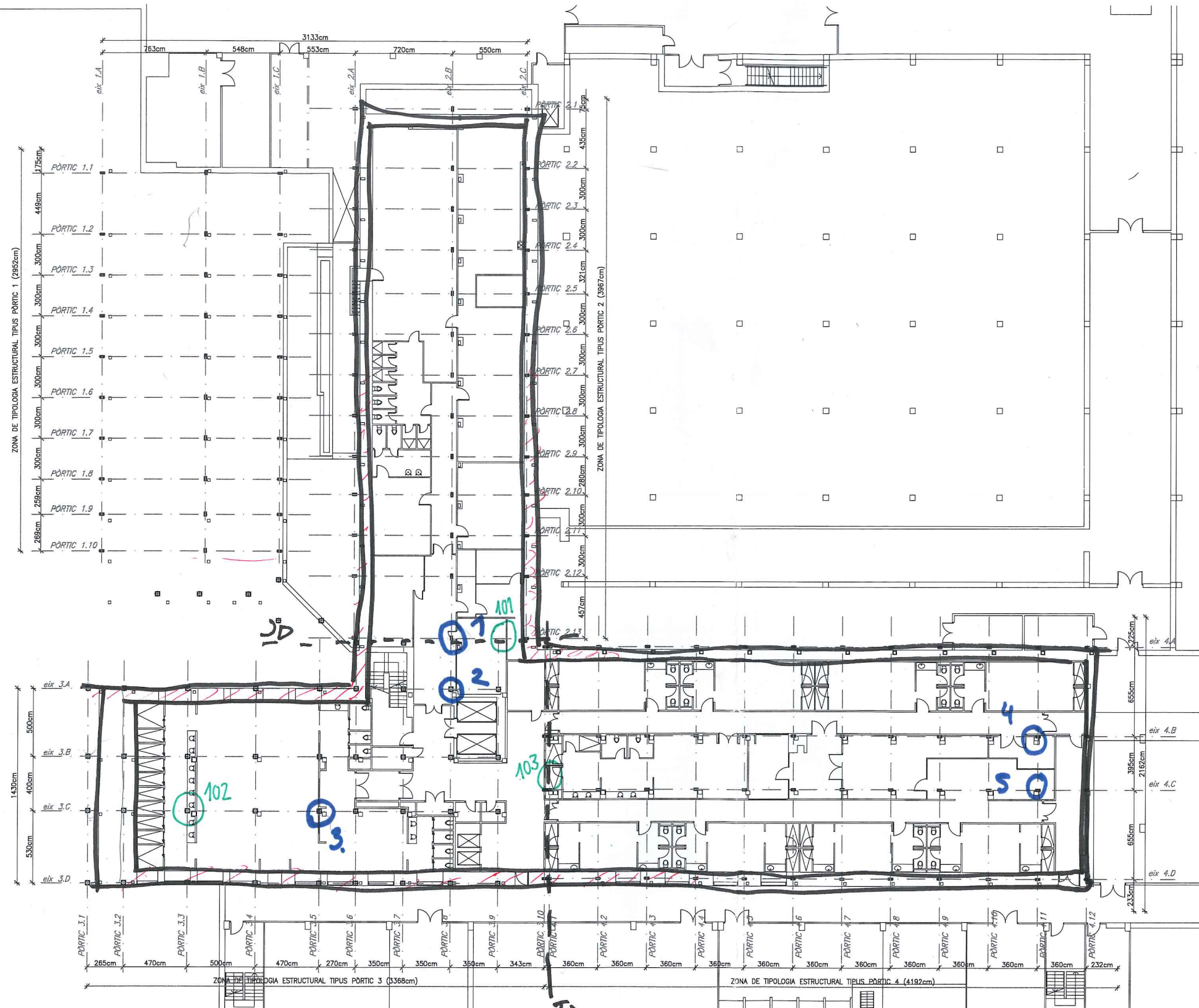
Unió pilar amb mènsula suport bloc 3
Recolzament jàssera amb pilar extrem



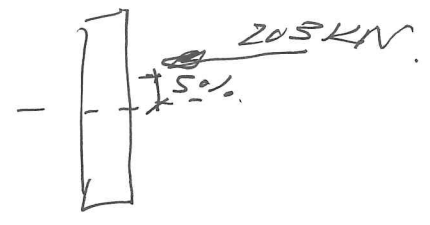
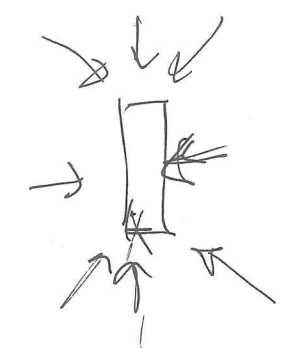
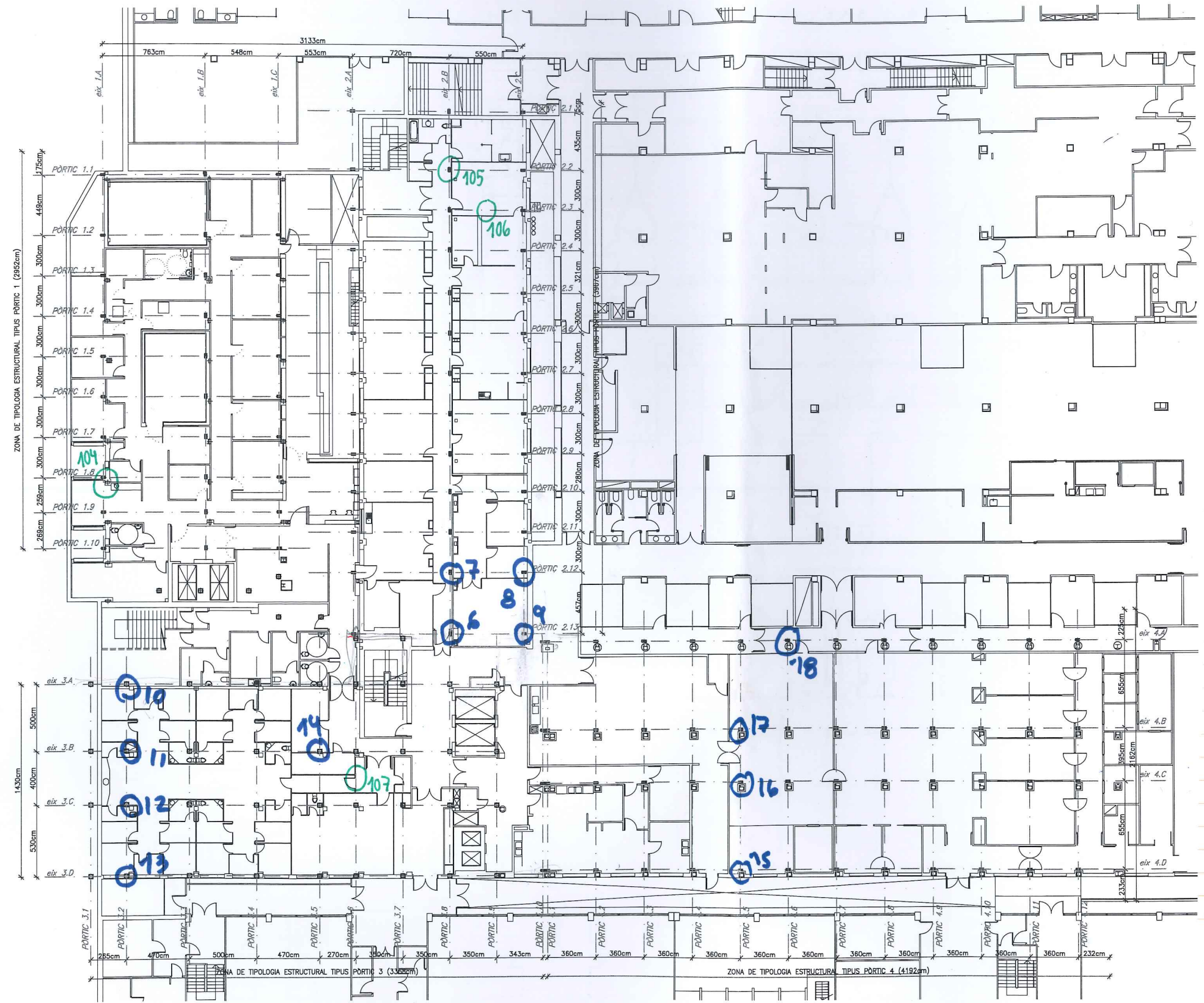
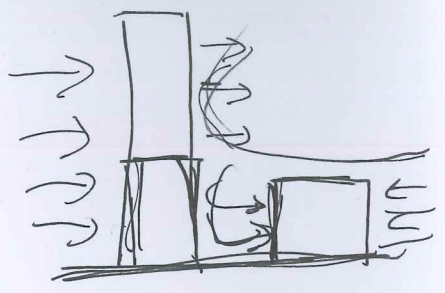
Pilar revestit amb fàbrica i jàssera amb morter de protecció en front al foc

PLANTA ARQUITECTURA GALERIES
A3: E:1/300

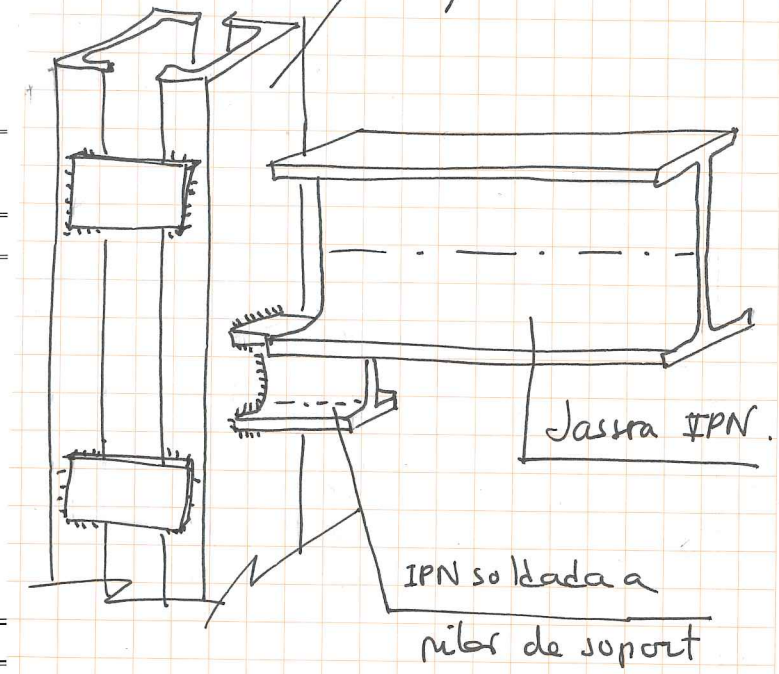
NAT + MERI (Octubre)
TON + MANEL (Setembre)



PLANTA ARQUITECTURA SOTERRANI
A3: E:1/300



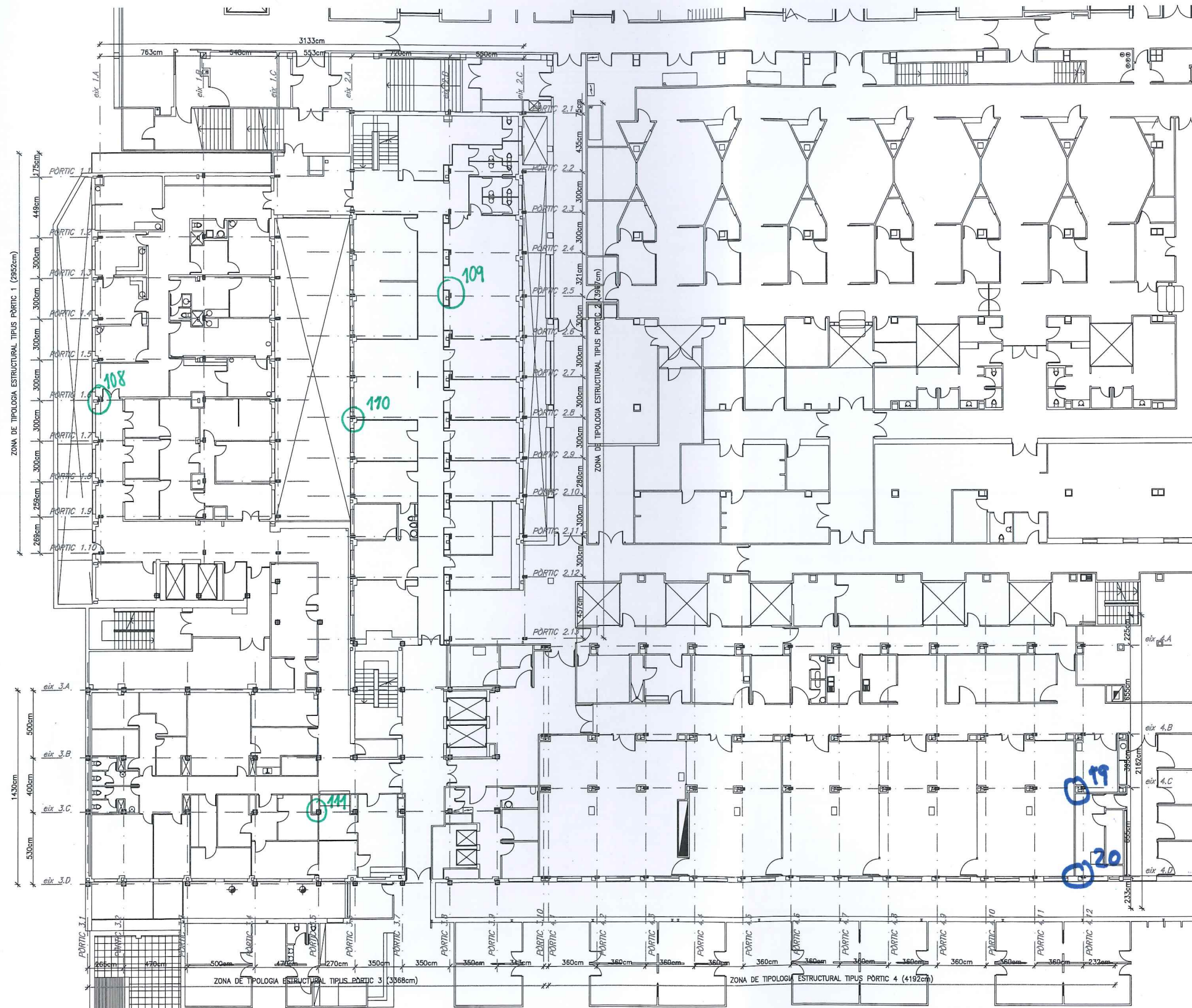
SUPPORT ARTICULAT EXTREMS
PILARS UPN
Fayana.



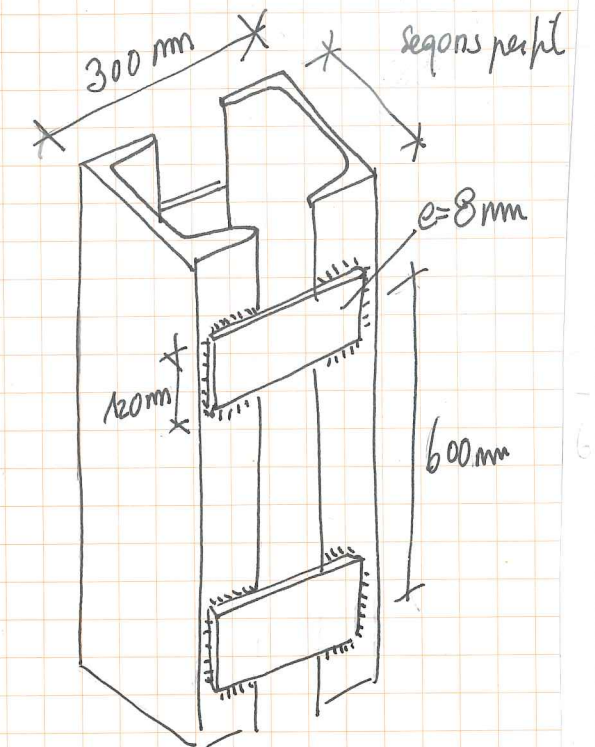
Modificació:

	Projecte	ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	Data	10/2016	Escala	1/300	Planol	PLA DE CALES versió 2	Localitzacio	ÀREA MATERNO-INFANTIL	Nivell	ARQUITECTURA UBICACIÓ EIXOS PL.SOTERRANI	Autor/s del projecte	MANEL FERNÁNDEZ	DG	PC
													BERNUZ-FERNÁNDEZ ARO, S.L.P. MEMBRE DE LA ACE nº103 Exp: 844728 16/10/2016	Num planol	05	

PLANTA ARQUITECTURA SEMI SOTERRANI
A3: E:1/300



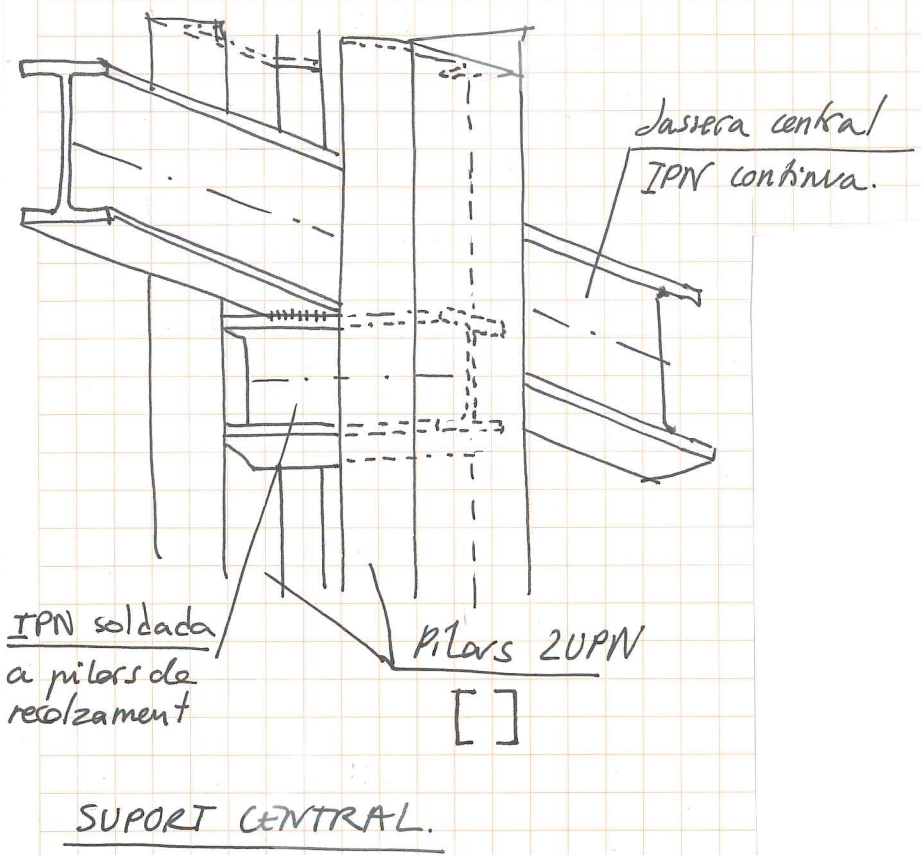
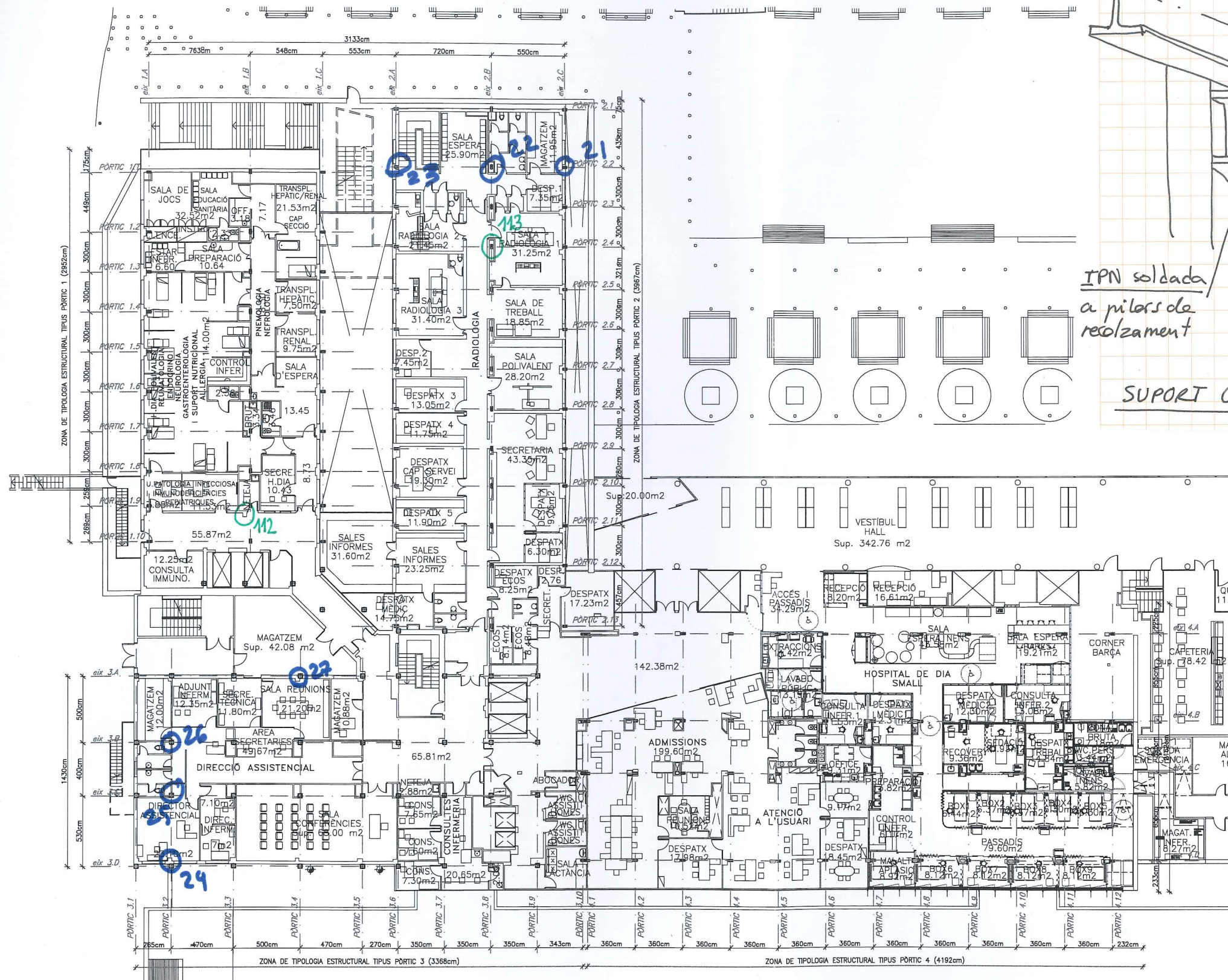
PIARS COMPOSTOS



Modificació:

PLANTA ARQUITECTURA BAIXA

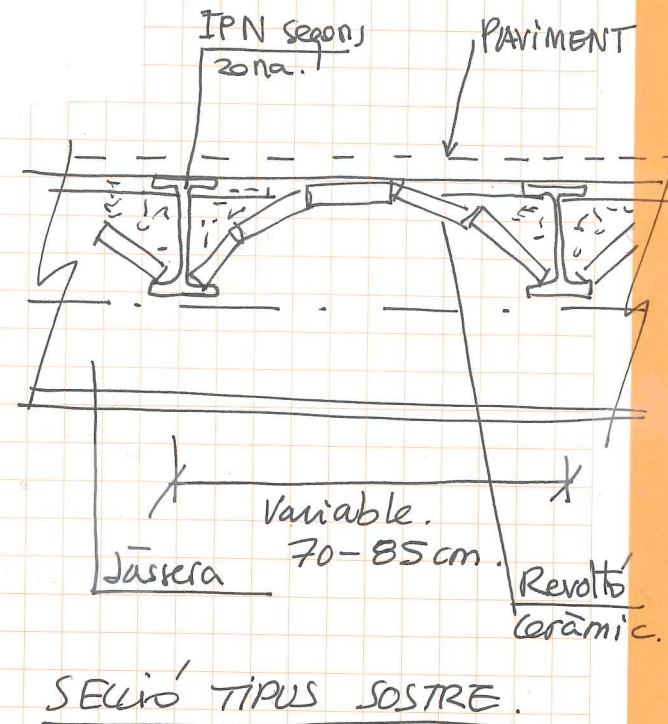
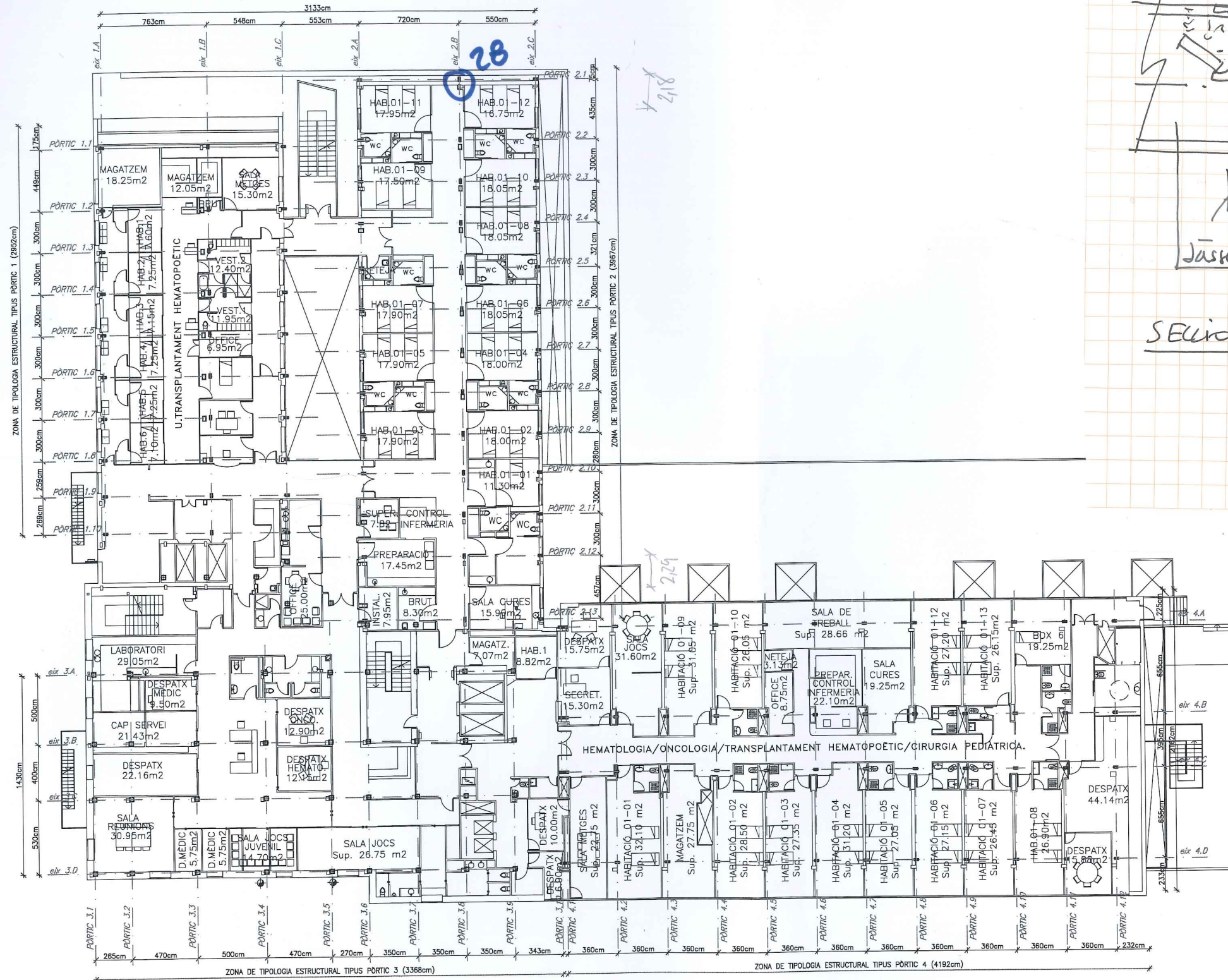
A3: E:1/300



Modificació:	
Autor/s del projecte	DG
MANEL FERNÁNDEZ	PC
BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MEMBRE DE LA ACE nº103 Exp. 304726 19/10/2016	Num planol
	07

	Projecte	Data	Escala	Planol	Localització	Nivell
	ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	10/2016	1/300	PLA DE CALES versió 2	ÀREA MATERNO-INFANTIL	ARQUITECTURA UBICACIÓ EIXOS PL.BAIXA

PLANTA ARQUITECTURA PRIMERA
A3: E:1/300

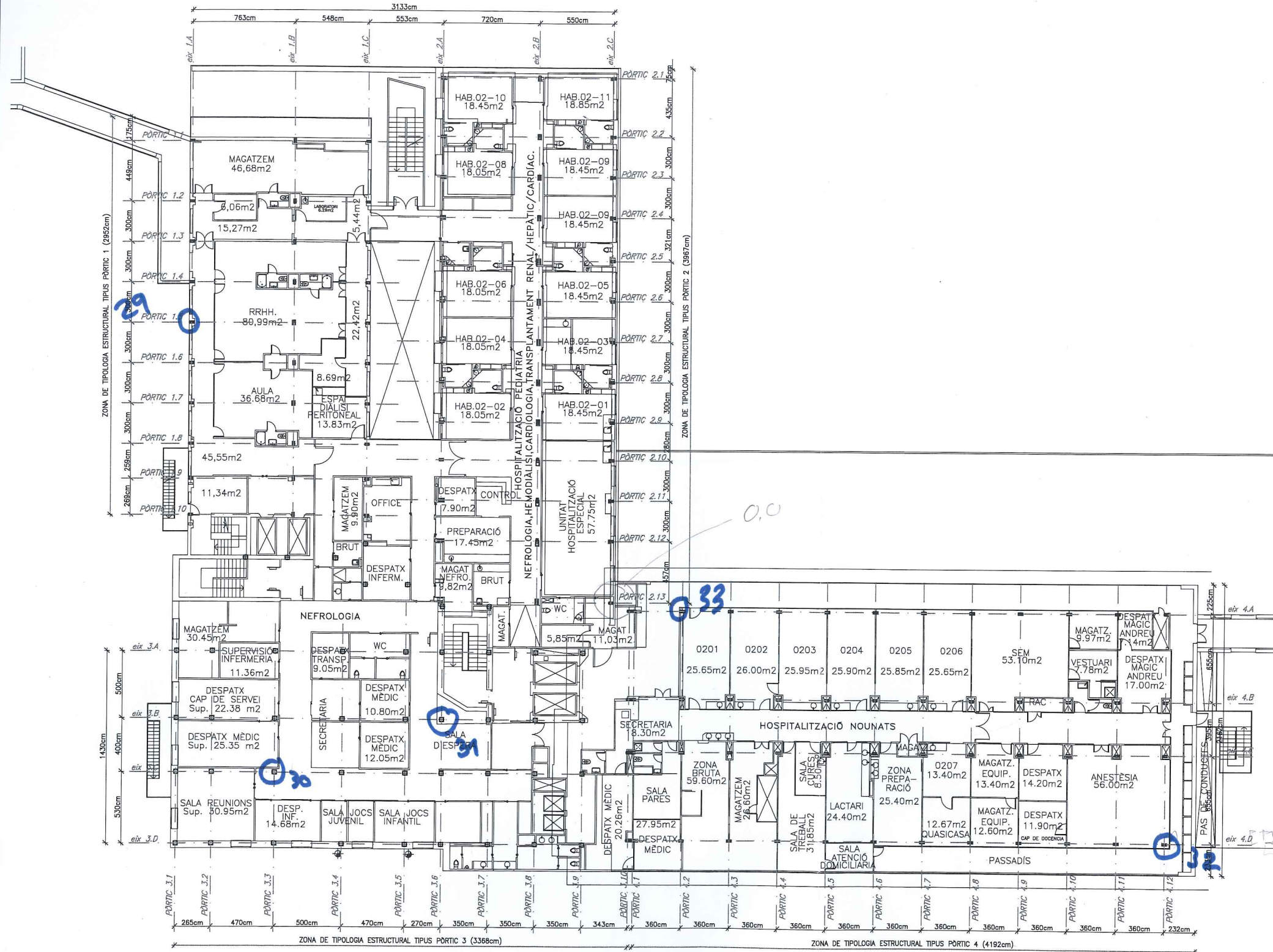


Modificació:

	Projecte ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANES DE COBERTA	Data 10/2016	Escala 1/300	Planol PLA DE CALES versió 2	Localitzacio ÀREA MATERNO-INFANTIL	Nivell ARQUITECTURA UBICACIÓ EIXOS PL.PRIMERA	Autor/s del projecte MANEL FERNÁNDEZ	DG PC
							BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P. MÈMBRE DE LA AIE n°103 Exp. 344726 18/10/2016	Num planol 08

PLANTA ARQUITECTURA SEGONA

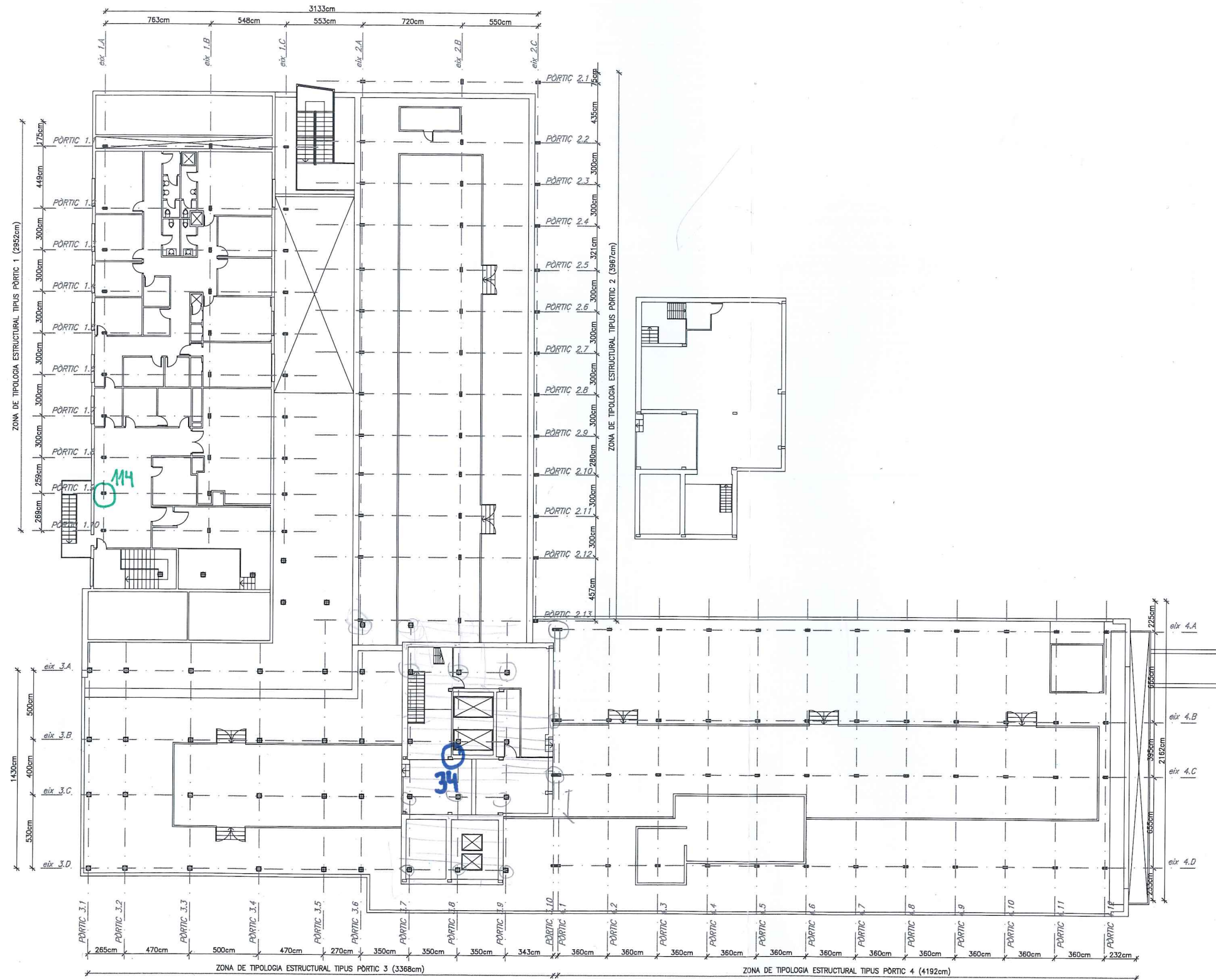
A3: E:1/300



Modificació:

	Projecte	Data	Escala	Planol	Localitzacio	Nivell	Autor/s del projecte	DG
	ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	10/2016	1/300	PLA DE CALES versió 2	ÀREA MATERNO-INFANTIL	ARQUITECTURA UBICACIÓ EIXOS PL.SEGONA	MANEL FERNÁNDEZ	PC
							BERNUJ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P NÚMERE DE LA ACE nº103 Exp. M4726 19/10/2016	Num planol 09

PLANTA ARQUITECTURA TERCERA
A3: E:1/300



Projecte
ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA
EN PLANTES DE COBERTA

Data
10/2016

Escala
1/300

Planol
PLA DE CALES
versió 2

Localitzacio
ÀREA
MATERNO-
INFANTIL

Nivell
ARQUITECTURA
UBICACIÓ EIXOS
PL.TERCERA

Autor/s del projecte
MANEL FERNÁNDEZ

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARG. S.L.P.
MEMBRE DE LA ACE. n°103
Exp. 044726
16/10/2016

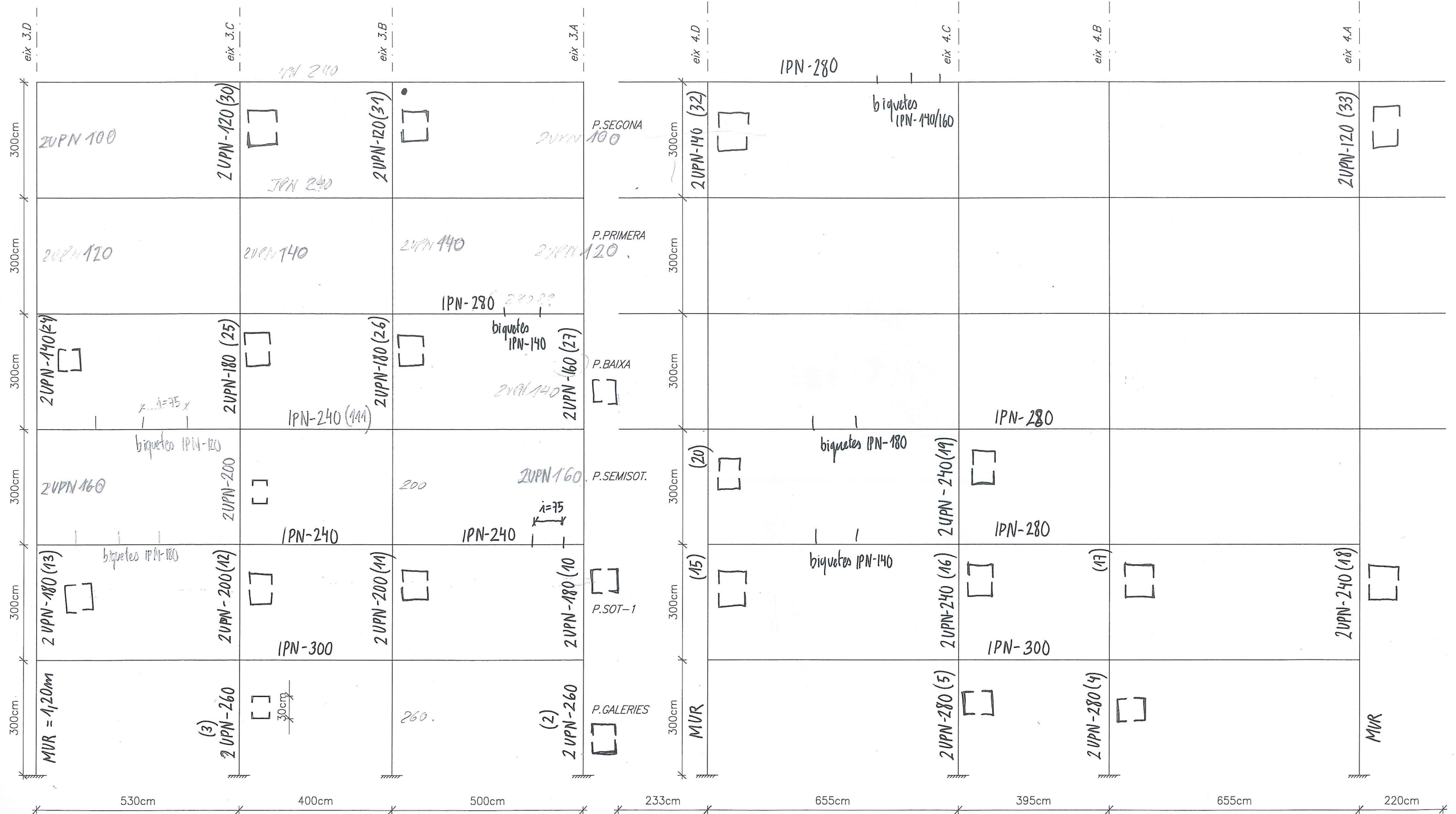
DG
PC
Num planol
10



insumpció' horizontal (capis → Superfície pel el catul.

PÒRTICS TIPUS 3 (10 unitats)

PÒRTICS TIPUS 4 (12 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum: 5.00m. Biguetes IPN-180 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

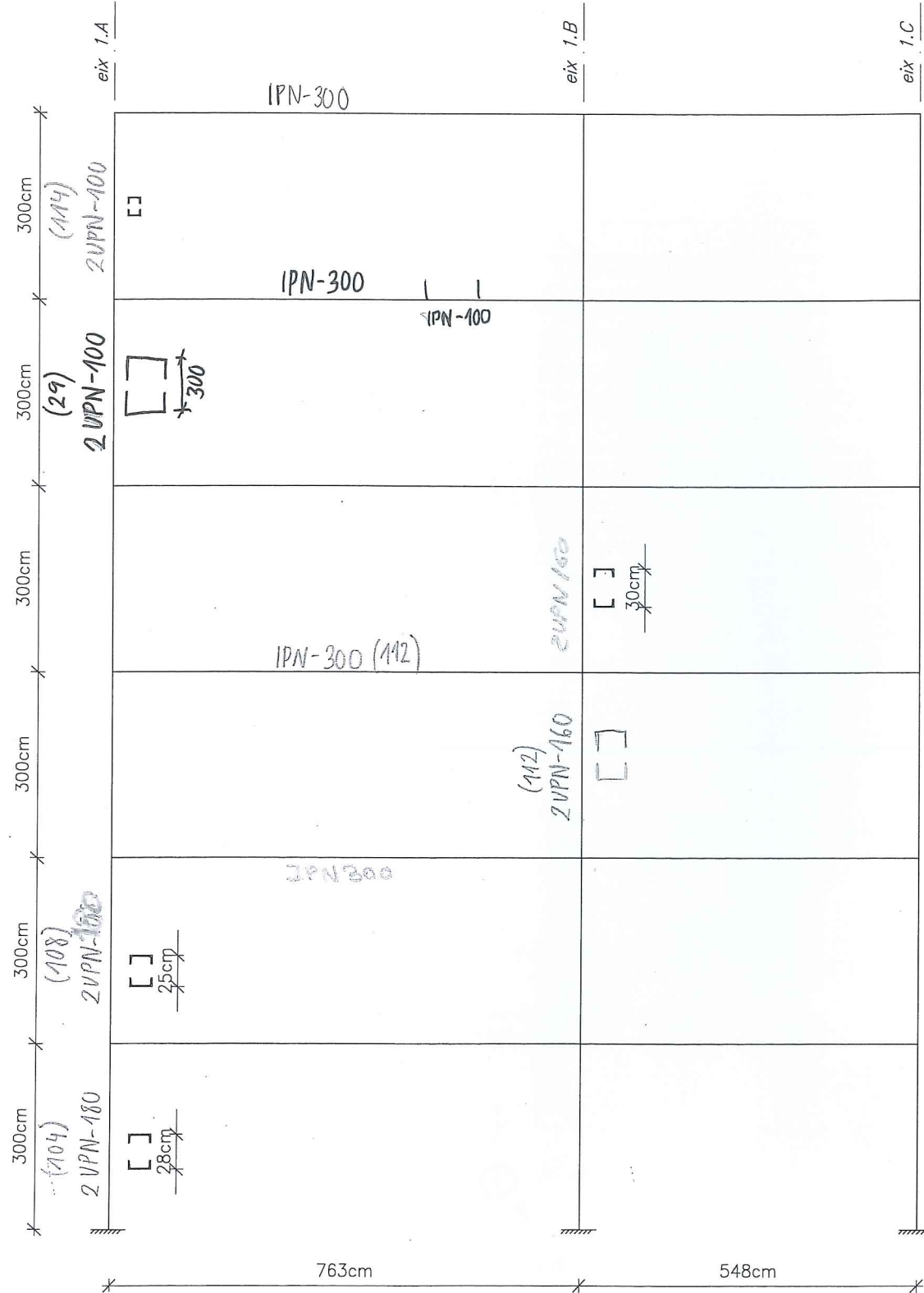
Sostre unidireccional llum: 3.60m.

Modificació:

	Projecte ESTUDI DE VIABILITAT ESTRUCTURAL PER A FUTURA REMUNTA EN PLANTES DE COBERTA	Data 10/2016	Escala 1/100	Planol PLA DE CALES versió 2	Localitzacio ÀREA MATERNO-INFANTIL	Nivell ESQUEMA ESTRUCTURAL PORTIC 3 I 4	Autor/s del projecte MANEL FERNÁNDEZ	DG
								PC Num planol 03

BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQ. S.L.P.
 MEMBRE DE LA ACE: #103
 Exp. IN4726
 19/10/2016

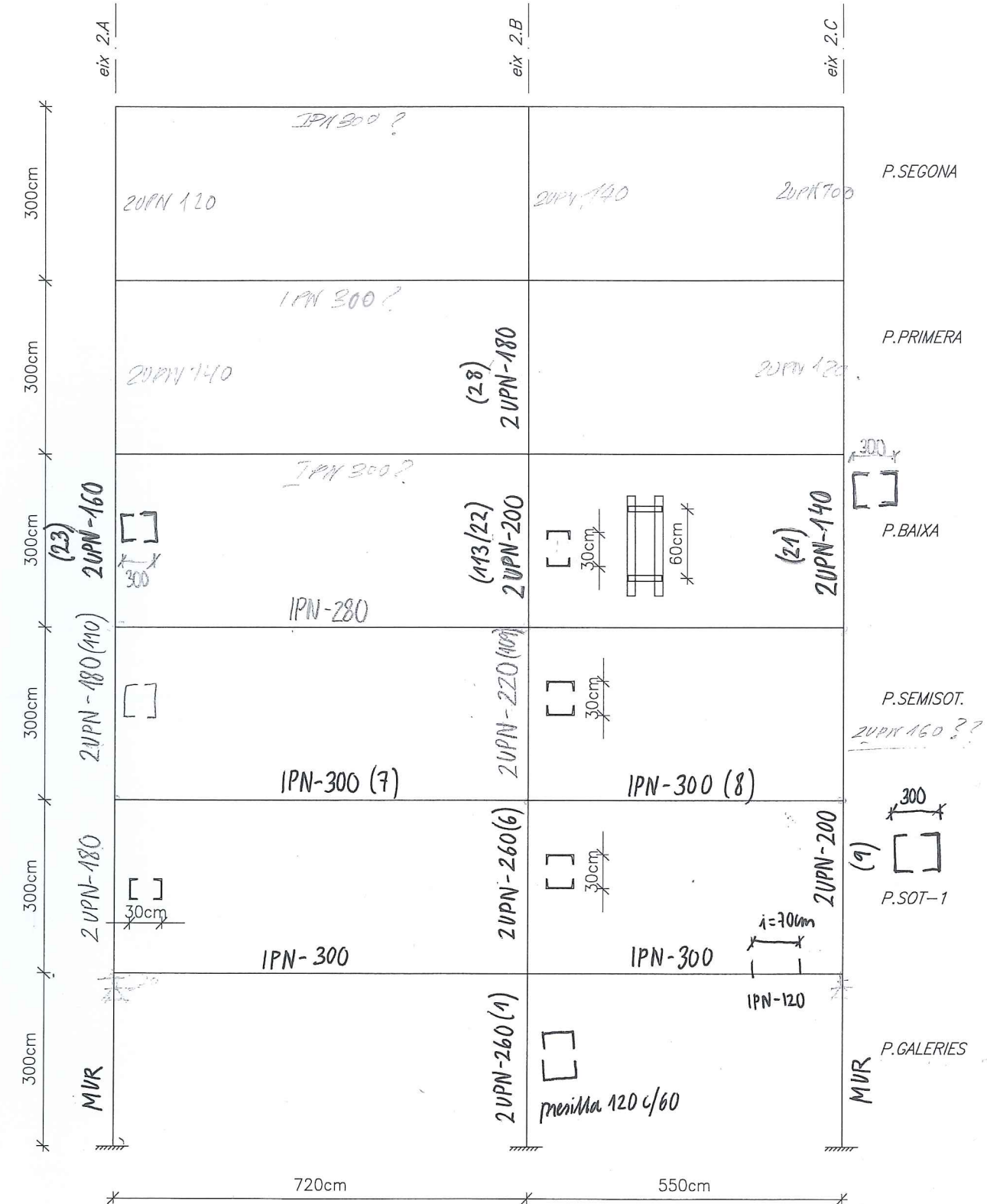
PÒRTICS TIPUS 1 (10 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biquetes IPN-100 amb revoltó ceràmic intereix 85cm

PÒRTICS TIPUS 2 (13 unitats)



Perfils indicats en vermell comprovats in-situ.

Sostre unidireccional llum: 3.00m. Biquetes IPN-120 amb revoltó ceràmic intereix 80cm



BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

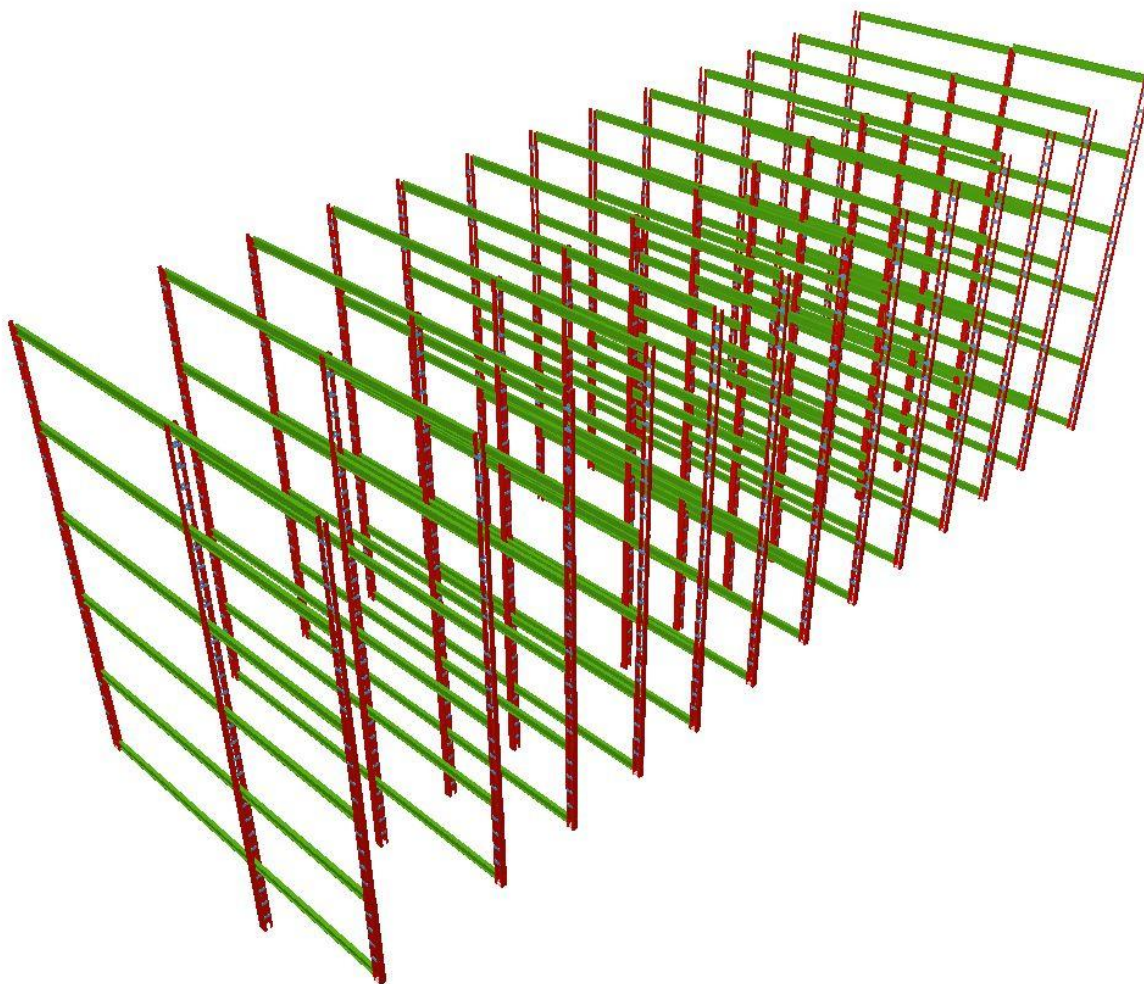
C/ Dr. Trueta nº154, baixos

Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

ANNEX 3



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Informe tècnic

ÍNDICE

1.- DATOS DE OBRA	2
1.1.- Normas consideradas	2
1.2.- Estados límite	2
1.2.1.- Situaciones de proyecto	2
1.2.2.- Combinaciones	3
2.- ESTRUCTURA	10
2.1.- Geometría	10
2.1.1.- Barras	10
2.2.- Resultados	11
2.2.1.- Nudos	11
2.2.2.- Barras	14



1.- DATOS DE OBRA

1.1.- Normas consideradas

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: C. Zonas de acceso al público

1.2.- Estados límite

E.L.U. de rotura. Acero laminado	CTE Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
Desplazamientos	Acciones características

1.2.1.- Situaciones de proyecto

Para las distintas situaciones de proyecto, las combinaciones de acciones se definirán de acuerdo con los siguientes criterios:

- Con coeficientes de combinación**- Sin coeficientes de combinación**

- Donde:

 G_k Acción permanente P_k Acción de pretensado Q_k Acción variable γ_G Coeficiente parcial de seguridad de las acciones permanentes γ_P Coeficiente parcial de seguridad de la acción de pretensado $\gamma_{Q,1}$ Coeficiente parcial de seguridad de la acción variable principal $\gamma_{Q,i}$ Coeficiente parcial de seguridad de las acciones variables de acompañamiento $\psi_{p,1}$ Coeficiente de combinación de la acción variable principal $\psi_{a,i}$ Coeficiente de combinación de las acciones variables de acompañamiento

Para cada situación de proyecto y estado límite los coeficientes a utilizar serán:

E.L.U. de rotura. Acero laminado: CTE DB SE-A

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad (γ)		Coeficientes de combinación (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_p)	Acompañamiento (ψ_a)
Carga permanente (G)	0.800	1.350	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600
Nieve (Q)	0.000	1.500	1.000	0.500

**Desplazamientos**

Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad (γ)		Coeficientes de combinación (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompañamiento (ψ_A)
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Nieve (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

1.2.2.- Combinaciones**■ Nombres de las hipótesis**

PP Peso propio
 CM 1 paviments
 CM 2 tabiques
 Q 1 sobrecarrega us
 V 1 V 1
 V 2 V 2
 V 3 V 3
 V 4 V 4
 N 1 N 1

■ E.L.U. de rotura. Acero laminado

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
1	0.800	0.800	0.800						
2	1.350	0.800	0.800						
3	0.800	1.350	0.800						
4	1.350	1.350	0.800						
5	0.800	0.800	1.350						
6	1.350	0.800	1.350						
7	0.800	1.350	1.350						
8	1.350	1.350	1.350						
9	0.800	0.800	0.800	1.500					
10	1.350	0.800	0.800	1.500					
11	0.800	1.350	0.800	1.500					
12	1.350	1.350	0.800	1.500					
13	0.800	0.800	1.350	1.500					
14	1.350	0.800	1.350	1.500					
15	0.800	1.350	1.350	1.500					
16	1.350	1.350	1.350	1.500					
17	0.800	0.800	0.800		1.500				
18	1.350	0.800	0.800		1.500				
19	0.800	1.350	0.800		1.500				
20	1.350	1.350	0.800		1.500				
21	0.800	0.800	1.350		1.500				
22	1.350	0.800	1.350		1.500				



Listados

edifici 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
23	0.800	1.350	1.350		1.500				
24	1.350	1.350	1.350		1.500				
25	0.800	0.800	0.800	1.050	1.500				
26	1.350	0.800	0.800	1.050	1.500				
27	0.800	1.350	0.800	1.050	1.500				
28	1.350	1.350	0.800	1.050	1.500				
29	0.800	0.800	1.350	1.050	1.500				
30	1.350	0.800	1.350	1.050	1.500				
31	0.800	1.350	1.350	1.050	1.500				
32	1.350	1.350	1.350	1.050	1.500				
33	0.800	0.800	0.800	1.500	0.900				
34	1.350	0.800	0.800	1.500	0.900				
35	0.800	1.350	0.800	1.500	0.900				
36	1.350	1.350	0.800	1.500	0.900				
37	0.800	0.800	1.350	1.500	0.900				
38	1.350	0.800	1.350	1.500	0.900				
39	0.800	1.350	1.350	1.500	0.900				
40	1.350	1.350	1.350	1.500	0.900				
41	0.800	0.800	0.800			1.500			
42	1.350	0.800	0.800			1.500			
43	0.800	1.350	0.800			1.500			
44	1.350	1.350	0.800			1.500			
45	0.800	0.800	1.350			1.500			
46	1.350	0.800	1.350			1.500			
47	0.800	1.350	1.350			1.500			
48	1.350	1.350	1.350			1.500			
49	0.800	0.800	0.800	1.050		1.500			
50	1.350	0.800	0.800	1.050		1.500			
51	0.800	1.350	0.800	1.050		1.500			
52	1.350	1.350	0.800	1.050		1.500			
53	0.800	0.800	1.350	1.050		1.500			
54	1.350	0.800	1.350	1.050		1.500			
55	0.800	1.350	1.350	1.050		1.500			
56	1.350	1.350	1.350	1.050		1.500			
57	0.800	0.800	0.800	1.500		0.900			
58	1.350	0.800	0.800	1.500		0.900			
59	0.800	1.350	0.800	1.500		0.900			
60	1.350	1.350	0.800	1.500		0.900			
61	0.800	0.800	1.350	1.500		0.900			
62	1.350	0.800	1.350	1.500		0.900			
63	0.800	1.350	1.350	1.500		0.900			
64	1.350	1.350	1.350	1.500		0.900			
65	0.800	0.800	0.800				1.500		
66	1.350	0.800	0.800				1.500		
67	0.800	1.350	0.800				1.500		
68	1.350	1.350	0.800				1.500		
69	0.800	0.800	1.350				1.500		



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
70	1.350	0.800	1.350				1.500		
71	0.800	1.350	1.350				1.500		
72	1.350	1.350	1.350				1.500		
73	0.800	0.800	0.800	1.050			1.500		
74	1.350	0.800	0.800	1.050			1.500		
75	0.800	1.350	0.800	1.050			1.500		
76	1.350	1.350	0.800	1.050			1.500		
77	0.800	0.800	1.350	1.050			1.500		
78	1.350	0.800	1.350	1.050			1.500		
79	0.800	1.350	1.350	1.050			1.500		
80	1.350	1.350	1.350	1.050			1.500		
81	0.800	0.800	0.800	1.500			0.900		
82	1.350	0.800	0.800	1.500			0.900		
83	0.800	1.350	0.800	1.500			0.900		
84	1.350	1.350	0.800	1.500			0.900		
85	0.800	0.800	1.350	1.500			0.900		
86	1.350	0.800	1.350	1.500			0.900		
87	0.800	1.350	1.350	1.500			0.900		
88	1.350	1.350	1.350	1.500			0.900		
89	0.800	0.800	0.800					1.500	
90	1.350	0.800	0.800					1.500	
91	0.800	1.350	0.800					1.500	
92	1.350	1.350	0.800					1.500	
93	0.800	0.800	1.350					1.500	
94	1.350	0.800	1.350					1.500	
95	0.800	1.350	1.350					1.500	
96	1.350	1.350	1.350					1.500	
97	0.800	0.800	0.800	1.050				1.500	
98	1.350	0.800	0.800	1.050				1.500	
99	0.800	1.350	0.800	1.050				1.500	
100	1.350	1.350	0.800	1.050				1.500	
101	0.800	0.800	1.350	1.050				1.500	
102	1.350	0.800	1.350	1.050				1.500	
103	0.800	1.350	1.350	1.050				1.500	
104	1.350	1.350	1.350	1.050				1.500	
105	0.800	0.800	0.800	1.500				0.900	
106	1.350	0.800	0.800	1.500				0.900	
107	0.800	1.350	0.800	1.500				0.900	
108	1.350	1.350	0.800	1.500				0.900	
109	0.800	0.800	1.350	1.500				0.900	
110	1.350	0.800	1.350	1.500				0.900	
111	0.800	1.350	1.350	1.500				0.900	
112	1.350	1.350	1.350	1.500				0.900	
113	0.800	0.800	0.800						1.500
114	1.350	0.800	0.800						1.500
115	0.800	1.350	0.800						1.500
116	1.350	1.350	0.800						1.500



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
117	0.800	0.800	1.350						1.500
118	1.350	0.800	1.350						1.500
119	0.800	1.350	1.350						1.500
120	1.350	1.350	1.350						1.500
121	0.800	0.800	0.800	1.050					1.500
122	1.350	0.800	0.800	1.050					1.500
123	0.800	1.350	0.800	1.050					1.500
124	1.350	1.350	0.800	1.050					1.500
125	0.800	0.800	1.350	1.050					1.500
126	1.350	0.800	1.350	1.050					1.500
127	0.800	1.350	1.350	1.050					1.500
128	1.350	1.350	1.350	1.050					1.500
129	0.800	0.800	0.800		0.900				1.500
130	1.350	0.800	0.800		0.900				1.500
131	0.800	1.350	0.800		0.900				1.500
132	1.350	1.350	0.800		0.900				1.500
133	0.800	0.800	1.350		0.900				1.500
134	1.350	0.800	1.350		0.900				1.500
135	0.800	1.350	1.350		0.900				1.500
136	1.350	1.350	1.350		0.900				1.500
137	0.800	0.800	0.800	1.050	0.900				1.500
138	1.350	0.800	0.800	1.050	0.900				1.500
139	0.800	1.350	0.800	1.050	0.900				1.500
140	1.350	1.350	0.800	1.050	0.900				1.500
141	0.800	0.800	1.350	1.050	0.900				1.500
142	1.350	0.800	1.350	1.050	0.900				1.500
143	0.800	1.350	1.350	1.050	0.900				1.500
144	1.350	1.350	1.350	1.050	0.900				1.500
145	0.800	0.800	0.800			0.900			1.500
146	1.350	0.800	0.800			0.900			1.500
147	0.800	1.350	0.800			0.900			1.500
148	1.350	1.350	0.800			0.900			1.500
149	0.800	0.800	1.350			0.900			1.500
150	1.350	0.800	1.350			0.900			1.500
151	0.800	1.350	1.350			0.900			1.500
152	1.350	1.350	1.350			0.900			1.500
153	0.800	0.800	0.800	1.050		0.900			1.500
154	1.350	0.800	0.800	1.050		0.900			1.500
155	0.800	1.350	0.800	1.050		0.900			1.500
156	1.350	1.350	0.800	1.050		0.900			1.500
157	0.800	0.800	1.350	1.050		0.900			1.500
158	1.350	0.800	1.350	1.050		0.900			1.500
159	0.800	1.350	1.350	1.050		0.900			1.500
160	1.350	1.350	1.350	1.050		0.900			1.500
161	0.800	0.800	0.800				0.900		1.500
162	1.350	0.800	0.800				0.900		1.500
163	0.800	1.350	0.800				0.900		1.500



Listados

edifici 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
164	1.350	1.350	0.800				0.900		1.500
165	0.800	0.800	1.350				0.900		1.500
166	1.350	0.800	1.350				0.900		1.500
167	0.800	1.350	1.350				0.900		1.500
168	1.350	1.350	1.350				0.900		1.500
169	0.800	0.800	0.800	1.050			0.900		1.500
170	1.350	0.800	0.800	1.050			0.900		1.500
171	0.800	1.350	0.800	1.050			0.900		1.500
172	1.350	1.350	0.800	1.050			0.900		1.500
173	0.800	0.800	1.350	1.050			0.900		1.500
174	1.350	0.800	1.350	1.050			0.900		1.500
175	0.800	1.350	1.350	1.050			0.900		1.500
176	1.350	1.350	1.350	1.050			0.900		1.500
177	0.800	0.800	0.800					0.900	1.500
178	1.350	0.800	0.800					0.900	1.500
179	0.800	1.350	0.800					0.900	1.500
180	1.350	1.350	0.800					0.900	1.500
181	0.800	0.800	1.350					0.900	1.500
182	1.350	0.800	1.350					0.900	1.500
183	0.800	1.350	1.350					0.900	1.500
184	1.350	1.350	1.350					0.900	1.500
185	0.800	0.800	0.800	1.050				0.900	1.500
186	1.350	0.800	0.800	1.050				0.900	1.500
187	0.800	1.350	0.800	1.050				0.900	1.500
188	1.350	1.350	0.800	1.050				0.900	1.500
189	0.800	0.800	1.350	1.050				0.900	1.500
190	1.350	0.800	1.350	1.050				0.900	1.500
191	0.800	1.350	1.350	1.050				0.900	1.500
192	1.350	1.350	1.350	1.050				0.900	1.500
193	0.800	0.800	0.800	1.500					0.750
194	1.350	0.800	0.800	1.500					0.750
195	0.800	1.350	0.800	1.500					0.750
196	1.350	1.350	0.800	1.500					0.750
197	0.800	0.800	1.350	1.500					0.750
198	1.350	0.800	1.350	1.500					0.750
199	0.800	1.350	1.350	1.500					0.750
200	1.350	1.350	1.350	1.500					0.750
201	0.800	0.800	0.800		1.500				0.750
202	1.350	0.800	0.800		1.500				0.750
203	0.800	1.350	0.800		1.500				0.750
204	1.350	1.350	0.800		1.500				0.750
205	0.800	0.800	1.350		1.500				0.750
206	1.350	0.800	1.350		1.500				0.750
207	0.800	1.350	1.350		1.500				0.750
208	1.350	1.350	1.350		1.500				0.750
209	0.800	0.800	0.800	1.050	1.500				0.750
210	1.350	0.800	0.800	1.050	1.500				0.750



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
211	0.800	1.350	0.800	1.050	1.500				0.750
212	1.350	1.350	0.800	1.050	1.500				0.750
213	0.800	0.800	1.350	1.050	1.500				0.750
214	1.350	0.800	1.350	1.050	1.500				0.750
215	0.800	1.350	1.350	1.050	1.500				0.750
216	1.350	1.350	1.350	1.050	1.500				0.750
217	0.800	0.800	0.800	1.500	0.900				0.750
218	1.350	0.800	0.800	1.500	0.900				0.750
219	0.800	1.350	0.800	1.500	0.900				0.750
220	1.350	1.350	0.800	1.500	0.900				0.750
221	0.800	0.800	1.350	1.500	0.900				0.750
222	1.350	0.800	1.350	1.500	0.900				0.750
223	0.800	1.350	1.350	1.500	0.900				0.750
224	1.350	1.350	1.350	1.500	0.900				0.750
225	0.800	0.800	0.800			1.500			0.750
226	1.350	0.800	0.800			1.500			0.750
227	0.800	1.350	0.800			1.500			0.750
228	1.350	1.350	0.800			1.500			0.750
229	0.800	0.800	1.350			1.500			0.750
230	1.350	0.800	1.350			1.500			0.750
231	0.800	1.350	1.350			1.500			0.750
232	1.350	1.350	1.350			1.500			0.750
233	0.800	0.800	0.800	1.050		1.500			0.750
234	1.350	0.800	0.800	1.050		1.500			0.750
235	0.800	1.350	0.800	1.050		1.500			0.750
236	1.350	1.350	0.800	1.050		1.500			0.750
237	0.800	0.800	1.350	1.050		1.500			0.750
238	1.350	0.800	1.350	1.050		1.500			0.750
239	0.800	1.350	1.350	1.050		1.500			0.750
240	1.350	1.350	1.350	1.050		1.500			0.750
241	0.800	0.800	0.800	1.500		0.900			0.750
242	1.350	0.800	0.800	1.500		0.900			0.750
243	0.800	1.350	0.800	1.500		0.900			0.750
244	1.350	1.350	0.800	1.500		0.900			0.750
245	0.800	0.800	1.350	1.500		0.900			0.750
246	1.350	0.800	1.350	1.500		0.900			0.750
247	0.800	1.350	1.350	1.500		0.900			0.750
248	1.350	1.350	1.350	1.500		0.900			0.750
249	0.800	0.800	0.800				1.500		0.750
250	1.350	0.800	0.800				1.500		0.750
251	0.800	1.350	0.800				1.500		0.750
252	1.350	1.350	0.800				1.500		0.750
253	0.800	0.800	1.350				1.500		0.750
254	1.350	0.800	1.350				1.500		0.750
255	0.800	1.350	1.350				1.500		0.750
256	1.350	1.350	1.350				1.500		0.750
257	0.800	0.800	0.800	1.050			1.500		0.750



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
258	1.350	0.800	0.800	1.050			1.500		0.750
259	0.800	1.350	0.800	1.050			1.500		0.750
260	1.350	1.350	0.800	1.050			1.500		0.750
261	0.800	0.800	1.350	1.050			1.500		0.750
262	1.350	0.800	1.350	1.050			1.500		0.750
263	0.800	1.350	1.350	1.050			1.500		0.750
264	1.350	1.350	1.350	1.050			1.500		0.750
265	0.800	0.800	0.800	1.500			0.900		0.750
266	1.350	0.800	0.800	1.500			0.900		0.750
267	0.800	1.350	0.800	1.500			0.900		0.750
268	1.350	1.350	0.800	1.500			0.900		0.750
269	0.800	0.800	1.350	1.500			0.900		0.750
270	1.350	0.800	1.350	1.500			0.900		0.750
271	0.800	1.350	1.350	1.500			0.900		0.750
272	1.350	1.350	1.350	1.500			0.900		0.750
273	0.800	0.800	0.800					1.500	0.750
274	1.350	0.800	0.800					1.500	0.750
275	0.800	1.350	0.800					1.500	0.750
276	1.350	1.350	0.800					1.500	0.750
277	0.800	0.800	1.350					1.500	0.750
278	1.350	0.800	1.350					1.500	0.750
279	0.800	1.350	1.350					1.500	0.750
280	1.350	1.350	1.350					1.500	0.750
281	0.800	0.800	0.800	1.050				1.500	0.750
282	1.350	0.800	0.800	1.050				1.500	0.750
283	0.800	1.350	0.800	1.050				1.500	0.750
284	1.350	1.350	0.800	1.050				1.500	0.750
285	0.800	0.800	1.350	1.050				1.500	0.750
286	1.350	0.800	1.350	1.050				1.500	0.750
287	0.800	1.350	1.350	1.050				1.500	0.750
288	1.350	1.350	1.350	1.050				1.500	0.750
289	0.800	0.800	0.800	1.500				0.900	0.750
290	1.350	0.800	0.800	1.500				0.900	0.750
291	0.800	1.350	0.800	1.500				0.900	0.750
292	1.350	1.350	0.800	1.500				0.900	0.750
293	0.800	0.800	1.350	1.500				0.900	0.750
294	1.350	0.800	1.350	1.500				0.900	0.750
295	0.800	1.350	1.350	1.500				0.900	0.750
296	1.350	1.350	1.350	1.500				0.900	0.750

■ Desplazamientos

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
1	1.000	1.000	1.000						
2	1.000	1.000	1.000	1.000					
3	1.000	1.000	1.000		1.000				
4	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000				



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Comb.	PP	CM 1	CM 2	Q 1	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
5	1.000	1.000	1.000			1.000			
6	1.000	1.000	1.000	1.000		1.000			
7	1.000	1.000	1.000				1.000		
8	1.000	1.000	1.000	1.000			1.000		
9	1.000	1.000	1.000					1.000	
10	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000	
11	1.000	1.000	1.000						1.000
12	1.000	1.000	1.000	1.000					1.000
13	1.000	1.000	1.000		1.000				1.000
14	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000
15	1.000	1.000	1.000			1.000			1.000
16	1.000	1.000	1.000	1.000		1.000			1.000
17	1.000	1.000	1.000				1.000		1.000
18	1.000	1.000	1.000	1.000			1.000		1.000
19	1.000	1.000	1.000					1.000	1.000
20	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000	1.000

2.- ESTRUCTURA

2.1.- Geometría

2.1.1.- Barras

2.1.1.1.- Materiales utilizados

Materiales utilizados							
Material		E	ν	G	f_y	α_t	γ
Tipo	Designación	(MPa)		(MPa)	(MPa)	(m/m°C)	(kN/m ³)
Acero laminado	S235	210000.00	0.300	81000.00	235.00	0.000012	77.01

Notación:
E: Módulo de elasticidad
 ν : Módulo de Poisson
G: Módulo de cortadura
 f_y : Límite elástico
 α_t : Coeficiente de dilatación
 γ : Peso específico



2.1.1.2.- Características mecánicas

Material		Ref.	Descripción	A (cm ²)	Avy (cm ²)	Avz (cm ²)	Iyy (cm ⁴)	Izz (cm ⁴)	It (cm ⁴)
Tipo	Designación								
Acero laminado	S235	1	IPN 120, (IPN)	14.20	6.70	4.80	328.00	21.50	2.71
		2	UPN 200, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 150.0 / 150.0 mm	64.40	25.87	27.08	3820.00	11162.86	23.80
		3	UPN 260, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 120.0 / 120.0 mm	96.60	37.80	41.76	9640.00	16067.74	51.00
		4	UPN 180, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 160.0 / 160.0 mm	56.00	23.10	22.75	2700.00	9808.84	19.10
		5	IPN 300, (IPN)	69.00	30.38	26.01	9800.00	451.00	56.80
		6	UPN 160, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 170.0 / 170.0 mm	48.00	20.48	18.77	1850.00	8483.51	14.78
		7	UPN 220, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 140.0 / 140.0 mm	74.80	30.00	31.59	5380.00	12764.39	32.00
		8	IPN 280, (IPN)	61.00	27.13	22.69	7590.00	364.00	44.20
		9	UPN 140, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 180.0 / 180.0 mm	40.80	18.00	15.12	1210.00	7288.35	11.36
		10	UPN 120, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 190.0 / 190.0 mm	34.00	14.85	12.85	728.00	6191.44	8.30
		11	UPN 100, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 200.0 / 200.0 mm	27.00	12.75	8.96	412.00	4942.97	5.62

Notación:
 Ref.: Referencia
 A: Área de la sección transversal
 Avy: Área de cortante de la sección según el eje local 'Y'
 Avz: Área de cortante de la sección según el eje local 'Z'
 Iyy: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Y'
 Izz: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Z'
 It: Inercia a torsión
 Las características mecánicas de las piezas corresponden a la sección en el punto medio de las mismas.

2.2.- Resultados

2.2.1.- Nudos

2.2.1.1.- Reacciones

Referencias:

Rx, Ry, Rz: Reacciones en nudos con desplazamientos coaccionados (fuerzas).

Mx, My, Mz: Reacciones en nudos con giros coaccionados (momentos).

2.2.1.1.1.- Envoltentes

Envoltentes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1405	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.068	-2.407	172.383	-14.14	-63.73	-0.31
		Valor máximo de la envolvente	32.193	3.812	428.837	6.84	39.48	0.45
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-15.536	-1.546	184.943	-8.73	-38.71	-0.20
		Valor máximo de la envolvente	20.352	2.273	278.441	4.30	20.10	0.27
N1406	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-24.178	-2.094	575.189	-68.53	-20.68	0.00
		Valor máximo de la envolvente	3.513	4.693	1276.845	30.02	2.53	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-15.972	-1.312	581.325	-42.80	-13.68	0.00
		Valor máximo de la envolvente	-0.323	2.926	810.718	18.77	-0.63	0.00
N1407	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-15.687	-0.975	259.303	-21.89	3.82	0.00
		Valor máximo de la envolvente	30.087	2.267	569.774	9.39	141.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-8.079	-0.607	265.723	-13.68	21.01	0.00
		Valor máximo de la envolvente	19.457	1.417	363.553	5.84	93.47	0.00



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1408	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-35.764	-0.941	202.099	-17.29	-124.65	-0.09
		Valor máximo de la envolvente	45.608	2.126	559.657	8.05	58.71	0.20
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-21.199	-0.588	220.054	-10.72	-79.86	-0.05
		Valor máximo de la envolvente	28.908	1.326	365.096	5.05	27.97	0.12
N1409	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-32.830	-2.027	592.557	-68.54	-28.13	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	8.750	4.737	1550.840	29.98	6.82	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-21.617	-1.261	602.442	-42.81	-18.55	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.606	2.964	990.473	18.75	1.73	0.00
N1410	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-27.063	-0.975	304.622	-21.77	-10.07	0.00
		Valor máximo de la envolvente	41.952	2.270	731.723	9.40	184.48	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-15.169	-0.607	312.523	-13.60	15.04	0.00
		Valor máximo de la envolvente	26.891	1.419	467.985	5.85	122.71	0.00
N1411	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.544	-0.435	171.442	-13.05	-102.55	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.252	0.937	457.623	6.14	47.39	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.536	-0.273	184.486	-8.08	-65.66	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.625	0.582	297.527	3.86	22.38	0.00
N1412	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.992	-2.081	497.154	-68.54	-23.13	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.347	4.687	1272.096	30.06	5.74	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.771	-1.303	502.549	-42.80	-15.26	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.242	2.923	810.527	18.80	1.51	0.00
N1413	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.283	-0.976	248.129	-21.79	-9.08	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.220	2.270	603.314	9.37	151.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.506	-0.607	255.776	-13.62	11.88	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.946	1.419	386.533	5.83	101.05	0.00
N1414	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.464	-0.477	178.049	-13.04	-103.71	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.423	0.982	471.813	6.15	46.77	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.456	-0.301	191.093	-8.08	-66.43	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.743	0.606	306.491	3.86	21.76	0.00
N1415	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-27.428	-2.114	513.292	-68.58	-23.52	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.146	4.718	1312.993	30.11	5.56	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-18.074	-1.325	518.687	-42.82	-15.52	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.040	2.940	836.490	18.83	1.33	0.00
N1416	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.162	-0.976	256.727	-21.78	-7.58	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.485	2.271	622.541	9.37	155.11	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.384	-0.607	264.375	-13.61	13.37	0.00
		Valor máximo de la envolvente	22.131	1.419	398.697	5.83	103.21	0.00
N1417	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.461	-0.524	178.096	-13.02	-103.71	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.411	1.022	471.912	5.99	46.76	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.455	-0.332	191.137	-8.08	-66.43	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.735	0.627	306.552	3.75	21.75	0.00
N1418	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-27.421	-2.182	513.351	-68.64	-23.51	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.145	4.763	1313.134	30.19	5.56	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-18.069	-1.371	518.745	-42.85	-15.52	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.041	2.961	836.577	18.88	1.33	0.00
N1419	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.158	-0.976	256.729	-21.77	-7.57	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.479	2.272	622.532	9.36	155.10	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.382	-0.608	264.375	-13.61	13.38	0.00
		Valor máximo de la envolvente	22.127	1.420	398.691	5.83	103.20	0.00
N1420	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.546	-0.520	171.395	-13.03	-102.56	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.264	1.048	457.524	6.15	47.40	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.537	-0.328	184.441	-8.07	-65.66	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.633	0.645	297.467	3.86	22.39	0.00



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1421	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.999	-2.134	497.094	-68.67	-23.14	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.347	4.790	1271.955	30.13	5.74	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.776	-1.337	502.491	-42.87	-15.26	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.241	2.986	810.440	18.84	1.51	0.00
N1422	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.288	-0.976	248.127	-21.77	-9.09	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.225	2.272	603.323	9.36	152.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.509	-0.608	255.776	-13.60	11.87	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.950	1.420	386.539	5.82	101.06	0.00
N1423	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.544	-0.518	171.442	-13.02	-102.55	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.252	1.069	457.623	6.14	47.39	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.536	-0.327	184.486	-8.06	-65.66	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.625	0.660	297.527	3.86	22.38	0.00
N1424	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.992	-2.124	497.154	-68.69	-23.13	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.347	4.813	1272.096	30.11	5.74	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.771	-1.330	502.549	-42.89	-15.26	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.242	3.004	810.527	18.83	1.51	0.00
N1425	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.283	-0.977	248.129	-21.76	-9.08	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.220	2.273	603.314	9.36	151.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.506	-0.608	255.776	-13.60	11.88	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.946	1.421	386.533	5.82	101.05	0.00
N1426	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-28.997	-0.516	171.411	-13.01	-101.52	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.254	1.085	457.365	6.14	47.40	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.193	-0.325	184.453	-8.06	-65.01	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.626	0.671	297.294	3.86	22.39	0.00
N1427	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.993	-2.119	497.266	-68.70	-23.13	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.137	4.830	1272.078	30.10	5.57	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.772	-1.326	502.617	-42.90	-15.26	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.110	3.016	810.515	18.82	1.40	0.00
N1428	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-21.831	-0.977	248.299	-21.75	-8.21	0.00
		Valor máximo de la envolvente	34.222	2.273	603.318	9.36	151.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.223	-0.608	255.884	-13.59	12.42	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.948	1.421	386.535	5.82	101.06	0.00
N1429	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.625	-0.513	164.972	-13.00	-101.44	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.082	1.096	443.750	6.14	47.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.617	-0.322	178.017	-8.05	-64.91	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.507	0.680	288.762	3.86	22.98	0.00
N1430	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.562	-2.117	481.283	-68.71	-22.75	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.546	4.843	1231.878	30.09	5.92	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.472	-1.324	486.678	-42.91	-14.99	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.441	3.025	784.996	18.82	1.68	0.00
N1431	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.406	-0.977	239.666	-21.75	-10.56	0.00
		Valor máximo de la envolvente	33.957	2.273	584.393	9.35	148.92	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.628	-0.608	247.314	-13.59	10.39	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.763	1.421	374.562	5.82	98.93	0.00
N1432	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-29.588	-0.509	164.978	-12.99	-101.35	0.00
		Valor máximo de la envolvente	37.087	1.103	443.718	6.13	47.99	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.589	-0.319	178.015	-8.04	-64.86	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.508	0.685	288.739	3.85	22.99	0.00
N1433	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.565	-2.116	481.450	-68.71	-22.75	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	7.530	4.851	1232.267	30.09	5.90	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.473	-1.323	486.840	-42.91	-14.99	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.429	3.031	785.256	18.82	1.67	0.00



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1434	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.376	-0.977	239.709	-21.75	-10.49	0.00
		Valor máximo de la envolvente	33.961	2.274	584.422	9.35	148.93	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-12.605	-0.608	247.348	-13.59	10.45	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.765	1.421	374.577	5.82	98.94	0.00
N1435	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-28.430	-0.503	171.231	-12.98	-99.95	0.00
		Valor máximo de la envolvente	36.823	1.107	456.315	6.13	46.79	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-16.840	-0.315	184.194	-8.04	-64.03	0.00
		Valor máximo de la envolvente	23.358	0.688	296.462	3.85	22.08	0.00
N1436	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-26.896	-2.116	497.344	-68.72	-23.06	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	6.835	4.857	1271.548	30.09	5.32	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-17.712	-1.323	502.589	-42.91	-15.21	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.906	3.035	810.143	18.81	1.23	0.00
N1437	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-21.347	-0.977	208.635	-21.75	-13.02	0.00
		Valor máximo de la envolvente	33.910	2.274	539.139	9.35	141.95	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-11.910	-0.609	216.070	-13.59	7.22	0.00
		Valor máximo de la envolvente	21.754	1.421	346.392	5.82	94.78	0.00
N1438	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-22.457	-1.453	133.179	-19.38	-78.18	-0.15
		Valor máximo de la envolvente	28.374	5.691	353.098	9.40	35.99	0.70
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-13.317	-0.713	143.095	-11.96	-50.07	-0.07
		Valor máximo de la envolvente	17.992	3.643	229.446	5.92	16.97	0.45
N1439	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-20.775	-2.116	386.503	-68.72	-17.81	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	5.443	4.862	980.978	30.09	4.24	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-13.670	-1.323	390.610	-42.91	-11.74	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.557	3.038	624.875	18.81	1.02	0.00
N1440	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-16.861	-0.978	131.337	-21.74	-15.18	0.00
		Valor máximo de la envolvente	26.189	2.274	367.081	9.35	102.41	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-9.419	-0.609	137.158	-13.59	0.77	0.00
		Valor máximo de la envolvente	16.793	1.422	236.622	5.82	68.62	0.00
N1441	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-37.251	-0.495	211.461	-12.97	-127.73	0.00
		Valor máximo de la envolvente	46.997	1.107	568.898	6.13	60.72	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-22.108	-0.310	227.915	-8.03	-81.78	0.00
		Valor máximo de la envolvente	29.807	0.689	370.081	3.85	29.18	0.00
N1442	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-34.084	-2.116	617.411	-68.72	-29.21	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	9.236	4.860	1588.753	30.09	7.22	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-22.438	-1.323	624.215	-42.92	-19.26	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.798	3.037	1012.471	18.81	1.88	0.00
N1443	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-28.062	-0.978	207.991	-21.74	-26.84	0.00
		Valor máximo de la envolvente	43.218	2.274	592.887	9.35	167.04	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-15.731	-0.609	217.636	-13.59	-0.41	0.00
		Valor máximo de la envolvente	27.716	1.421	382.485	5.82	112.04	0.00

Nota: Las combinaciones de hormigón indicadas son las mismas que se utilizan para comprobar el estado límite de equilibrio en la cimentación.

2.2.2.- Barras

2.2.2.1.- Comprobaciones E.L.U. (Resumido)

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_t V_z$		$M_t V_y$
N23/N24	N.P. ⁽⁷⁾	x: 0.285 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁸⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.282 m $\eta = 89.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 13.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.285 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽⁹⁾	N.P. ⁽¹⁰⁾	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 89.4$



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y$	$N M_z$	$M_y V_z$	$M_z V_y$		
N1365/N1383	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.272 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 2.175 m $\eta = 105.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 16.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.175 m $\eta = 105.5$	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1366/N1384	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.272 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.175 m $\eta = 105.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 16.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.175 m $\eta = 105.6$	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1367/N1385	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.272 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.175 m $\eta = 105.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 16.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.175 m $\eta = 105.5$	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1388/N1281	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 12.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 55.5$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 55.5$
N1389/N1283	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 12.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.9$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.9$
N1396/N1297	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 50.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 11.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 50.3$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.3$
N1262/N1388	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 12.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 55.3$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 55.3$
N1263/N1389	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 12.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 54.9$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.9$
N1270/N1396	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.5 m $\eta = 50.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 11.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 50.3$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.3$
N1405/N206	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 21.8$	x: 0 m $\eta = 63.8$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.8$	$\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 68.9$
N1406/N199	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 75.1$	x: 3 m $\eta = 23.5$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.2$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 85.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 85.5$
N1407/N216	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta = 0.6$	$\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.5$	CUMPLE $\eta = 77.1$
N199/N200	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0.786 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.0$
N200/N201	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.9$
N201/N202	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 10.6$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.4$
N202/N203	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.0$
N203/N204	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0.786 m $\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.786 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.0$
N204/N205	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 11.1$	x: 0.786 m $\eta = 2.5$	x: 0.786 m $\eta = 5.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.6$
N205/N206	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0.786 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.1$
N216/N214	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 17.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N214/N213	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 29.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 30.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.1$
N213/N212	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 36.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 37.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.4$
N212/N211	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 39.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.8$
N211/N215	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 39.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.8$
N215/N210	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 36.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.3$
N210/N209	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 29.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 29.8$
N209/N208	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.8$
N208/N207	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 28.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 28.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.6$
N207/N199	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 56.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.4$
N206/N440	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0 m $\eta = 54.6$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.2$
N199/N433	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 64.7$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 68.8$
N216/N450	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 78.1$	x: 0 m $\eta = 24.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 80.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 80.0$
N433/N434	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 62.3$											



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N446/N445	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 44.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.7$
N445/N449	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 44.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.7$
N449/N444	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 42.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.0$
N444/N443	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 36.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.9$
N443/N442	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 26.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.0$
N442/N441	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 35.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 35.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 35.5$
N441/N433	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 62.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	x: 0.72 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 62.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 62.2$
N440/N674	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 0 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.1$
N433/N667	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 71.5$	x: 0 m $\eta = 35.6$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 5.6$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 91.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 91.6$
N450/N684	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 55.7$	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 61.0$
N667/N668	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 114.8$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 0 m $\eta = 26.2$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 127.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 127.0$
N668/N669	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.9$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 20.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 74.8$
N669/N670	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.0$
N670/N671	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 42.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.8$
N671/N672	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.6$	x: 0.786 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.8$
N672/N673	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.9$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	x: 0.786 m $\eta = 8.0$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.5$
N673/N674	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.7$	x: 0 m $\eta = 5.3$	x: 0.786 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.7$
N684/N682	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 36.9$	x: 0.72 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 20.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.0$
N682/N681	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.5$	x: 0 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 14.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 68.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 68.3$
N681/N680	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.7$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 80.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 80.3$
N680/N679	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.6$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 85.9$
N679/N683	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 85.9$
N683/N678	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 81.5$
N678/N677	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 67.8$
N677/N676	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.1$
N676/N675	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 66.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 68.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 68.0$
N675/N667	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 121.9$	x: 0.72 m $\eta = 13.9$	x: 0.72 m $\eta = 31.5$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 134.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 134.2$
N674/N908	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 41.4$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 41.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.4$
N667/N901	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 58.5$	x: 3 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 6.2$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 91.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 91.7$
N684/N918	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 46.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 55.2$
N901/N902	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 102.5$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 24.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 102.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 102.8$
N902/N903	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 57.6$
N903/N904	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.9$
N904/N905	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$													



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)													Estado		
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{yV_z}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_c		M_cV_z	M_cV_y
N910/N909	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 54.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.6$
N909/N901	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 103.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 29.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 103.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0.72 m $\eta = 28.8$	$\eta = 0.2$	NO CUMPLE $\eta = 103.5$
N908/N1142	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 35.1$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 35.1$
N901/N1135	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 40.6$	x: 3 m $\eta = 43.2$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 5.7$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 80.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 80.9$
N918/N1152	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 3 m $\eta = 38.6$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 3 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 38.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 38.6$
N1135/N1136	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 95.9$	x: 0.786 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 24.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 96.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 23.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 96.8$
N1136/N1137	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 51.7$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.3$
N1137/N1138	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 23.2$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 23.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.5$
N1138/N1139	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 32.7$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.9$
N1139/N1140	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.196 m $\eta = 33.0$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.196 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.2$
N1140/N1141	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.6$
N1141/N1142	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.9$
N1152/N1150	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 32.9$	x: 0.72 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 19.0$	$\eta = 0.2$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 34.3$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.3$
N1150/N1149	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 56.7$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.7$
N1149/N1148	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 71.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 71.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.3$
N1148/N1147	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 76.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 76.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.7$
N1147/N1151	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 76.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.7$
N1151/N1146	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 72.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 72.9$
N1146/N1145	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 59.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	x: 0.72 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.9$
N1145/N1144	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 38.5$	x: 0.72 m $\eta = 4.1$	x: 0.72 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 18.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.6$
N1144/N1143	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 48.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 23.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.0$
N1143/N1135	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 97.8$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 28.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 98.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 28.8$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 98.6$
N1142/N1376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 29.9$	x: 3 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	CUMPLE $\eta = 30.0$
N1135/N1369	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 2.7$	x: 3 m $\eta = 39.8$	x: 3 m $\eta = 33.9$	x: 3 m $\eta = 2.3$	$\eta = 3.8$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 69.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 69.6$
N1152/N1386	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 3 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 24.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.6$
N1369/N1370	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 62.5$	x: 0.786 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 42.9$	x: 0 m $\eta = 17.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 65.9$
N1370/N1371	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 31.1$	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 36.2$
N1371/N1372	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 12.6$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 13.5$
N1372/N1373	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N1373/N1374	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 21.3$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 22.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.9$
N1374/N1375	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 21.3$	x: 0.786 m $\eta = 6.5$	x: 0.786 m $\eta = 3.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0.786 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.9$
N1375/N1376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0.786 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.4$
N1408/N188	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 31.6$	x: 0 m $\eta = 81.5$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 87.9$
N1409/N181	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 85.1$	x: 3 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 4.3$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 97.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0$			



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{V_y}
N194/N193	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 63.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 64.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 64.1$
N193/N197	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 63.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 64.1$
N197/N192	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 58.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.5$
N192/N191	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 45.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.7$
N191/N190	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 25.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.4$
N190/N189	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 50.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 50.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.7$
N189/N181	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 96.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 97.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 97.1$
N188/N422	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 73.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.4$	$\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 76.9$
N181/N415	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 70.7$	x: 0 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 5.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 84.6$
N198/N432	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 16.2$	x: 0 m $\eta = 101.6$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 104.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.0$	NO CUMPLE $\eta = 104.5$
N415/N416	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 95.3$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 96.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 20.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.2$
N416/N417	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 54.7$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.6$
N417/N418	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 32.7$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N418/N419	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 38.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.0$
N419/N420	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.0$
N420/N421	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 34.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.4$
N421/N422	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 22.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.3$
N432/N430	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 30.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 30.9$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.9$
N430/N429	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 52.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 53.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 53.0$
N429/N428	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 66.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 66.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 66.7$
N428/N427	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 71.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 71.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 71.8$
N427/N431	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 71.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 71.8$
N431/N426	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 68.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 68.4$
N426/N425	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 56.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.6$
N425/N424	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 39.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.5$
N424/N423	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 58.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 58.2$
N423/N415	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 103.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 103.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 103.4$
N422/N656	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 58.3$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N415/N649	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 75.1$	x: 0 m $\eta = 47.0$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 7.9$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 104.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	NO CUMPLE $\eta = 104.4$
N432/N666	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 65.1$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.5$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.5$	CUMPLE $\eta = 67.3$
N649/N650	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 104.7$	x: 0.786 m $\eta = 17.4$	x: 0 m $\eta = 22.3$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 118.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 39.9$	x: 0 m $\eta = 24.8$	$\eta = 2.7$	NO CUMPLE $\eta = 118.4$
N650/N651	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 75.7$
N651/N652	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.4$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 10.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.6$
N652/N653	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78											



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{yVz}	M_{zVy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_x	M_xV_z	M_xV_y	
N658/N657	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.4$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 60.5$
N657/N649	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 102.4$	x: 0.72 m $\eta = 16.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 116.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	$\eta = 1.0$	NO CUMPLE $\eta = 116.7$
N656/N890	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 55.4$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 3 m $\eta = 2.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 55.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 55.4$
N649/N883	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 65.4$	x: 3 m $\eta = 55.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 7.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 109.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.7$	NO CUMPLE $\eta = 109.2$
N666/N900	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 0.3$	x: 3 m $\eta = 59.0$	x: 0 m $\eta = 12.3$	x: 3 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 60.6$
N883/N884	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 99.6$	x: 0.786 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 100.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 100.7$
N884/N885	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 57.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.7$
N885/N886	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N886/N887	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.786 m $\eta = 35.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.1$
N887/N888	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 35.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.1$
N888/N889	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 33.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.8$
N889/N890	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.4$
N900/N898	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 32.3$	x: 0.72 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 32.5$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.5$
N898/N897	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 55.8$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 55.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.9$
N897/N896	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 70.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 70.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.5$
N896/N895	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 76.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 76.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.3$
N895/N899	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 76.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.3$
N899/N894	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 73.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.2$
N894/N893	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 61.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N893/N892	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 42.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.5$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.5$
N892/N891	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 52.6$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.9$
N891/N883	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 99.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 27.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 99.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 99.9$
N890/N1124	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 22.7$	x: 3 m $\eta = 83.0$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 3 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 83.8$
N883/N1117	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 50.3$	x: 3 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 93.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 93.3$
N900/N1134	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 56.3$
N1117/N1118	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 95.3$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 23.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 95.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 21.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 95.8$
N1118/N1119	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.6$
N1119/N1120	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.9$
N1120/N1121	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 30.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.8$
N1121/N1122	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 38.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.0$
N1122/N1123	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 0.786 m $\eta = 2.3$	x: 0.786 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.0$
N1123/N1124	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 35.8$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.786 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.786 m $\eta = 10.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.5$
N1134/N1132	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 31.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 31.9$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.9$
N1132/N1131	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 54.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.0$										



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N1352/N1353	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 50.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 0 m $\eta = 19.8$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 20.3$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 60.6$
N1353/N1354	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N1354/N1355	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 33.2$	x: 0.786 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 34.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.1$
N1355/N1356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 34.6$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.6$
N1356/N1357	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 34.6$	x: 0.786 m $\eta = 7.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.2$	x: 0.786 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 36.6$
N1357/N1358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 23.6$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 0.786 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.7$
N1368/N1366	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 37.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 20.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.0$
N1366/N1365	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 64.1$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 65.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.2$
N1365/N1364	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 80.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 81.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.5$
N1364/N1363	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 86.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 87.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.3$
N1363/N1367	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 86.1$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.3$
N1367/N1362	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 81.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$
N1362/N1361	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 66.0$	x: 0.72 m $\eta = 4.6$	x: 0.72 m $\eta = 14.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.6$
N1361/N1360	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 40.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.7$	x: 0.72 m $\eta = 20.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 19.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.1$
N1360/N1359	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 46.8$	x: 0.72 m $\eta = 9.3$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 52.3$
N1359/N1351	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 104.5$	x: 0.72 m $\eta = 23.8$	x: 0.72 m $\eta = 31.4$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 122.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.4$	x: 0.72 m $\eta = 32.4$	$\eta = 0.9$	NO CUMPLE $\eta = 122.4$
N1411/N170	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 67.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 72.6$
N1412/N163	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 74.1$	x: 3 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 83.8$
N1413/N180	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 81.8$	x: 0 m $\eta = 25.5$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$
N163/N164	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 58.8$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.8$
N164/N165	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.7$
N165/N166	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N166/N167	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N167/N168	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N168/N169	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.6$
N169/N170	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N180/N178	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 23.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.8$
N178/N177	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 39.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.1$
N177/N176	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.7$
N176/N175	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N175/N179	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N179/N174	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.9$
N174/N173	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta =$



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$		$M_c V_y$
N403/N404	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N414/N412	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.4$
N412/N411	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 43.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N411/N410	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 54.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.8$
N410/N409	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N409/N413	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N413/N408	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.2$
N408/N407	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 46.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.6$
N407/N406	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.6$
N406/N405	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.1$
N405/N397	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 85.0$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.2$
N404/N638	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.10$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 48.2$
N397/N631	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 64.4$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 6.6$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 86.7$
N414/N648	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 54.2$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 58.5$
N631/N632	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 87.9$
N632/N633	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0.786 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.3$
N633/N634	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N634/N635	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N635/N636	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N636/N637	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.1$
N637/N638	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$	
N648/N646	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.1$
N646/N645	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 44.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.7$
N645/N644	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 56.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.5$
N644/N643	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N643/N647	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N647/N642	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.1$
N642/N641	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 50.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N641/N640	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 37.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.5$
N640/N639	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 48.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.9$
N639/N631	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 85.2$	x: 0.72 m $\eta = 4.2$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 86.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 86.2$
N638/N872	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 42.9$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 42.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 42.9$
N631/N865	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 54.7$	x: 3 m $\eta = 47.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 6.9$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 91.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 91.5$
N648/N882	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 44.7$	x: 0 m $\eta = 12.1$ </											



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_{Mz}	$NM_{Mz}V_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N877/N881	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$
N881/N876	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.7$
N876/N875	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.1$
N875/N874	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 36.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.5$
N874/N873	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 45.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.3$
N873/N865	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 83.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.9$
N872/N1106	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 3 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 37.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 37.4$
N865/N1099	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 42.5$	x: 3 m $\eta = 45.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 82.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 82.1$
N882/N1116	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 38.7$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 38.7$
N1099/N1100	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 77.9$	x: 0.786 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.2$
N1100/N1101	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 42.8$	x: 0.786 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.2$
N1101/N1102	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.2$
N1102/N1103	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N1103/N1104	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N1104/N1105	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.6$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N1105/N1106	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N1116/N1114	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.6$
N1114/N1113	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 45.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.7$
N1113/N1112	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 57.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1112/N1111	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1111/N1115	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1115/N1110	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 59.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1110/N1109	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.3$
N1109/N1108	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.5$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.5$
N1108/N1107	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 39.2$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.72 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.6$
N1107/N1099	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 78.9$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0.72 m $\eta = 22.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.2$
N1106/N1340	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 32.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N1099/N1333	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 3 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 77.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.8$
N1116/N1350	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 33.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N1333/N1334	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0.786 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 89.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 89.0$
N1334/N1335	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 46.5$
N1335/N1336	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.0$
N1336/N1337	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.2$
N1337/N1338	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$													



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{yVz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_x	M_{xVz}		M_{yV_y}
N1341/N1333	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 86.8$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 90.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.72 m $\eta = 26.0$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 90.9$
N1414/N152	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 68.5$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 73.8$
N1415/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 75.8$	x: 3 m $\eta = 26.8$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 85.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 85.8$
N1416/N162	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 83.3$	x: 0 m $\eta = 25.5$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta = 0.6$	$\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 85.1$
N145/N146	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.5$
N146/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.3$
N147/N148	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 22.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.0$
N148/N149	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N149/N150	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N150/N151	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.5$
N151/N152	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.5$
N162/N160	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 23.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 24.5$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.5$
N160/N159	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 40.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.3$
N159/N158	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 50.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 51.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.3$
N158/N157	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 53.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.3$
N157/N161	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.3$
N161/N156	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 49.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.4$
N156/N155	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 38.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.6$
N155/N154	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 21.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.2$
N154/N153	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 42.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 42.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.9$
N153/N145	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 81.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 82.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.3$
N152/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 61.6$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 64.7$
N145/N379	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 71.5$
N162/N396	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 85.5$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.7$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 87.8$
N379/N380	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 80.3$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.1$
N380/N381	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 46.0$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.7$
N381/N382	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N382/N383	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N383/N384	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N384/N385	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 29.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.1$
N385/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.9$
N396/N394	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.2$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.2$
N394/N393	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.9$
N393/N392	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 56.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.3$ </									



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$NM_y M_z$	$NM_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N614/N615	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0.786 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.9$
N615/N616	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.8$
N616/N617	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N617/N618	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.9$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N618/N619	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 5.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.7$
N619/N620	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.9$
N630/N628	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.9$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.9$
N628/N627	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 45.9$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.1$
N627/N626	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 58.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N626/N625	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 63.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$
N625/N629	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 63.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$
N629/N624	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 60.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.8$
N624/N623	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 51.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.0$
N623/N622	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 38.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.2$
N622/N621	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 49.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.9$
N621/N613	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 87.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 88.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 88.0$
N620/N854	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 44.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 43.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 44.1$
N613/N847	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 56.3$	x: 3 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 92.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 92.9$
N630/N864	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 46.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 53.1$
N847/N848	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 87.2$	x: 0.786 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.7$
N848/N849	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.1$	x: 0.786 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.6$
N849/N850	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.3$
N850/N851	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N851/N852	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N852/N853	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.9$
N853/N854	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 19.0$
N864/N862	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 27.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.5$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.5$
N862/N861	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.5$
N861/N860	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 60.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.0$
N860/N859	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N859/N863	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N863/N858	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 62.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.5$
N858/N857	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 52.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N857/N856	$\bar{\lambda} < 2.$															



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{w, \max}$	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N1087/N1088	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N1098/N1096	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 27.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.4$
N1096/N1095	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 46.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 10.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.1$
N1095/N1094	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 59.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1094/N1093	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 63.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.9$
N1093/N1097	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 63.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.9$
N1097/N1092	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 60.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.1$
N1092/N1091	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 50.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N1091/N1090	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.9$	x: 0.72 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 14.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 14.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.3$
N1090/N1089	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 40.1$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 40.6$
N1089/N1081	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 81.2$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 81.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.4$
N1088/N1322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 33.6$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	CUMPLE $\eta = 33.6$
N1081/N1315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 3 m $\eta = 46.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 79.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.1$
N1098/N1332	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 34.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 34.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	CUMPLE $\eta = 34.2$
N1315/N1316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 87.9$	x: 0.786 m $\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 22.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 90.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 22.3$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 90.7$
N1316/N1317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 43.6$	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 46.8$
N1317/N1318	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.6$
N1318/N1319	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.1$
N1319/N1320	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.2$
N1320/N1321	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0.786 m $\eta = 2.0$	x: 0.786 m $\eta = 4.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.2$
N1321/N1322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.786 m $\eta = 10.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.6$
N1332/N1330	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 31.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 32.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.4$
N1330/N1329	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 54.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 55.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.2$
N1329/N1328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 68.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 69.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 69.2$
N1328/N1327	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 73.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 74.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.2$
N1327/N1331	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 73.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.2$
N1331/N1326	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 69.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.4$
N1326/N1325	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 56.5$	x: 0.72 m $\eta = 4.6$	x: 0.72 m $\eta = 12.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.7$
N1325/N1324	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 34.7$	x: 0.72 m $\eta = 5.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.1$
N1324/N1323	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 40.5$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N1323/N1315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 89.5$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 92.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 92.6$
N1417/N124	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 68.5$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 73.7$
N1418/N110	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 75.8$	x: 3 m $\eta = 26.8$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 85.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.4$	CUMPLE



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{V_y}
N134/N142	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.3$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.3$
N142/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 49.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.4$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.4$
N132/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 38.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.6$
N130/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 21.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.2$
N128/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 42.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.1$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.1$
N126/N110	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 81.7$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 82.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.9$
N124/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 61.6$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 64.7$
N110/N344	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 71.5$
N144/N378	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 85.5$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.7$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 87.8$
N344/N346	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 80.3$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.1$
N346/N348	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 46.0$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.7$
N348/N350	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N350/N352	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N352/N354	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N354/N356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 29.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0.786 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.1$
N356/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.9$
N378/N374	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.2$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.2$
N374/N372	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.9$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.9$
N372/N370	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 56.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.4$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.4$
N370/N368	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 60.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 60.8$
N368/N376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 60.8$
N376/N366	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 57.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.9$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 57.9$
N366/N364	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 47.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.8$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.8$
N364/N362	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 32.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 33.2$
N362/N360	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.2$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.2$
N360/N344	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 87.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 87.6$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 87.6$
N358/N592	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 49.1$
N344/N578	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 65.6$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 88.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 88.3$
N378/N612	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 55.5$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 59.9$
N578/N580	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 89.0$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 89.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 17.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 89.4$
N580/N582	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0.786 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.8$
N582/N584	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.8$
N584/N586	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N586/N588	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.9$											



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_V V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_t V_z$	$M_t V_y$	
N594/N578	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 87.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 87.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.8$
N592/N826	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 3 m $\eta = 44.1$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 44.1$
N578/N812	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 56.4$	x: 3 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 92.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 92.8$
N612/N846	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 46.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 53.1$
N812/N814	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 87.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.7$
N814/N816	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.1$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.6$
N816/N818	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.3$
N818/N820	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N820/N822	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N822/N824	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.9$
N824/N826	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 19.0$
N846/N842	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 27.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.5$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.5$
N842/N840	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.5$
N840/N838	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 60.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.0$
N838/N836	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N836/N844	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N844/N834	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 62.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 62.5$
N834/N832	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 52.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N832/N830	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 37.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 14.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 14.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.3$
N830/N828	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 46.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.2$
N828/N812	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 86.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 23.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 86.3$
N826/N1060	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 3 m $\eta = 38.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 38.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 38.4$
N812/N1046	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 43.4$	x: 3 m $\eta = 45.8$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 83.4$
N846/N1080	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 39.9$
N1046/N1048	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 80.2$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 19.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.8$
N1048/N1050	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 43.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.5$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.1$
N1050/N1052	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 21.2$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 22.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.0$
N1052/N1054	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N1054/N1056	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N1056/N1058	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.4$	x: 0.786 m $\eta = 2.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N1058/N1060	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.7$
N1080/N1076	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 27.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.6$
N1076/N1074	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 46.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 10.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.1$
N1074/N1072	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m η											



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N1282/N1284	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 43.6$	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.1$
N1284/N1286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.6$
N1286/N1288	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.0$
N1288/N1290	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.2$
N1290/N1292	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0.786 m $\eta = 1.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.2$
N1292/N1294	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0.786 m $\eta = 10.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.5$
N1314/N1310	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 31.7$	x: 0.72 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 32.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.4$
N1310/N1308	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 54.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 55.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.2$
N1308/N1306	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 68.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 69.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 69.2$
N1306/N1304	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 73.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 74.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.3$
N1304/N1312	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 73.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.3$
N1312/N1302	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 69.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.4$
N1302/N1300	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 56.5$	x: 0.72 m $\eta = 4.6$	x: 0.72 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.7$
N1300/N1298	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 34.7$	x: 0.72 m $\eta = 5.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.1$
N1298/N1296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 40.5$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 42.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.0$
N1296/N1280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 89.5$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 91.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 91.8$
N1420/N123	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 67.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 72.6$
N1421/N109	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 74.2$	x: 3 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 83.7$
N1422/N143	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 81.8$	x: 0 m $\eta = 25.5$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$
N109/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 58.8$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.7$
N111/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.7$
N113/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.5$
N115/N117	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N117/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N119/N121	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.7$
N121/N123	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.0$
N143/N139	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 23.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.8$
N139/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 39.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.1$
N137/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.7$
N135/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N133/N141	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N141/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.9$
N131/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.4$
N129/N127	$\bar{\lambda} < 2.0$															



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N355/N357	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N377/N373	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.4$
N373/N371	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 43.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N371/N369	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 54.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.8$
N369/N367	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N367/N375	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N375/N365	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.2$
N365/N363	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 46.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.6$
N363/N361	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.6$
N361/N359	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.2$
N359/N343	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 85.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.1$
N357/N591	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 48.2$
N343/N577	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.1$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 86.8$
N377/N611	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 54.2$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N577/N579	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.2$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.5$
N579/N581	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0.786 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.8$
N581/N583	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N583/N585	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N585/N587	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N587/N589	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.0$
N589/N591	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N611/N607	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.0$
N607/N605	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 44.5$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.7$
N605/N603	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 56.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.5$
N603/N601	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N601/N609	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N609/N599	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.1$
N599/N597	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 50.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N597/N595	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 37.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.5$
N595/N593	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 48.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.0$
N593/N577	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 85.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.7$
N577/N825	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 43.0$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 42.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 43.0$
N577/N811	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 55.2$	x: 3 m $\eta = 47.2$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 91.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 91.2$
N611/N845	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x:												



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N835/N843	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 63.1$
N843/N833	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 60.7$
N833/N831	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.1$
N831/N829	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 36.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.5$
N829/N827	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 45.8$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.3$
N827/N811	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 83.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.0$
N825/N1059	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 3 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 37.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 37.4$
N811/N1045	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 42.1$	x: 3 m $\eta = 45.8$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 82.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 82.0$
N845/N1079	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 38.7$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 38.8$
N1045/N1047	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 77.8$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.2$
N1047/N1049	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 42.8$	x: 0.786 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.2$
N1049/N1051	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.1$
N1051/N1053	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N1053/N1055	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N1055/N1057	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.6$	x: 0.786 m $\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.786 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N1057/N1059	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.0$
N1079/N1075	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.6$
N1075/N1073	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 45.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.7$
N1073/N1071	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 57.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1071/N1069	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1069/N1077	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1077/N1067	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 59.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1067/N1065	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.3$
N1065/N1063	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.5$
N1063/N1061	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 39.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.7$
N1061/N1045	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 78.8$	x: 0.72 m $\eta = 4.2$	x: 0.72 m $\eta = 22.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.1$
N1059/N1293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 32.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N1045/N1279	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 31.5$	x: 3 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 77.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.8$
N1079/N1313	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 33.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N1279/N1281	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0.786 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 86.7$
N1281/N1283	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.2$
N1283/N1285	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.2$
N1285/N1287	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.2$
N1287/N1289	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$													



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_x	V_y	$M_V V_z$	$M_2 V_r$	$N M_1 M_2$	$N M_1 M_2 V_r V_z$	M_t	$M_1 V_z$		$M_2 V_r$
N1295/N1279	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 86.8$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 88.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 88.5$
N1423/N224	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 67.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 72.6$
N1424/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 74.2$	x: 3 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 83.7$
N1425/N234	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 81.8$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$
N217/N218	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 58.8$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.7$
N218/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.7$
N219/N220	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N220/N221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N221/N222	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.7$
N222/N223	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.6$
N223/N224	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.0$
N234/N232	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 23.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.8$
N232/N231	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 39.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.1$
N231/N230	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.7$
N230/N229	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N229/N233	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N233/N228	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.9$
N228/N227	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.4$
N227/N226	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.7$
N226/N225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 41.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.7$
N225/N217	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 79.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.8$
N224/N458	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 63.6$
N217/N451	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 61.4$	x: 0 m $\eta = 28.0$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 70.0$
N234/N468	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 83.8$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 86.1$
N451/N452	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 78.5$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.3$
N452/N453	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.9$
N453/N454	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N454/N455	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.5$
N455/N456	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.5$
N456/N457	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N457/N458	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N468/N466	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.4$
N466/N465	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 43.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N465/N464	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 54.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$										



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N686/N687	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0.786 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.7$
N687/N688	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N688/N689	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N689/N690	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.4$
N690/N691	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.0$
N691/N692	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N702/N700	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.0$
N700/N699	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 44.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.7$
N699/N698	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 56.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.4$
N698/N697	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N697/N701	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 61.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.3$
N701/N696	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.1$
N696/N695	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 50.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N695/N694	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 37.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.3$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.5$
N694/N693	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 48.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 49.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.0$
N693/N685	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 85.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.6$
N692/N926	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁸⁾	x: 3 m $\eta = 42.9$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 42.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 42.9$
N685/N919	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\eta = 55.2$	x: 3 m $\eta = 47.2$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 91.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 91.2$
N702/N936	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\eta = 44.7$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 51.8$
N919/N920	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.7$
N920/N921	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 50.2$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.7$
N921/N922	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.0$
N922/N923	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 30.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.9$
N923/N924	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 30.8$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.9$
N924/N925	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 28.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.3$
N925/N926	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N936/N934	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.7$
N934/N933	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 46.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.1$
N933/N932	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N932/N931	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$
N931/N935	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 63.1$
N935/N930	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 60.7$
N930/N929	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.1$
N929/N928	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple</															



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{w, \max}$	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$		$M_c V_y$
N1159/N1160	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.1$
N1170/N1168	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.6$
N1168/N1167	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 45.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.7$
N1167/N1166	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 57.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1166/N1165	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1165/N1169	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 61.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N1169/N1164	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 59.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1164/N1163	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.3$
N1163/N1162	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	x: 0.72 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.5$
N1162/N1161	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 39.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.7$
N1161/N1153	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 78.9$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 22.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.2$
N1160/N1394	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 32.8$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N1153/N1387	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 31.6$	x: 3 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 77.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.8$
N1170/N1404	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 33.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N1387/N1388	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0.786 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 21.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 86.3$
N1388/N1389	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.9$
N1389/N1390	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.2$
N1390/N1391	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N1391/N1392	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N1392/N1393	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N1393/N1394	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.6$
N1404/N1402	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 30.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 31.3$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.3$
N1402/N1401	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 52.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 53.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.4$
N1401/N1400	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 66.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 67.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.0$
N1400/N1399	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 71.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 71.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.9$
N1399/N1403	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 71.0$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.9$
N1403/N1398	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 67.1$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.2$
N1398/N1397	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 54.7$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.9$
N1397/N1396	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 33.6$	x: 0.72 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 16.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 35.0$
N1396/N1395	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 39.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.1$
N1395/N1387	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 86.8$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 88.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 88.1$
N1426/N98	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 67.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 72.6$
N1427/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 74.2$	x: 3 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	CUMPLE η



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{V_y}
N103/N107	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N107/N102	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.9$
N102/N101	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.4$
N101/N100	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.7$
N100/N99	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 41.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.7$
N99/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 79.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.7$
N98/N332	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 63.6$
N91/N325	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 61.3$	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 69.6$
N108/N342	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 83.8$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 86.1$
N325/N326	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 78.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.3$
N326/N327	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.9$
N327/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$
N328/N329	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 31.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.4$
N329/N330	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 31.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.4$
N330/N331	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N331/N332	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$
N342/N340	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.4$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.4$
N340/N339	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 43.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N339/N338	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 54.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.8$
N338/N337	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N337/N341	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.0$
N341/N336	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.2$
N336/N335	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 46.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.6$
N335/N334	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.6$
N334/N333	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.7$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.9$
N333/N325	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 84.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 84.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.9$
N332/N566	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 47.9$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 48.0$
N325/N559	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.1$	x: 0 m $\eta = 39.3$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 86.3$
N342/N576	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 54.2$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 58.5$
N559/N560	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.4$
N560/N561	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.7$
N561/N562	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.2$
N562/N563	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 32.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.3$
N563/N564	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0 m $\eta = 0.$										



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{yVz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_x	M_xV_z	M_xV_y		
N567/N559	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 85.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.4$	
N566/N800	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 42.9$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 42.5$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 42.9$	
N559/N793	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 55.2$	x: 3 m $\eta = 46.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.8$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 90.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 90.9$	
N576/N810	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 44.7$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.8$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 51.8$	
N793/N794	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.7$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.7$	
N794/N795	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 50.2$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.7$	
N795/N796	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.9$	
N796/N797	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.9$	
N797/N798	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.9$	
N798/N799	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 28.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.2$	
N799/N800	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.4$	
N810/N808	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	x: 0.72 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.36 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.7$	
N808/N807	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 46.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.1$	
N807/N806	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N806/N805	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$	
N805/N809	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 63.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.1$	
N809/N804	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.7$	
N804/N803	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 51.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.1$	
N803/N802	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 36.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 14.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 36.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.5$	
N802/N801	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 45.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.2$	
N801/N793	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 83.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 22.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.9$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.9$	
N800/N1034	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 3 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 37.0$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 37.4$	
N793/N1027	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 42.0$	x: 3 m $\eta = 45.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 81.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 81.9$	
N810/N1044	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.8$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 38.8$	
N1027/N1028	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 77.9$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.2$	
N1028/N1029	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 42.8$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.2$	
N1029/N1030	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.1$	
N1030/N1031	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$	
N1031/N1032	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.3$	
N1032/N1033	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.5$	x: 0.786 m $\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$	
N1033/N1034	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.1$	
N1044/N1042	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.6$	
N1042/N1041	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 45.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.7$	
N1041/N1040	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m												



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N1262/N1263	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.7$
N1263/N1264	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.3$
N1264/N1265	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N1265/N1266	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.5$
N1266/N1267	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.5$
N1267/N1268	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.4$
N1278/N1276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 30.7$	x: 0.72 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 31.3$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.3$
N1276/N1275	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 52.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 53.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.4$
N1275/N1274	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 66.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 67.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.0$
N1274/N1273	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 71.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 71.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.9$
N1273/N1277	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 71.0$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.9$
N1277/N1272	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 67.1$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.2$
N1272/N1271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 54.7$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.9$
N1271/N1270	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 33.6$	x: 0.72 m $\eta = 5.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.0$
N1270/N1269	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 39.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	x: 0.72 m $\eta = 21.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.3$
N1269/N1261	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 86.8$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 87.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.7$
N1429/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 66.1$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 71.4$
N1430/N73	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 72.6$	x: 3 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 81.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 81.6$
N1431/N90	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 80.2$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 82.1$
N73/N74	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 57.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.0$
N74/N75	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.1$
N75/N76	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 19.9$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.1$
N76/N77	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N77/N78	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N78/N79	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.9$
N79/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.4$
N90/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 22.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.0$
N88/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 38.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.8$
N87/N86	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 47.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.2$
N86/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 50.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.0$
N85/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 50.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.0$
N89/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.4$
N84/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 36.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.3$
N83/N82	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m$														



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$		$M_c V_y$
N313/N314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N324/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 24.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 24.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.6$
N322/N321	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 42.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 42.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.2$
N321/N320	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 52.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 53.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 53.1$
N320/N319	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 56.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 57.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 57.2$
N319/N323	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 56.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 57.2$
N323/N318	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 54.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.6$
N318/N317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 45.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N317/N316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 31.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.0$
N316/N315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 46.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.2$
N315/N307	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 82.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$
N314/N548	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 47.2$
N307/N541	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 62.6$	x: 0 m $\eta = 39.7$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 85.2$
N324/N558	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 52.9$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 57.1$
N541/N542	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.3$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.5$
N542/N543	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.7$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.8$
N543/N544	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.1$
N544/N545	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.8$
N545/N546	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.8$
N546/N547	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N547/N548	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.8$
N558/N556	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.2$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.2$
N556/N555	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 43.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.4$
N555/N554	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 54.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.8$
N554/N553	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 59.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N553/N557	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N557/N552	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.4$
N552/N551	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 49.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.6$
N551/N550	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 36.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.8$
N550/N549	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 47.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N549/N541	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 83.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$
N548/N782	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 41.8$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N541/N775	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 53.8$	x: 3 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.9$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 89.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 89.7$
N558/N792	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 4$												



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_{Mz}	$NM_{Mz}V_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N787/N791	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 61.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.2$
N791/N786	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.0$
N786/N785	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 49.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.6$
N785/N784	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 35.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.8$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 35.8$
N784/N783	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 44.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.3$
N783/N775	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 81.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 81.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.7$
N782/N1016	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 3 m $\eta = 36.5$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 36.5$
N775/N1009	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 40.8$	x: 3 m $\eta = 45.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 80.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 80.9$
N792/N1026	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 37.6$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 37.6$
N1009/N1010	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 17.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 76.9$
N1010/N1011	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 41.8$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.3$
N1011/N1012	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N1012/N1013	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.8$
N1013/N1014	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.8$
N1014/N1015	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 25.8$	x: 0.786 m $\eta = 10.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 26.8$
N1015/N1016	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0.786 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.1$
N1026/N1024	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 25.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.8$
N1024/N1023	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 44.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.2$
N1023/N1022	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 55.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 55.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.7$
N1022/N1021	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 59.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.1$
N1021/N1025	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 59.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.1$
N1025/N1020	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1020/N1019	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.9$
N1019/N1018	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.7$
N1018/N1017	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 38.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.8$
N1017/N1009	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 76.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 77.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 77.7$
N1016/N1250	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 32.1$
N1009/N1243	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 30.8$	x: 3 m $\eta = 46.0$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 76.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.5$
N1026/N1260	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 32.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 32.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	CUMPLE $\eta = 32.1$
N1243/N1244	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 82.6$	x: 0.786 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 20.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.5$
N1244/N1245	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 41.0$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.2$
N1245/N1246	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.8$
N1246/N1247	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.5$
N1247/N1248	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$													



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{yVz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{tVz}		M_{tV_y}
N1251/N1243	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 84.0$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0.72 m $\eta = 25.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 85.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 24.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.1$
N1432/N62	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 66.1$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 71.4$
N1433/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 72.6$	x: 3 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 81.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 81.7$
N1434/N72	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 80.2$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 82.1$
N55/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 57.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.0$
N56/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.1$
N57/N58	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 19.9$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.1$
N58/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.786 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N59/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 26.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.9$
N60/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.9$
N61/N62	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.3$
N72/N70	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 22.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.0$
N70/N69	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 38.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.8$
N69/N68	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 47.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.2$
N68/N67	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 50.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.0$
N67/N71	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 50.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.0$
N71/N66	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.4$
N66/N65	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 36.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.3$
N65/N64	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 20.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.2$
N64/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 40.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.5$
N63/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 76.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 20.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 77.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 77.4$
N62/N296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta = 59.4$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 62.5$
N55/N289	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 60.0$	x: 0 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 68.5$
N72/N306	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 82.1$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 84.4$
N289/N290	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 76.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.5$
N290/N291	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 44.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.1$
N291/N292	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.8$
N292/N293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.8$
N293/N294	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.8$
N294/N295	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.7$
N295/N296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N306/N304	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 24.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 24.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.6$
N304/N303	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 42.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.3$
N303/N302	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 52.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	η						



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{Vy}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{Vy}
N524/N525	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.8$
N525/N526	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.1$
N526/N527	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.8$
N527/N528	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.8$
N528/N529	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N529/N530	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.8$
N540/N538	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.2$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.2$
N538/N537	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 43.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.4$
N537/N536	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 54.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.8$
N536/N535	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 59.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N535/N539	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N539/N534	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.4$
N534/N533	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 49.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.6$
N533/N532	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 36.6$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.8$
N532/N531	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 47.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N531/N523	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 83.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.5$
N530/N764	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 41.8$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 41.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N523/N757	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 53.8$	x: 3 m $\eta = 47.0$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.8$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 89.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 89.7$
N540/N774	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 43.4$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 50.6$
N757/N758	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 83.3$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.8$
N758/N759	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 49.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.8$
N759/N760	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 25.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.6$
N760/N761	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 30.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.3$	
N761/N762	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 30.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.3$
N762/N763	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 27.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.6$
N763/N764	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.9$
N774/N772	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.72 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.9$
N772/N771	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.7$
N771/N770	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 56.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.5$
N770/N769	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 61.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 61.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.2$
N769/N773	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 61.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.2$
N773/N768	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.0$
N768/N767	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 49.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.7$
N767/N766	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	λ_w														



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N997/N998	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.786 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.7$
N1008/N1006	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 25.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.8$
N1006/N1005	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 44.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.2$
N1005/N1004	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 55.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 55.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.7$
N1004/N1003	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 59.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.1$
N1003/N1007	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 59.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.1$
N1007/N1002	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1002/N1001	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.9$
N1001/N1000	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.7$
N1000/N999	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 38.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.7$
N999/N991	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 76.5$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 76.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.9$
N998/N1232	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	x: 3 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 32.1$
N991/N1225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 31.6$	x: 3 m $\eta = 45.9$	x: 3 m $\eta = 0.2$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 77.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.8$
N1008/N1242	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 3 m $\eta = 32.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N1225/N1226	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 82.7$	x: 0 m $\eta = 12.6$	x: 0 m $\eta = 20.8$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 90.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 90.4$
N1226/N1227	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 41.1$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.1$
N1227/N1228	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.1$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 10.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.8$
N1228/N1229	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.5$
N1229/N1230	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.5$
N1230/N1231	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 27.9$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.5$
N1231/N1232	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0.786 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.6$
N1242/N1240	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 29.7$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 31.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.8$
N1240/N1239	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 51.0$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 51.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.7$
N1239/N1238	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 64.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 64.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.9$
N1238/N1237	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 68.7$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 69.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 69.7$
N1237/N1241	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 68.7$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 69.7$
N1241/N1236	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.1$
N1236/N1235	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 53.0$	x: 0.72 m $\eta = 4.4$	x: 0.72 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.2$
N1235/N1234	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 32.6$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.0$
N1234/N1233	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 38.0$	x: 0.72 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.72 m $\eta = 20.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.5$
N1233/N1225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 84.1$	x: 0.72 m $\eta = 12.6$	x: 0.72 m $\eta = 25.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 92.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 20.2$	x: 0.72 m $\eta = 25.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 92.8$
N1435/N44	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25.3$	x: 0 m $\eta = 67.0$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 72.2$
N1436/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 74.2$	x: 3 m $\eta = 26.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 83.6$
N1437/N54	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0													



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{V_y}
N49/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.6$
N53/N48	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 48.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.8$
N48/N47	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 37.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.4$
N47/N46	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 20.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.7$
N46/N45	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 41.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.5$
N45/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 79.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 79.6$
N44/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 60.2$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 63.3$
N37/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 61.3$	x: 0 m $\eta = 27.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 69.0$
N54/N288	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 15.4$	x: 0 m $\eta = 78.4$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 80.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 80.8$
N271/N272	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 78.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.2$
N272/N273	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 45.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.9$
N273/N274	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 26.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.7$
N274/N275	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 31.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.1$
N275/N276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 31.0$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.1$
N276/N277	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 28.0$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.2$
N277/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.3$
N288/N286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 25.5$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.5$
N286/N285	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 43.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N285/N284	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 54.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.8$
N284/N283	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 58.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.1$
N283/N287	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 58.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.1$
N287/N282	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 56.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 56.3$
N282/N281	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 46.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.7$
N281/N280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 32.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.7$
N280/N279	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 47.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.3$
N279/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 84.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 84.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.4$
N278/N512	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 47.1$
N271/N505	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta = 6.3$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 85.5$
N288/N522	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 49.2$	x: 0 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 53.3$
N505/N506	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.4$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.6$
N506/N507	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.8$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.8$
N507/N508	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.5$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.6$
N508/N509	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 31.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.8$
N509/N510	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta <$								



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$	
N513/N505	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 83.9$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 84.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.3$
N512/N746	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 3 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 41.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.9$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 42.3$
N505/N739	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 55.1$	x: 3 m $\eta = 44.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 6.5$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 88.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 88.4$
N522/N756	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.5$	CUMPLE $\eta = 46.6$
N739/N740	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 85.8$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 86.3$
N740/N741	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 50.7$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.1$
N741/N742	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	$\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.786 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.2$
N742/N743	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 30.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 30.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.3$
N743/N744	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 30.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.3$
N744/N745	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.8$
N745/N746	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.2$
N756/N754	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.7$
N754/N753	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 46.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 46.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.2$
N753/N752	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 58.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N752/N751	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 63.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.4$
N751/N755	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 63.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.4$
N755/N750	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 61.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.1$
N750/N749	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 51.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 10.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	$\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 51.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 9.9$	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.5$
N749/N748	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 36.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.0$
N748/N747	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 44.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.2$
N747/N739	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 82.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 22.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.0$
N746/N980	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 3 m $\eta = 37.0$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 37.0$
N739/N973	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 42.0$	x: 3 m $\eta = 44.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 79.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 79.6$
N756/N990	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 34.4$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 34.9$
N973/N974	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 78.3$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.7$
N974/N975	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.6$
N975/N976	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N976/N977	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$
N977/N978	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$
N978/N979	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 26.4$	x: 0.786 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.7$
N979/N980	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.1$
N990/N988	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 26.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.7$
N988/N987	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 45.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.8$
N987/N986	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 57.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta &$								



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N1208/N1209	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.3$
N1209/N1210	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.4$
N1210/N1211	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N1211/N1212	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 29.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.6$
N1212/N1213	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.786 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.6$
N1213/N1214	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.2$
N1224/N1222	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 30.7$	x: 0.72 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 31.3$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.3$
N1222/N1221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 52.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 53.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.4$
N1221/N1220	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 66.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 67.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.0$
N1220/N1219	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 71.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 72.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 72.0$
N1219/N1223	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 71.1$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 72.0$
N1223/N1218	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 67.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.4$
N1218/N1217	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 54.9$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.1$
N1217/N1216	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 33.8$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	x: 0.72 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.1$
N1216/N1215	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 39.0$	x: 0.72 m $\eta = 6.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.3$
N1215/N1207	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 86.3$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0.72 m $\eta = 25.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 87.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.72 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.6$
N1438/N15	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 51.8$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta = 1.2$	$\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 56.3$
N1439/N1	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0 m $\eta = 62.9$	x: 3 m $\eta = 20.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 2.7$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 69.5$
N1/N3	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.0$
N3/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 21.0$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.1$
N5/N7	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 15.6$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.5$
N7/N9	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.2$
N9/N11	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.2$
N11/N13	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 19.9$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.5$
N13/N15	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13.7$
N35/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 17.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 18.3$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18.3$
N31/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 30.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.8$
N29/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 37.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.2$
N27/N25	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 39.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.5$
N25/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 39.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.5$
N33/N23	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 37.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.6$
N23/N21	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 29.0$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 29.5$
N21/N19	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 15.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 16.7$
N19/N17	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	<													



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$		$M_c V_y$
N269/N265	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 19.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 19.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 19.6$
N265/N263	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 33.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 33.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 33.6$
N263/N261	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 42.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 42.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.2$
N261/N259	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 45.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 45.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N259/N267	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N267/N257	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 43.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.4$
N257/N255	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 35.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.1$
N255/N253	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 25.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.3$
N253/N251	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 36.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 36.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.5$
N251/N235	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 64.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 64.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.8$
N249/N483	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 36.3$	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 40.2$
N235/N469	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 53.6$	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 65.8$
N269/N503	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 34.1$	x: 0 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 41.2$
N469/N471	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.7$
N471/N473	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.9$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 40.9$
N473/N475	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.2$	x: 1.0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.3$
N475/N477	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 24.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.5$
N477/N479	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.5$
N479/N481	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.0$
N481/N483	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 14.0$
N503/N499	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 19.9$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.0$
N499/N497	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 34.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 34.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.5$
N497/N495	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 43.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.6$
N495/N493	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 47.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 47.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.4$
N493/N501	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 47.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.4$
N501/N491	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 45.7$	x: 0.72 m $\eta = 1.0$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.8$
N491/N489	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 39.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.5$
N489/N487	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 29.2$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.3$
N487/N485	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 36.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.8$
N485/N469	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 64.5$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 64.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.8$
N483/N717	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 3 m $\eta = 33.0$	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 3 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 34.0$
N469/N703	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 45.6$	x: 3 m $\eta = 34.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 5.0$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 67.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 67.3$
N503/N737	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 34.8$
N703/N705	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 66.3$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\$									



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$		$M_z V_y$
N735/N725	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 47.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.2$
N725/N723	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.9$
N723/N721	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 28.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.8$
N721/N719	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 34.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 34.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.4$
N719/N703	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 63.0$	x: 0.72 m $\eta = 2.2$	x: 0.72 m $\eta = 17.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 63.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.3$
N717/N951	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 3 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 3 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N703/N937	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 33.3$	x: 3 m $\eta = 34.0$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 60.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 60.1$
N737/N971	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 23.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 25.3$
N937/N939	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.4$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 14.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.7$
N939/N941	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 33.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.7$
N941/N943	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 15.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.9$
N943/N945	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.786 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N945/N947	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N947/N949	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0.786 m $\eta = 1.4$	x: 0.786 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.786 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.4$
N949/N951	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.786 m $\eta = 6.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13.9$
N971/N967	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 20.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 20.6$
N967/N965	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 35.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 35.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.3$
N965/N963	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 44.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 44.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.5$
N963/N961	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 47.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N961/N969	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 47.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N969/N959	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 45.8$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.1$
N959/N957	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 38.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.5$
N957/N955	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.7$
N955/N953	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 29.1$	x: 0.72 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N953/N937	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 59.5$	x: 0.72 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 16.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.7$
N951/N1185	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 25.4$
N937/N1171	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 24.7$	x: 3 m $\eta = 32.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 56.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.0$
N971/N1205	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 3 m $\eta = 25.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	CUMPLE $\eta = 25.3$
N1171/N1173	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 65.4$	x: 0.786 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.5$
N1173/N1175	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 32.5$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.0$
N1175/N1177	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.0$
N1177/N1179	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 21.3$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.2$
N1179/N1181	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 22.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 23.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.0$
N1181/N1183	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m											



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$	$M_c V_y$	
N1440/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta = 0.6$	$\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 57.8$
N1441/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 32.7$	x: 0 m $\eta = 84.6$	x: 0 m $\eta = 11.9$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 91.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	CUMPLE $\eta = 91.2$
N1442/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 86.5$	x: 3 m $\eta = 33.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 100.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.4$	NO CUMPLE $\eta = 100.2$
N2/N4	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 73.7$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 75.0$
N4/N6	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 34.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.1$
N6/N8	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 25.5$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.0$
N8/N10	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0.786 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 34.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.6$
N10/N12	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.6$
N12/N14	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 32.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.4$
N14/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 21.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.2$
N36/N32	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 28.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 29.8$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 29.8$
N32/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 49.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 50.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 50.2$
N30/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 61.3$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 62.3$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 62.3$
N28/N26	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 65.9$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 65.9$
N26/N34	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 65.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.9$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 65.9$
N34/N24	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 60.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 61.2$
N24/N22	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 47.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.2$
N22/N20	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 25.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.3$
N20/N18	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 51.5$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 52.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.2$
N18/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 99.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.8$	x: 0.72 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 99.8$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 99.8$
N16/N250	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 26.1$	x: 0 m $\eta = 76.0$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 79.9$
N2/N236	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 71.7$	x: 0 m $\eta = 35.0$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 5.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 87.8$
N236/N238	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 99.0$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 99.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 99.9$
N238/N240	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 57.2$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.1$
N240/N242	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 33.9$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 33.9$
N242/N244	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 39.2$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 39.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.3$
N244/N246	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 39.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.3$
N246/N248	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 35.4$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.5$
N248/N250	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.786 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.0$
N270/N266	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 31.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 32.0$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.0$
N266/N264	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 54.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 54.8$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 54.8$
N264/N262	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 68.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 68.9$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 68.9$
N262/N260	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 73.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 74.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 74.2$
N260/N268	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 73.8$	x: 0.72 m $\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.2$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 74.2$
N268/N258	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 70.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.6$	x: 0.72 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.8$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 70.8$
N258/N256	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 58.4$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.9$	$\eta < 0.1$	$M_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 58.9$
N256/N254</																



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_{Vz}	M_{zV_y}	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_{Vz}		M_{V_y}
N478/N480	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 40.1$
N480/N482	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.786 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.0$
N482/N484	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.8$
N504/N500	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 32.4$	x: 0.72 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 32.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.6$
N500/N498	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 56.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.2$
N498/N496	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 71.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 71.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.1$
N496/N494	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 77.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 77.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.3$
N494/N502	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 77.2$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.3$
N502/N492	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 74.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.9$	x: 0.72 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.8$
N492/N490	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 64.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0.72 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.5$
N490/N488	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 47.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.5$	x: 0.72 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.0$
N488/N486	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 59.9$	x: 0.72 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 60.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.3$
N486/N470	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 105.4$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.72 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 105.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 26.1$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.8$
N484/N718	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 3 m $\eta = 54.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 53.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.9$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 54.1$
N470/N704	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 66.5$	x: 3 m $\eta = 57.6$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 8.4$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 112.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 112.8$
N704/N706	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 108.5$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 23.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 109.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 22.4$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 109.1$
N706/N708	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 64.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N708/N710	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 31.6$	x: 0.786 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$V_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	$\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.786 m $\eta = 31.7$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.7$
N710/N712	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.786 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 38.1$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.1$
N712/N714	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.1$
N714/N716	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 34.8$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.786 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.0$
N716/N718	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22.9$
N738/N734	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 33.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 33.6$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 33.6$
N734/N732	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 58.1$	x: 0.72 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 58.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.1$
N732/N730	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 73.5$	x: 0.72 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 73.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.5$
N730/N728	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 79.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 79.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.9$
N728/N736	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 79.8$	x: 0.72 m $\eta = 0.5$	x: 0.72 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.9$
N736/N726	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 77.0$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.1$
N726/N724	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 65.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 65.2$
N724/N722	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$M_{EEd} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.2$
N722/N720	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 55.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 23.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 56.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.3$
N720/N704	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 102.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 103.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 27.2$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 103.4$
N718/N952	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 3 m $\eta = 46.5$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 46.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\$



Listados

edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{w,s}$	$\lambda_{w,max}$	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_c	$M_c V_z$		$M_c V_y$
N962/N970	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 78.1$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.5$
N970/N960	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 74.9$	x: 0.72 m $\eta = 2.3$	x: 0.72 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.72 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 75.2$
N960/N958	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 62.5$	x: 0.72 m $\eta = 2.5$	x: 0.72 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.9$
N958/N956	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0.72 m $\eta = 2.7$	x: 0.72 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.0$
N956/N954	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 47.6$	x: 0.72 m $\eta = 3.3$	x: 0.72 m $\eta = 22.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.72 m $\eta = 22.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N954/N938	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.72 m $\eta = 97.1$	x: 0.72 m $\eta = 5.2$	x: 0.72 m $\eta = 27.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 97.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.72 m $\eta = 27.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 97.4$
N952/N1186	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	CUMPLE $\eta = 41.6$
N938/N1172	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 39.7$	x: 3 m $\eta = 54.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 5.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 94.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 94.8$	
N1172/N1174	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 107.0$	x: 0.786 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 108.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 108.1$
N1174/N1176	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 53.2$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.3$
N1176/N1178	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 20.8$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.3$
N1178/N1180	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 34.9$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 35.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.4$
N1180/N1182	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0.786 m $\eta = 36.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.786 m $\eta = 36.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.9$
N1182/N1184	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 36.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.786 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.786 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.9$
N1184/N1186	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 24.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.786 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 25.1$
N1206/N1202	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 38.6$	x: 0.72 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta = 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 39.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.1$
N1202/N1200	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 66.3$	x: 0.72 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 66.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.9$
N1200/N1198	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.2$	x: 0.72 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 83.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.9$
N1198/N1196	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 89.3$	x: 0.72 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 90.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 90.1$
N1196/N1204	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 89.3$	x: 0.72 m $\eta = 3.2$	x: 0.72 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 90.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 90.1$
N1204/N1194	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 84.6$	x: 0.72 m $\eta = 3.9$	x: 0.72 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 85.5$
N1194/N1192	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 69.1$	x: 0.72 m $\eta = 4.5$	x: 0.72 m $\eta = 14.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.0$
N1192/N1190	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 42.8$	x: 0.72 m $\eta = 5.1$	x: 0.72 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.7$
N1190/N1188	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 48.5$	x: 0.72 m $\eta = 6.3$	x: 0.72 m $\eta = 26.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 50.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.72 m $\eta = 26.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.7$
N1188/N1172	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.72 m $\eta = 107.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0.72 m $\eta = 32.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.72 m $\eta = 109.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.72 m $\eta = 32.2$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 109.0$
N36/N270	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		x: 0 m $\eta = 23.3$	x: 0 m $\eta = 92.6$	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 95.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.1$	CUMPLE $\eta = 95.8$
N270/N504	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 55.5$	x: 0 m $\eta = 16.6$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 56.6$
N504/N738	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 43.3$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 48.9$	
N738/N972	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 38.9$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 38.9$
N972/N1206	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 3 m $\eta = 41.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 41.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	CUMPLE $\eta = 41.4$
N1314/N1332	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.214 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.4$	$\eta = 8.8$	x: 1.602 m $\eta = 29.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 6.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.2 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.602 m $\eta = 30.1$	x: 0.2 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1350/N1368	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.214 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.6$	$\eta = 9.9$	x: 1.5 m $\eta = 25.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 5.8$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 26.6$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1368/N1386	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.272 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.7$	$\eta = 23.5$	x: 2.175 m $\eta = 54.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.175 m $\eta = 55.8$	x: 0.272 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1332/N1350	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.214 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.5$	$\eta = 8.8$	x: 1.5 m $\eta = 25.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 5.8$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.5 m $\eta = 26.5$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1386/N1384	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.18 m $\lambda_{w,s} \leq \lambda_{w,max}$ Cumple		$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.72 m $\eta = 22.7$	x: 0.72 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.18 m $\eta < 0.1$ </							

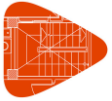


Listados

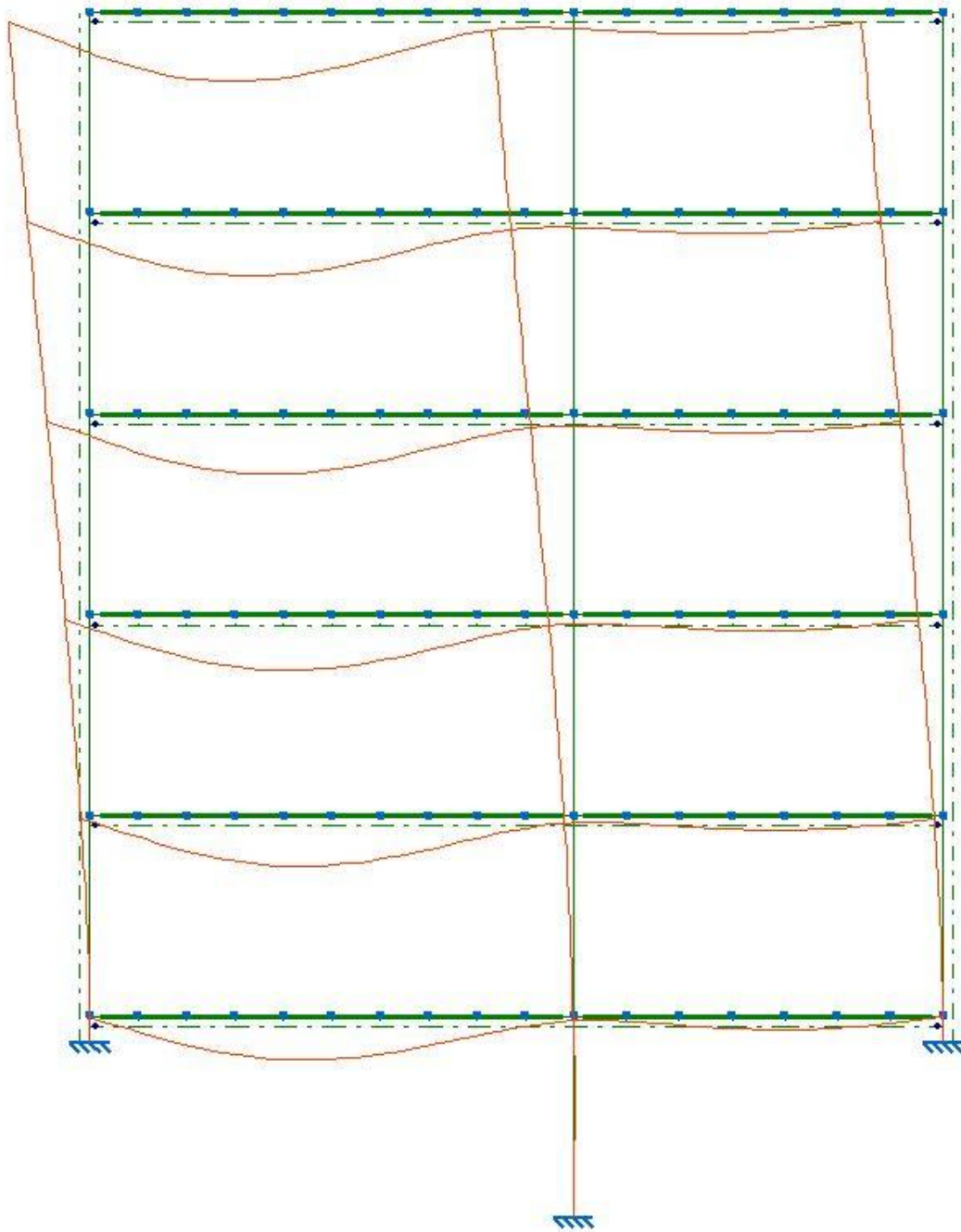
edificio 2 - HMI vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_yV_z	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_tV_z		M_tV_y
N1443/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 24.5$	x: 0 m $\eta = 91.2$	x: 0 m $\eta = 25.4$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.6$	$\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 94.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.6$	CUMPLE $\eta = 94.4$
<p>Notación:</p> <p>$\bar{\lambda}$: Limitación de esbeltez λ_w: Abolladura del alma inducida por el ala comprimida N_t: Resistencia a tracción N_c: Resistencia a compresión M_y: Resistencia a flexión eje Y M_z: Resistencia a flexión eje Z V_z: Resistencia a corte Z V_y: Resistencia a corte Y M_yV_z: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados M_zV_y: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados NM_yM_z: Resistencia a flexión y axil combinados $NM_yM_zV_yV_z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados M_t: Resistencia a torsión M_tV_z: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados M_tV_y: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados x: Distancia al origen de la barra η: Coeficiente de aprovechamiento (%) N.P.: No procede</p> <p>Comprobaciones que no proceden (N.P.):</p> <p>(1) La comprobación no procede, ya que no hay momento flector. (2) La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante. (3) No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (4) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor. (5) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (6) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión. (7) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción. (8) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción. (9) No hay interacción entre axil y momento flector ni entre momentos flectores en ambas direcciones para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (10) No hay interacción entre momento flector, axil y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.</p> <p>Errores:</p> <p>(1) Se ha producido un error, ya que la esbeltez de la barra es mayor que la esbeltez límite.</p>																

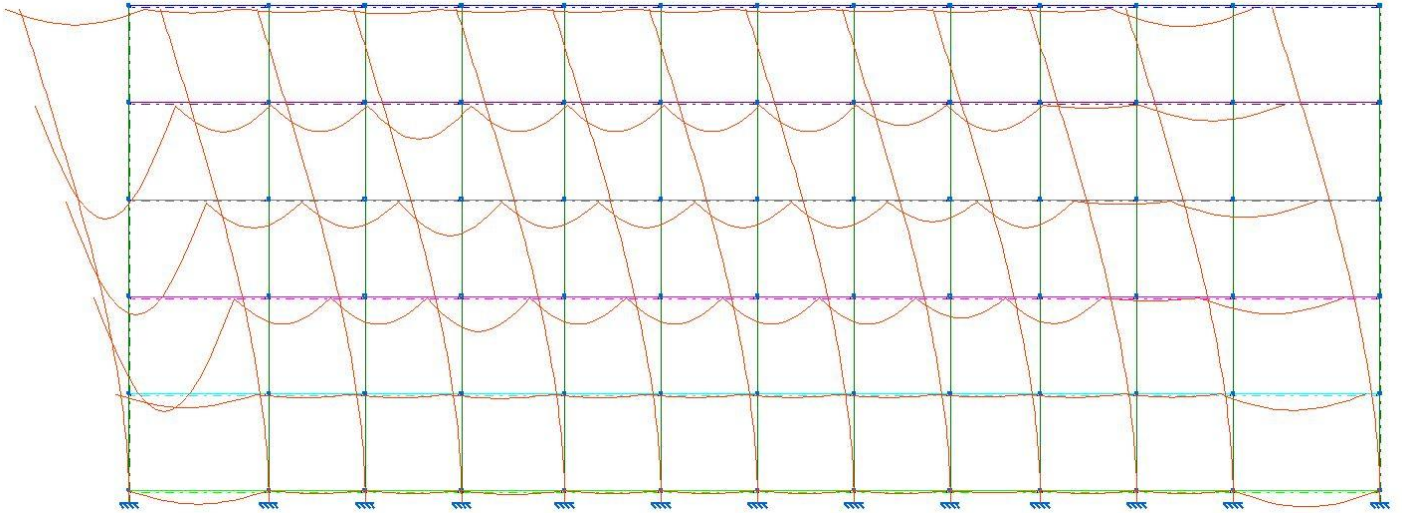


Deformada pòrtic



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Deformada alçat longitudinal





BERNUZ-FERNÁNDEZ ARQUITECTES S.L.P.

Membre nº103 de l'ACE

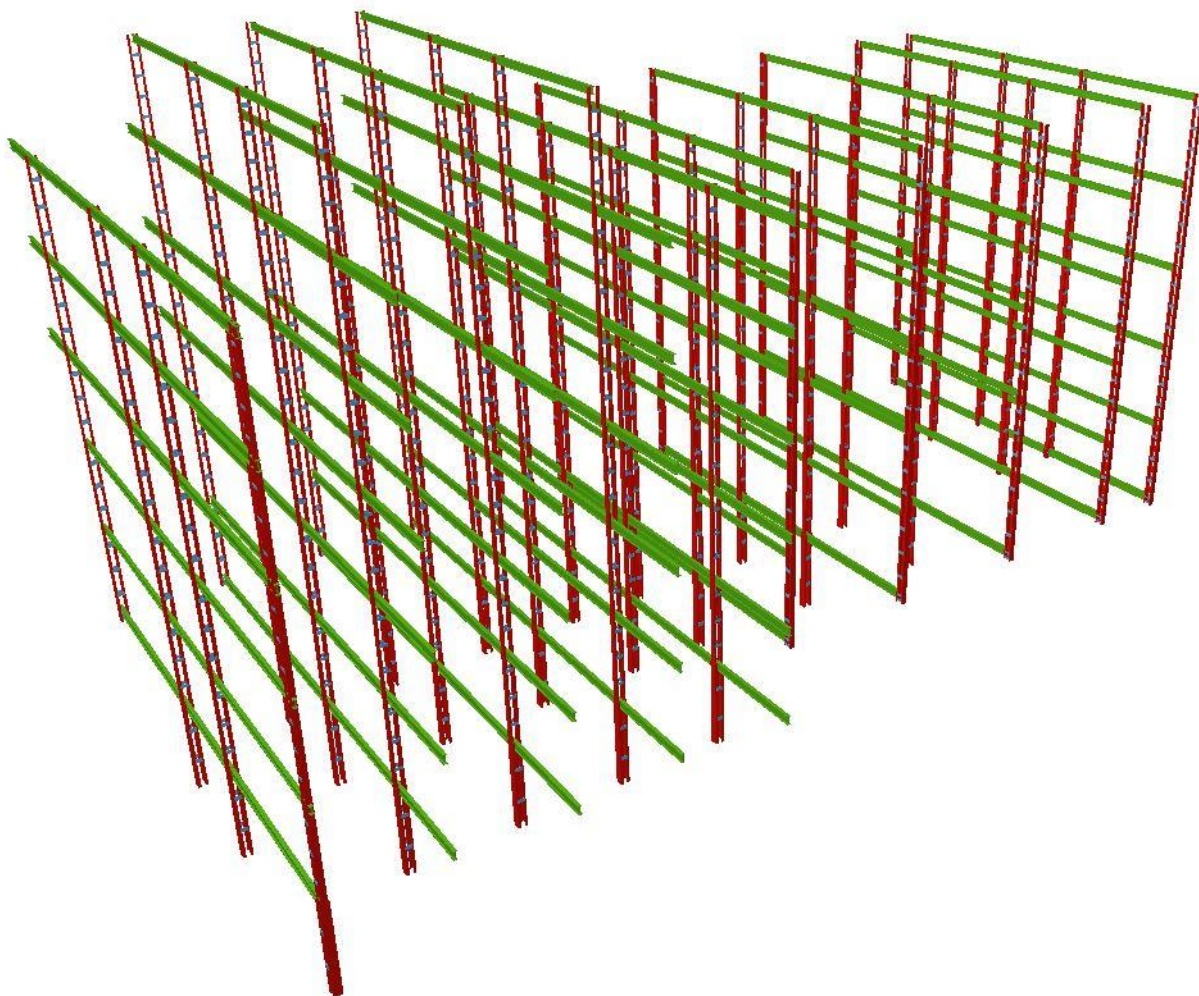
C/ Dr. Trueta nº154, baixos

Telf: 932 980 352 Fax: 932 980 353

08005 BARCELONA

e-mail: administracio.bfsl@coac.cat

ANNEX 4



BERNUZ-FERNANDEZ ARQUITECTES SLP
Membre de la ACE n° 103
C/ Dr. Trueta n°154, baixos
08005 Barcelona
tel: 932980352 fax: 932980353

Informe tècnic

ÍNDICE

1.- DATOS DE OBRA	2
1.1.- Normas consideradas	2
1.2.- Estados límite	2
1.2.1.- Situaciones de proyecto	2
1.2.2.- Combinaciones	3
2.- ESTRUCTURA	10
2.1.- Resultados	10
2.1.1.- Nudos	10



1.- DATOS DE OBRA

1.1.- Normas consideradas

Aceros laminados y armados: CTE DB SE-A

Categoría de uso: C. Zonas de acceso al público

1.2.- Estados límite

E.L.U. de rotura. Acero laminado	CTE Cota de nieve: Altitud inferior o igual a 1000 m
Desplazamientos	Acciones características

1.2.1.- Situaciones de proyecto

Para las distintas situaciones de proyecto, las combinaciones de acciones se definirán de acuerdo con los siguientes criterios:

- **Con coeficientes de combinación**

- **Sin coeficientes de combinación**

- Donde:

G_k Acción permanente

P_k Acción de pretensado

Q_k Acción variable

γ_G Coeficiente parcial de seguridad de las acciones permanentes

γ_P Coeficiente parcial de seguridad de la acción de pretensado

$\gamma_{Q,1}$ Coeficiente parcial de seguridad de la acción variable principal

$\gamma_{Q,i}$ Coeficiente parcial de seguridad de las acciones variables de acompañamiento

$\psi_{p,1}$ Coeficiente de combinación de la acción variable principal

$\psi_{a,i}$ Coeficiente de combinación de las acciones variables de acompañamiento

Para cada situación de proyecto y estado límite los coeficientes a utilizar serán:

E.L.U. de rotura. Acero laminado: CTE DB SE-A

Persistente o transitoria				
	Coeficientes parciales de seguridad (γ)		Coeficientes de combinación (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_p)	Acompañamiento (ψ_a)
Carga permanente (G)	0.800	1.350	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.500	1.000	0.700
Viento (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600
Nieve (Q)	0.000	1.500	1.000	0.500

**Desplazamientos**

Característica				
	Coeficientes parciales de seguridad (γ)		Coeficientes de combinación (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompañamiento (ψ_A)
Carga permanente (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecarga (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Viento (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Nieve (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000

1.2.2.- Combinaciones**■ Nombres de las hipótesis**

PP Peso propio

CP CP

CE CE

SU SU

V 1 V 1

V 2 V 2

V 3 V 3

V 4 V 4

N 1 N 1

■ E.L.U. de rotura. Acero laminado

Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
1	0.800	0.800	0.800						
2	1.350	0.800	0.800						
3	0.800	1.350	0.800						
4	1.350	1.350	0.800						
5	0.800	0.800	1.350						
6	1.350	0.800	1.350						
7	0.800	1.350	1.350						
8	1.350	1.350	1.350						
9	0.800	0.800	0.800	1.500					
10	1.350	0.800	0.800	1.500					
11	0.800	1.350	0.800	1.500					
12	1.350	1.350	0.800	1.500					
13	0.800	0.800	1.350	1.500					
14	1.350	0.800	1.350	1.500					
15	0.800	1.350	1.350	1.500					
16	1.350	1.350	1.350	1.500					
17	0.800	0.800	0.800		1.500				
18	1.350	0.800	0.800		1.500				
19	0.800	1.350	0.800		1.500				
20	1.350	1.350	0.800		1.500				
21	0.800	0.800	1.350		1.500				
22	1.350	0.800	1.350		1.500				



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
23	0.800	1.350	1.350		1.500				
24	1.350	1.350	1.350		1.500				
25	0.800	0.800	0.800	1.050	1.500				
26	1.350	0.800	0.800	1.050	1.500				
27	0.800	1.350	0.800	1.050	1.500				
28	1.350	1.350	0.800	1.050	1.500				
29	0.800	0.800	1.350	1.050	1.500				
30	1.350	0.800	1.350	1.050	1.500				
31	0.800	1.350	1.350	1.050	1.500				
32	1.350	1.350	1.350	1.050	1.500				
33	0.800	0.800	0.800	1.500	0.900				
34	1.350	0.800	0.800	1.500	0.900				
35	0.800	1.350	0.800	1.500	0.900				
36	1.350	1.350	0.800	1.500	0.900				
37	0.800	0.800	1.350	1.500	0.900				
38	1.350	0.800	1.350	1.500	0.900				
39	0.800	1.350	1.350	1.500	0.900				
40	1.350	1.350	1.350	1.500	0.900				
41	0.800	0.800	0.800			1.500			
42	1.350	0.800	0.800			1.500			
43	0.800	1.350	0.800			1.500			
44	1.350	1.350	0.800			1.500			
45	0.800	0.800	1.350			1.500			
46	1.350	0.800	1.350			1.500			
47	0.800	1.350	1.350			1.500			
48	1.350	1.350	1.350			1.500			
49	0.800	0.800	0.800	1.050		1.500			
50	1.350	0.800	0.800	1.050		1.500			
51	0.800	1.350	0.800	1.050		1.500			
52	1.350	1.350	0.800	1.050		1.500			
53	0.800	0.800	1.350	1.050		1.500			
54	1.350	0.800	1.350	1.050		1.500			
55	0.800	1.350	1.350	1.050		1.500			
56	1.350	1.350	1.350	1.050		1.500			
57	0.800	0.800	0.800	1.500		0.900			
58	1.350	0.800	0.800	1.500		0.900			
59	0.800	1.350	0.800	1.500		0.900			
60	1.350	1.350	0.800	1.500		0.900			
61	0.800	0.800	1.350	1.500		0.900			
62	1.350	0.800	1.350	1.500		0.900			
63	0.800	1.350	1.350	1.500		0.900			
64	1.350	1.350	1.350	1.500		0.900			
65	0.800	0.800	0.800				1.500		
66	1.350	0.800	0.800				1.500		
67	0.800	1.350	0.800				1.500		
68	1.350	1.350	0.800				1.500		
69	0.800	0.800	1.350				1.500		



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
70	1.350	0.800	1.350				1.500		
71	0.800	1.350	1.350				1.500		
72	1.350	1.350	1.350				1.500		
73	0.800	0.800	0.800	1.050			1.500		
74	1.350	0.800	0.800	1.050			1.500		
75	0.800	1.350	0.800	1.050			1.500		
76	1.350	1.350	0.800	1.050			1.500		
77	0.800	0.800	1.350	1.050			1.500		
78	1.350	0.800	1.350	1.050			1.500		
79	0.800	1.350	1.350	1.050			1.500		
80	1.350	1.350	1.350	1.050			1.500		
81	0.800	0.800	0.800	1.500			0.900		
82	1.350	0.800	0.800	1.500			0.900		
83	0.800	1.350	0.800	1.500			0.900		
84	1.350	1.350	0.800	1.500			0.900		
85	0.800	0.800	1.350	1.500			0.900		
86	1.350	0.800	1.350	1.500			0.900		
87	0.800	1.350	1.350	1.500			0.900		
88	1.350	1.350	1.350	1.500			0.900		
89	0.800	0.800	0.800					1.500	
90	1.350	0.800	0.800					1.500	
91	0.800	1.350	0.800					1.500	
92	1.350	1.350	0.800					1.500	
93	0.800	0.800	1.350					1.500	
94	1.350	0.800	1.350					1.500	
95	0.800	1.350	1.350					1.500	
96	1.350	1.350	1.350					1.500	
97	0.800	0.800	0.800	1.050				1.500	
98	1.350	0.800	0.800	1.050				1.500	
99	0.800	1.350	0.800	1.050				1.500	
100	1.350	1.350	0.800	1.050				1.500	
101	0.800	0.800	1.350	1.050				1.500	
102	1.350	0.800	1.350	1.050				1.500	
103	0.800	1.350	1.350	1.050				1.500	
104	1.350	1.350	1.350	1.050				1.500	
105	0.800	0.800	0.800	1.500				0.900	
106	1.350	0.800	0.800	1.500				0.900	
107	0.800	1.350	0.800	1.500				0.900	
108	1.350	1.350	0.800	1.500				0.900	
109	0.800	0.800	1.350	1.500				0.900	
110	1.350	0.800	1.350	1.500				0.900	
111	0.800	1.350	1.350	1.500				0.900	
112	1.350	1.350	1.350	1.500				0.900	
113	0.800	0.800	0.800						1.500
114	1.350	0.800	0.800						1.500
115	0.800	1.350	0.800						1.500
116	1.350	1.350	0.800						1.500



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
117	0.800	0.800	1.350						1.500
118	1.350	0.800	1.350						1.500
119	0.800	1.350	1.350						1.500
120	1.350	1.350	1.350						1.500
121	0.800	0.800	0.800	1.050					1.500
122	1.350	0.800	0.800	1.050					1.500
123	0.800	1.350	0.800	1.050					1.500
124	1.350	1.350	0.800	1.050					1.500
125	0.800	0.800	1.350	1.050					1.500
126	1.350	0.800	1.350	1.050					1.500
127	0.800	1.350	1.350	1.050					1.500
128	1.350	1.350	1.350	1.050					1.500
129	0.800	0.800	0.800		0.900				1.500
130	1.350	0.800	0.800		0.900				1.500
131	0.800	1.350	0.800		0.900				1.500
132	1.350	1.350	0.800		0.900				1.500
133	0.800	0.800	1.350		0.900				1.500
134	1.350	0.800	1.350		0.900				1.500
135	0.800	1.350	1.350		0.900				1.500
136	1.350	1.350	1.350		0.900				1.500
137	0.800	0.800	0.800	1.050	0.900				1.500
138	1.350	0.800	0.800	1.050	0.900				1.500
139	0.800	1.350	0.800	1.050	0.900				1.500
140	1.350	1.350	0.800	1.050	0.900				1.500
141	0.800	0.800	1.350	1.050	0.900				1.500
142	1.350	0.800	1.350	1.050	0.900				1.500
143	0.800	1.350	1.350	1.050	0.900				1.500
144	1.350	1.350	1.350	1.050	0.900				1.500
145	0.800	0.800	0.800			0.900			1.500
146	1.350	0.800	0.800			0.900			1.500
147	0.800	1.350	0.800			0.900			1.500
148	1.350	1.350	0.800			0.900			1.500
149	0.800	0.800	1.350			0.900			1.500
150	1.350	0.800	1.350			0.900			1.500
151	0.800	1.350	1.350			0.900			1.500
152	1.350	1.350	1.350			0.900			1.500
153	0.800	0.800	0.800	1.050		0.900			1.500
154	1.350	0.800	0.800	1.050		0.900			1.500
155	0.800	1.350	0.800	1.050		0.900			1.500
156	1.350	1.350	0.800	1.050		0.900			1.500
157	0.800	0.800	1.350	1.050		0.900			1.500
158	1.350	0.800	1.350	1.050		0.900			1.500
159	0.800	1.350	1.350	1.050		0.900			1.500
160	1.350	1.350	1.350	1.050		0.900			1.500
161	0.800	0.800	0.800				0.900		1.500
162	1.350	0.800	0.800				0.900		1.500
163	0.800	1.350	0.800				0.900		1.500



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
164	1.350	1.350	0.800				0.900		1.500
165	0.800	0.800	1.350				0.900		1.500
166	1.350	0.800	1.350				0.900		1.500
167	0.800	1.350	1.350				0.900		1.500
168	1.350	1.350	1.350				0.900		1.500
169	0.800	0.800	0.800	1.050			0.900		1.500
170	1.350	0.800	0.800	1.050			0.900		1.500
171	0.800	1.350	0.800	1.050			0.900		1.500
172	1.350	1.350	0.800	1.050			0.900		1.500
173	0.800	0.800	1.350	1.050			0.900		1.500
174	1.350	0.800	1.350	1.050			0.900		1.500
175	0.800	1.350	1.350	1.050			0.900		1.500
176	1.350	1.350	1.350	1.050			0.900		1.500
177	0.800	0.800	0.800					0.900	1.500
178	1.350	0.800	0.800					0.900	1.500
179	0.800	1.350	0.800					0.900	1.500
180	1.350	1.350	0.800					0.900	1.500
181	0.800	0.800	1.350					0.900	1.500
182	1.350	0.800	1.350					0.900	1.500
183	0.800	1.350	1.350					0.900	1.500
184	1.350	1.350	1.350					0.900	1.500
185	0.800	0.800	0.800	1.050				0.900	1.500
186	1.350	0.800	0.800	1.050				0.900	1.500
187	0.800	1.350	0.800	1.050				0.900	1.500
188	1.350	1.350	0.800	1.050				0.900	1.500
189	0.800	0.800	1.350	1.050				0.900	1.500
190	1.350	0.800	1.350	1.050				0.900	1.500
191	0.800	1.350	1.350	1.050				0.900	1.500
192	1.350	1.350	1.350	1.050				0.900	1.500
193	0.800	0.800	0.800	1.500					0.750
194	1.350	0.800	0.800	1.500					0.750
195	0.800	1.350	0.800	1.500					0.750
196	1.350	1.350	0.800	1.500					0.750
197	0.800	0.800	1.350	1.500					0.750
198	1.350	0.800	1.350	1.500					0.750
199	0.800	1.350	1.350	1.500					0.750
200	1.350	1.350	1.350	1.500					0.750
201	0.800	0.800	0.800		1.500				0.750
202	1.350	0.800	0.800		1.500				0.750
203	0.800	1.350	0.800		1.500				0.750
204	1.350	1.350	0.800		1.500				0.750
205	0.800	0.800	1.350		1.500				0.750
206	1.350	0.800	1.350		1.500				0.750
207	0.800	1.350	1.350		1.500				0.750
208	1.350	1.350	1.350		1.500				0.750
209	0.800	0.800	0.800	1.050	1.500				0.750
210	1.350	0.800	0.800	1.050	1.500				0.750



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
211	0.800	1.350	0.800	1.050	1.500				0.750
212	1.350	1.350	0.800	1.050	1.500				0.750
213	0.800	0.800	1.350	1.050	1.500				0.750
214	1.350	0.800	1.350	1.050	1.500				0.750
215	0.800	1.350	1.350	1.050	1.500				0.750
216	1.350	1.350	1.350	1.050	1.500				0.750
217	0.800	0.800	0.800	1.500	0.900				0.750
218	1.350	0.800	0.800	1.500	0.900				0.750
219	0.800	1.350	0.800	1.500	0.900				0.750
220	1.350	1.350	0.800	1.500	0.900				0.750
221	0.800	0.800	1.350	1.500	0.900				0.750
222	1.350	0.800	1.350	1.500	0.900				0.750
223	0.800	1.350	1.350	1.500	0.900				0.750
224	1.350	1.350	1.350	1.500	0.900				0.750
225	0.800	0.800	0.800			1.500			0.750
226	1.350	0.800	0.800			1.500			0.750
227	0.800	1.350	0.800			1.500			0.750
228	1.350	1.350	0.800			1.500			0.750
229	0.800	0.800	1.350			1.500			0.750
230	1.350	0.800	1.350			1.500			0.750
231	0.800	1.350	1.350			1.500			0.750
232	1.350	1.350	1.350			1.500			0.750
233	0.800	0.800	0.800	1.050		1.500			0.750
234	1.350	0.800	0.800	1.050		1.500			0.750
235	0.800	1.350	0.800	1.050		1.500			0.750
236	1.350	1.350	0.800	1.050		1.500			0.750
237	0.800	0.800	1.350	1.050		1.500			0.750
238	1.350	0.800	1.350	1.050		1.500			0.750
239	0.800	1.350	1.350	1.050		1.500			0.750
240	1.350	1.350	1.350	1.050		1.500			0.750
241	0.800	0.800	0.800	1.500		0.900			0.750
242	1.350	0.800	0.800	1.500		0.900			0.750
243	0.800	1.350	0.800	1.500		0.900			0.750
244	1.350	1.350	0.800	1.500		0.900			0.750
245	0.800	0.800	1.350	1.500		0.900			0.750
246	1.350	0.800	1.350	1.500		0.900			0.750
247	0.800	1.350	1.350	1.500		0.900			0.750
248	1.350	1.350	1.350	1.500		0.900			0.750
249	0.800	0.800	0.800				1.500		0.750
250	1.350	0.800	0.800				1.500		0.750
251	0.800	1.350	0.800				1.500		0.750
252	1.350	1.350	0.800				1.500		0.750
253	0.800	0.800	1.350				1.500		0.750
254	1.350	0.800	1.350				1.500		0.750
255	0.800	1.350	1.350				1.500		0.750
256	1.350	1.350	1.350				1.500		0.750
257	0.800	0.800	0.800	1.050			1.500		0.750



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
258	1.350	0.800	0.800	1.050			1.500		0.750
259	0.800	1.350	0.800	1.050			1.500		0.750
260	1.350	1.350	0.800	1.050			1.500		0.750
261	0.800	0.800	1.350	1.050			1.500		0.750
262	1.350	0.800	1.350	1.050			1.500		0.750
263	0.800	1.350	1.350	1.050			1.500		0.750
264	1.350	1.350	1.350	1.050			1.500		0.750
265	0.800	0.800	0.800	1.500			0.900		0.750
266	1.350	0.800	0.800	1.500			0.900		0.750
267	0.800	1.350	0.800	1.500			0.900		0.750
268	1.350	1.350	0.800	1.500			0.900		0.750
269	0.800	0.800	1.350	1.500			0.900		0.750
270	1.350	0.800	1.350	1.500			0.900		0.750
271	0.800	1.350	1.350	1.500			0.900		0.750
272	1.350	1.350	1.350	1.500			0.900		0.750
273	0.800	0.800	0.800					1.500	0.750
274	1.350	0.800	0.800					1.500	0.750
275	0.800	1.350	0.800					1.500	0.750
276	1.350	1.350	0.800					1.500	0.750
277	0.800	0.800	1.350					1.500	0.750
278	1.350	0.800	1.350					1.500	0.750
279	0.800	1.350	1.350					1.500	0.750
280	1.350	1.350	1.350					1.500	0.750
281	0.800	0.800	0.800	1.050				1.500	0.750
282	1.350	0.800	0.800	1.050				1.500	0.750
283	0.800	1.350	0.800	1.050				1.500	0.750
284	1.350	1.350	0.800	1.050				1.500	0.750
285	0.800	0.800	1.350	1.050				1.500	0.750
286	1.350	0.800	1.350	1.050				1.500	0.750
287	0.800	1.350	1.350	1.050				1.500	0.750
288	1.350	1.350	1.350	1.050				1.500	0.750
289	0.800	0.800	0.800	1.500				0.900	0.750
290	1.350	0.800	0.800	1.500				0.900	0.750
291	0.800	1.350	0.800	1.500				0.900	0.750
292	1.350	1.350	0.800	1.500				0.900	0.750
293	0.800	0.800	1.350	1.500				0.900	0.750
294	1.350	0.800	1.350	1.500				0.900	0.750
295	0.800	1.350	1.350	1.500				0.900	0.750
296	1.350	1.350	1.350	1.500				0.900	0.750

■ Desplazamientos

Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
1	1.000	1.000	1.000						
2	1.000	1.000	1.000	1.000					
3	1.000	1.000	1.000		1.000				
4	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000				



Comb.	PP	CP	CE	SU	V 1	V 2	V 3	V 4	N 1
5	1.000	1.000	1.000			1.000			
6	1.000	1.000	1.000	1.000		1.000			
7	1.000	1.000	1.000				1.000		
8	1.000	1.000	1.000	1.000			1.000		
9	1.000	1.000	1.000					1.000	
10	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000	
11	1.000	1.000	1.000						1.000
12	1.000	1.000	1.000	1.000					1.000
13	1.000	1.000	1.000		1.000				1.000
14	1.000	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000
15	1.000	1.000	1.000			1.000			1.000
16	1.000	1.000	1.000	1.000		1.000			1.000
17	1.000	1.000	1.000				1.000		1.000
18	1.000	1.000	1.000	1.000			1.000		1.000
19	1.000	1.000	1.000					1.000	1.000
20	1.000	1.000	1.000	1.000				1.000	1.000

2.- ESTRUCTURA

2.1.- Resultados

2.1.1.- Nudos

2.1.1.1.- Reacciones

Referencias:

Rx, Ry, Rz: Reacciones en nudos con desplazamientos coaccionados (fuerzas).

Mx, My, Mz: Reacciones en nudos con giros coaccionados (momentos).

2.1.1.1.1.- Envolventes

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1489	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.198	-1.889	154.734	-48.73	-11.15	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.155	2.577	305.264	-11.36	8.94	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.124	-0.956	155.903	-32.02	-6.98	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.096	1.690	192.587	-15.79	5.58	0.00
N1490	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.197	-5.317	254.988	-93.31	-11.09	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.153	6.975	566.826	-5.57	8.91	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.123	-2.735	258.222	-62.60	-6.94	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.095	4.579	359.105	-17.83	5.56	0.00
N1491	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-106.170	-25.459	367.775	-19.67	-123.94	-0.02
		Valor máximo de la envolvente	72.905	-1.452	1031.818	2.26	86.08	0.03
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-66.376	-16.889	383.619	-13.25	-77.49	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	45.550	-3.546	660.121	-1.21	53.78	0.02
N1492	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-102.794	-4.090	367.966	0.70	-124.44	0.00
		Valor máximo de la envolvente	65.836	19.520	989.464	20.90	80.62	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-64.261	-0.102	376.165	2.52	-77.79	0.00
		Valor máximo de la envolvente	41.130	13.114	637.647	13.81	50.37	0.00
N1493	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-17.168	-14.844	480.943	2.38	-6.79	0.00
		Valor máximo de la envolvente	24.467	-1.729	1351.380	13.07	9.46	0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-10.728	-9.815	501.493	3.43	-4.24	0.00



Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1494	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	15.295	-3.247	864.490	8.54	5.91	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-14.335	2.526	481.938	-11.66	-5.60	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	21.891	13.826	1298.287	-2.73	8.33	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-8.957	3.321	492.580	-7.86	-3.50	0.00
N1495	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	13.684	9.271	836.573	-3.28	5.21	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.189	-25.139	331.607	-124.18	-11.07	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.146	17.785	738.688	-2.03	8.89	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.118	-15.089	335.943	-83.17	-6.92	0.00
N1496	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.091	11.361	467.799	-19.93	5.55	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.169	-25.140	329.014	-123.22	-11.05	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.129	17.781	731.656	-1.64	8.88	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.106	-15.091	333.350	-82.45	-6.91	0.00
N1497	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.080	11.358	463.045	-19.53	5.54	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-12.330	-14.840	480.186	2.38	-2.85	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	17.436	-1.727	1349.328	13.07	1.67	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-7.705	-9.813	500.736	3.43	-1.78	0.00
N1498	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	10.899	-3.245	863.103	8.54	1.04	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-10.263	2.528	482.096	-11.67	-2.90	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	15.545	13.830	1298.715	-2.74	1.61	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-6.414	3.323	492.738	-7.86	-1.82	0.00
N1499	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	9.716	9.273	836.862	-3.29	1.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-6.498	-18.568	248.989	-94.50	-19.56	-0.98
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	5.881	13.969	560.213	-2.11	16.24	0.89
		Valor mínimo de la envolvente	-3.966	-11.034	253.324	-63.17	-12.14	-0.60
N1500	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	3.711	8.947	355.446	-15.60	10.18	0.56
		Valor mínimo de la envolvente	-10.648	-11.443	370.736	1.89	-9.37	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	14.587	-1.425	1035.443	10.07	5.93	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-6.669	-7.559	386.353	2.69	-5.87	0.00
N1501	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	9.085	-2.569	662.153	6.57	3.67	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-8.875	1.959	372.310	-8.91	-8.88	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	12.979	10.532	997.522	-2.12	5.24	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-5.561	2.560	380.400	-6.00	-5.57	0.00
N1502	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	8.081	7.061	642.601	-2.53	3.24	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-8.562	-33.392	335.817	-14.15	-59.68	-0.02
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	6.225	31.400	738.567	15.67	46.71	0.02
		Valor mínimo de la envolvente	-5.370	-19.074	340.184	-9.17	-37.35	-0.01
N1503	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	3.850	20.309	468.894	9.05	29.10	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-9.319	-11.061	303.092	3.16	-11.72	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	13.543	-2.017	826.806	9.05	8.04	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-5.772	-7.243	312.610	3.39	-7.30	0.00
N1504	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	8.489	-2.907	527.608	5.74	5.04	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-7.702	1.077	283.558	-4.57	-11.02	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	12.062	5.079	735.095	-1.16	7.09	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.761	1.346	287.513	-2.95	-6.86	0.00
N1505	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	7.563	3.417	471.173	-1.43	4.44	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.430	0.000	3.720	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.597	0.000	13.614	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.273	0.000	4.251	0.00	0.00	0.00
N1506	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.363	0.000	9.158	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.075	0.000	3.806	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.801	0.000	13.851	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.670	0.000	4.320	0.00	0.00	0.00



Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1507	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.126	0.000	9.291	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.100	0.000	2.303	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.456	0.000	10.614	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.311	0.000	2.804	0.00	0.00	0.00
N1508	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.161	0.000	7.251	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-5.965	0.000	5.003	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	7.099	0.000	13.997	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.817	0.000	5.155	0.00	0.00	0.00
N1509	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	4.253	0.000	8.993	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.684	0.000	5.496	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	7.438	0.000	14.421	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.919	0.000	5.540	0.00	0.00	0.00
N1510	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	4.654	0.000	9.629	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.048	0.000	4.620	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.087	0.000	12.921	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.030	0.000	4.887	0.00	0.00	0.00
N1511	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.055	0.000	8.402	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.758	-6.839	255.318	1.47	-13.42	-0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	2.862	-2.073	642.753	6.23	7.62	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.090	-4.380	257.137	1.77	-8.40	0.00
N1512	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.793	-2.342	409.677	4.22	4.73	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-5.558	-43.797	387.440	-18.45	-55.78	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.966	41.065	923.437	20.54	43.99	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.482	-25.359	394.546	-11.89	-34.89	0.00
N1513	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.459	26.445	592.429	12.03	27.45	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-7.742	-12.610	358.064	3.42	-14.96	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	10.746	-1.850	995.930	10.19	9.94	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-4.839	-8.342	370.602	3.72	-9.36	0.00
N1514	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	6.715	-2.996	640.166	6.49	6.20	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-6.369	0.928	359.566	-5.04	-14.05	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	9.453	5.787	945.373	-1.14	8.71	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.982	1.308	365.822	-3.29	-8.79	0.00
N1515	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	5.905	3.880	608.813	-1.47	5.43	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.145	-5.616	338.379	0.60	-14.95	-0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.594	-1.407	872.237	5.60	8.44	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.721	-3.648	342.182	1.03	-9.37	0.00
N1516	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.983	-1.723	558.546	3.75	5.22	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.205	0.000	11.328	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.116	0.000	30.329	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.128	0.000	11.764	0.00	0.00	0.00
N1517	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.072	0.000	19.450	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.779	0.000	10.234	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.493	0.000	32.708	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.482	0.000	11.099	0.00	0.00	0.00
N1518	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.311	0.000	21.427	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.786	0.000	10.548	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.043	0.000	33.567	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.116	0.000	11.396	0.00	0.00	0.00
N1519	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.651	0.000	21.957	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.051	0.000	11.368	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.808	0.000	34.726	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.909	0.000	11.988	0.00	0.00	0.00



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1520	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.126	0.000	22.433	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-11.965	0.000	11.838	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	9.395	0.000	34.794	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-7.176	0.000	12.341	0.00	0.00	0.00
N1521	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	6.019	0.000	22.324	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-5.975	0.000	13.850	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.697	0.000	39.103	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.740	0.000	14.170	0.00	0.00	0.00
N1522	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.301	0.000	26.435	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.481	-49.813	409.925	-20.63	-55.59	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.186	43.503	974.769	26.79	43.86	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.803	-29.379	416.552	-13.15	-34.77	0.00
N1523	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.984	27.867	625.032	16.20	27.37	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-7.450	-13.203	379.117	4.40	-15.78	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	10.314	-3.207	1051.571	11.02	10.51	0.01
		Valor mínimo de la envolvente	-4.657	-8.573	391.185	4.47	-9.87	0.00
N1524	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	6.445	-3.987	679.402	6.97	6.56	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-6.079	0.480	408.040	-5.52	-14.87	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	8.991	8.143	1039.382	-2.27	9.24	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.802	1.189	410.718	-3.46	-9.30	0.00
N1525	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	5.615	5.421	668.555	-2.30	5.76	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.002	-5.060	358.009	0.57	-15.35	-0.01
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.369	0.366	940.801	4.26	8.69	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.632	-3.428	363.743	0.88	-9.61	0.00
N1526	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.844	-0.428	605.443	2.88	5.38	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.070	0.000	9.715	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.123	0.000	27.321	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.043	0.000	10.250	0.00	0.00	0.00
N1527	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.077	0.000	17.666	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.399	0.000	8.688	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.709	0.000	30.493	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.246	0.000	9.741	0.00	0.00	0.00
N1528	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.445	0.000	20.220	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.984	0.000	8.916	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.928	0.000	30.457	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-0.586	0.000	9.879	0.00	0.00	0.00
N1529	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.218	0.000	20.112	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.170	0.000	9.973	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.569	0.000	31.132	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.355	0.000	10.605	0.00	0.00	0.00
N1530	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.232	0.000	20.179	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.362	0.000	10.520	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	5.337	0.000	31.050	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.105	0.000	10.996	0.00	0.00	0.00
N1531	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	3.327	0.000	19.945	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.883	0.000	12.441	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	7.745	0.000	35.064	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.045	0.000	12.735	0.00	0.00	0.00
N1532	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	4.845	0.000	23.710	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.337	-48.373	381.616	-19.73	-55.55	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	3.081	43.824	912.069	22.65	43.84	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.711	-28.312	389.386	-12.67	-34.74	0.00



Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
		Valor máximo de la envolvente	1.921	28.125	584.289	13.39	27.37	0.00
N1533	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-7.362	-12.578	351.299	3.30	-15.99	0.00
		Valor máximo de la envolvente	10.166	-1.517	987.960	10.10	10.65	0.01
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-4.603	-8.374	365.000	3.63	-10.00
		Valor máximo de la envolvente	6.350	-2.764	635.716	6.45	6.64	0.00
N1534	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-6.018	0.799	357.240	-5.02	-15.07	0.00
		Valor máximo de la envolvente	8.877	5.907	937.800	-1.04	9.37	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-3.764	1.222	363.151	-3.29	-9.43
		Valor máximo de la envolvente	5.543	3.954	604.254	-1.40	5.84	0.00
N1535	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.981	-5.586	334.107	0.46	-15.55	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	1.251	-1.306	865.009	5.74	8.79	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.621	-3.644	338.312	0.93	-9.74
		Valor máximo de la envolvente	0.763	-1.650	554.302	3.84	5.44	0.00
N1536	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.179	0.000	11.074	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.100	0.000	30.141	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.112	0.000	11.558	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.062	0.000	19.375	0.00	0.00	0.00
N1537	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.742	0.000	9.857	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.456	0.000	32.629	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.461	0.000	10.820	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.286	0.000	21.462	0.00	0.00	0.00
N1538	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-2.090	0.000	10.160	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.007	0.000	33.487	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.322	0.000	11.110	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.592	0.000	21.994	0.00	0.00	0.00
N1539	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-2.846	0.000	11.022	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.695	0.000	34.584	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-1.780	0.000	11.725	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.056	0.000	22.415	0.00	0.00	0.00
N1540	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-4.243	0.000	11.620	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.493	0.000	34.495	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-2.664	0.000	12.153	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	1.532	0.000	22.162	0.00	0.00	0.00
N1541	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-5.412	0.000	13.689	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	3.362	0.000	38.706	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-3.387	0.000	14.012	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	2.094	0.000	26.172	0.00	0.00	0.00
N1542	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-6.581	-6.676	179.778	0.59	-17.22	0.00
		Valor máximo de la envolvente	9.491	-2.124	507.493	3.97	11.48	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-4.112	-4.265	188.929	0.85	-10.76
		Valor máximo de la envolvente	5.933	-2.385	324.579	2.64	7.18	0.00
N1544	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-4.562	6.075	215.129	-16.18	-16.33	0.00
		Valor máximo de la envolvente	6.745	14.120	574.252	-4.64	9.85	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-2.852	6.090	220.435	-10.39	-10.21
		Valor máximo de la envolvente	4.214	8.844	370.860	-5.43	6.16	0.00
N1546	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.075	-1.943	135.154	-6.52	-0.97	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.018	6.705	356.861	-2.43	0.50	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.048	-0.927	138.202	-4.20	-0.61
		Valor máximo de la envolvente	0.009	4.287	228.283	-2.53	0.31	0.00
N1551	Hormigón en cimentaciones	Valor mínimo de la envolvente	-0.485	0.000	-93.923	0.00	0.00	0.00
		Valor máximo de la envolvente	0.229	0.000	-32.753	0.00	0.00	0.00
		Tensiones sobre el terreno	Valor mínimo de la envolvente	-0.303	0.000	-60.484	0.00	0.00



Envolventes de las reacciones en nudos								
Referencia	Combinación		Reacciones en ejes globales					
	Tipo	Descripción	Rx (kN)	Ry (kN)	Rz (kN)	Mx (kN·m)	My (kN·m)	Mz (kN·m)
N1555	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.143	0.000	-34.054	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.639	0.000	-66.307	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	0.849	0.000	-22.110	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.022	0.000	-42.926	0.00	0.00	0.00
N1559	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.532	0.000	-23.066	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.507	0.000	7.213	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	2.355	0.000	25.678	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.821	0.000	8.740	0.00	0.00	0.00
N1563	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.463	0.000	16.721	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-7.861	0.000	11.886	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	4.137	0.000	41.054	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-4.940	0.000	14.223	0.00	0.00	0.00
N1567	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.529	0.000	26.001	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-10.289	0.000	-21.017	0.00	0.00	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	5.831	0.000	19.003	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-6.440	0.000	-7.794	0.00	0.00	0.00
N1568	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	3.629	0.000	7.760	0.00	0.00	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-5.448	-33.440	225.500	-6.01	-58.59	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	4.012	9.153	522.045	18.09	45.97	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.403	-21.447	227.893	-3.12	-36.64	0.00
N1569	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	2.509	4.203	332.298	11.54	28.71	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.774	-3.426	114.617	10.02	-7.40	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.590	0.878	237.556	42.80	4.44	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.737	-2.198	115.309	12.39	-4.63	0.00
N1570	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.986	0.380	150.708	28.14	2.77	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-3.038	-28.461	200.845	2.26	-7.33	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.744	13.971	520.395	109.91	4.41	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.902	-17.857	203.407	11.83	-4.59	0.00
N1571	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.082	8.532	333.481	73.78	2.75	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.893	-28.457	200.865	2.26	-7.33	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.660	13.973	520.449	109.91	4.41	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.811	-17.854	203.427	11.83	-4.58	0.00
N1572	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	1.029	8.534	333.518	73.78	2.75	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-2.801	-9.211	154.203	4.08	-7.34	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	1.606	2.585	396.893	80.54	4.42	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-1.754	-5.912	156.110	10.61	-4.59	0.00
N1573	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	0.996	1.213	254.251	54.21	2.75	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-9.461	-20.872	153.669	1.90	-17.52	-0.67
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	6.187	10.777	401.220	83.28	10.82	0.97
		Valor mínimo de la envolvente	-5.838	-13.063	156.388	9.14	-10.91	-0.43
N1574	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	3.901	6.666	257.103	55.89	6.78	0.59
		Valor mínimo de la envolvente	-52.013	-1.278	278.739	0.52	-109.48	0.00
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	33.242	7.379	590.530	8.00	71.02	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-32.513	0.163	281.713	1.19	-68.43	0.00
N1575	Hormigón en cimentaciones	Valor máximo de la envolvente	20.771	4.941	376.021	5.27	44.38	0.00
		Valor mínimo de la envolvente	-51.814	-9.471	287.330	-7.77	-108.37	-0.02
	Tensiones sobre el terreno	Valor máximo de la envolvente	35.491	-0.689	619.791	0.40	75.37	0.03
		Valor mínimo de la envolvente	-32.390	-6.272	293.056	-5.20	-67.75	-0.01
		Valor máximo de la envolvente	22.177	-1.448	392.889	-0.85	47.09	0.02



Nota: Las combinaciones de hormigón indicadas son las mismas que se utilizan para comprobar el estado límite de equilibrio en la cimentación.



1.- ESTRUCTURA

1.1.- Geometría

1.1.1.- Barras

1.1.1.1.- Materiales utilizados

Materiales utilizados							
Material		E (MPa)	ν	G (MPa)	f_v (MPa)	α_t (m/m°C)	γ (kN/m ³)
Tipo	Designación						
Acero laminado	S235	210000.00	0.300	81000.00	235.00	0.000012	77.01

Notación:
E: Módulo de elasticidad
 ν : Módulo de Poisson
G: Módulo de cortadura
 f_v : Límite elástico
 α_t : Coeficiente de dilatación
 γ : Peso específico

1.1.1.2.- Características mecánicas

Características mecánicas									
Material		Ref.	Descripción	A (cm ²)	Avy (cm ²)	Avz (cm ²)	Iyy (cm ⁴)	Izz (cm ⁴)	It (cm ⁴)
Tipo	Designación								
Acero laminado	S235	1	IPN 140, (IPN)	18.20	8.51	6.30	573.00	35.20	4.32
		2	IPN 300, (IPN)	69.00	30.38	26.01	9800.00	451.00	56.80
		3	UPN 180, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 160.0 / 160.0 mm	56.00	23.10	22.75	2700.00	9808.84	19.10
		4	UPN 200, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 150.0 / 150.0 mm	64.40	25.87	27.08	3820.00	11162.86	23.80
		5	IPN 240, (IPN)	46.10	20.83	16.74	4250.00	221.00	25.00
		6	UPN 160, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 170.0 / 170.0 mm	48.00	20.48	18.77	1850.00	8483.51	14.78
		7	UPN 140, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 180.0 / 180.0 mm	40.80	18.00	15.12	1210.00	7288.35	11.36
		8	UPN 120, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 190.0 / 190.0 mm	34.00	14.85	12.85	728.00	6191.44	8.30
		9	UPN 200, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 150.0 / 300.0 mm	64.40	25.87	27.08	3820.00	18342.66	23.80
		10	UPN 260, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 120.0 / 120.0 mm	96.60	37.80	41.76	9640.00	16067.74	51.00
		11	IPN 280, (IPN)	61.00	27.13	22.69	7590.00	364.00	44.20
		12	UPN 160, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 180.0 / 180.0 mm	48.00	20.48	18.77	1850.00	9127.19	14.78
		13	UPN 140, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 190.0 / 190.0 mm	40.80	18.00	15.12	1210.00	7839.15	11.36
		14	UPN 100, Doble en cajón con presillas, (UPN) Separación entre los perfiles: 200.0 / 200.0 mm	27.00	12.75	8.96	412.00	4942.97	5.62
		15	IPN 220, (IPN)	39.50	17.93	14.26	3060.00	162.00	18.60

Notación:
Ref.: Referencia
A: Área de la sección transversal
Avy: Área de cortante de la sección según el eje local 'Y'
Avz: Área de cortante de la sección según el eje local 'Z'
Iyy: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Y'
Izz: Inercia de la sección alrededor del eje local 'Z'
It: Inercia a torsión
Las características mecánicas de las piezas corresponden a la sección en el punto medio de las mismas.



1.2.- Resultados

1.2.1.- Barras

1.2.1.1.- Comprobaciones E.L.U. (Resumido)

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_Vz	M_zV_y	NM_yM_z	$NM_yM_zV_yV_z$	M_t	M_Vz	M_zV_y	
N16/N50	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 21.3$	$\eta = 207.9$	x: 2.35 m $\eta = 63.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 10.7$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.294 m Error ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N28/N56	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 19.6$	$\eta = 178.5$	x: 2.35 m $\eta = 61.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 10.4$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.294 m Error ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N50/N71	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.313 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 13.4$	$\eta = 147.0$	x: 2.5 m $\eta = 71.4$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 11.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.313 m Error ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N56/N77	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.313 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 12.4$	$\eta = 126.7$	x: 2.5 m $\eta = 69.3$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 11.0$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.313 m Error ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N320/N341	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 1.35 m $\eta = 23.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.35 m $\eta = 23.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.7 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.4$
N322/N343	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 4.2$	$\eta = 11.1$	x: 2.7 m $\eta = 109.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 2.7 m $\eta = 19.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 2.7 m $\eta = 113.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N328/N349	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 4.2$	$\eta = 10.2$	x: 2.7 m $\eta = 100.1$	x: 2.7 m $\eta = 5.8$	x: 2.7 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 2.7 m $\eta = 110.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N339/N360	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.75 m $\eta = 38.7$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.8$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 38.8$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 38.8$
N353/N374	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.75 m $\eta = 36.6$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 36.6$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.6$
N462/N503	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 10.7$	x: 2.35 m $\eta = 193.3$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.7$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 194.7$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N503/N524	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.313 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 11.0$	x: 2.5 m $\eta = 218.7$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 34.8$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.5 m $\eta = 220.3$	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N524/N545	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 8.9$	x: 2.35 m $\eta = 193.3$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.7$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 194.5$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N566/N587	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 5.5$	x: 1.75 m $\eta = 107.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 107.9$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N587/N608	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 5.1$	x: 1.75 m $\eta = 107.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 107.8$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N608/N629	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.4$	x: 1.75 m $\eta = 107.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 107.5$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N626/N647	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.75 m $\eta = 36.6$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 36.9$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.9$
N628/N649	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.75 m $\eta = 38.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.7$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 39.2$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.2$
N629/N663	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.711 m $\eta = 102.5$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 23.8$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.711 m $\eta = 102.5$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N636/N670	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 1.711 m $\eta = 34.9$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 8.1$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.711 m $\eta = 34.9$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.9$
N692/N733	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 10.7$	x: 2.35 m $\eta = 194.8$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.9$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 196.2$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N733/N754	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.313 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 9.5$	x: 2.5 m $\eta = 220.4$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 35.0$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.5 m $\eta = 221.8$	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N754/N775	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 6.2$	x: 2.35 m $\eta = 194.8$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.9$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 195.6$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N880/N881	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 108.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.6$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 108.3$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N881/N882	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 108.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.6$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 108.3$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N882/N883	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 1.75 m $\eta = 108.2$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.6$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 108.3$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N883/N929	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.214 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.711 m $\eta = 103.5$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 24.0$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.711 m $\eta = 103.5$	x: 0.214 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N937/N978	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 11.6$	x: 2.35 m $\eta = 194.8$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.9$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 196.3$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N978/N999	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.313 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 11.0$	x: 2.5 m $\eta = 220.4$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 35.0$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.5 m $\eta = 222.0$	x: 0.313 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N999/N1020	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	x: 0.294 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 7.9$	x: 2.35 m $\eta = 194.8$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 32.9$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 2.35 m $\eta = 195.9$	x: 0.294 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1041/N1062	$\bar{\lambda} \geq 2.0$ Error ⁽¹⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3.4$	$\eta = 9.1$	x: 3.5 m $\eta = 168.4$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 3.5 m $\eta = 24.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 3.5 m $\eta = 184.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	ERROR
N1042/N1063																



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_v	M_z	V_z	V_v	$M_v V_z$	$M_z V_v$	$NM; M_z$	$NM; M_z; V_v V_z$	M_t	$M_v V_z$	$M_t V_v$	
N1459/N1484	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 1.75 m $\eta = 45.5$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 10.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽⁹⁾	N.P. ⁽¹⁰⁾	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N1461/N1485	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 1.75 m $\eta = 45.5$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 10.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽⁹⁾	N.P. ⁽¹⁰⁾	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N1463/N1486	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0.219 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.75 m $\eta = 45.5$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m $\eta = 10.3$	$V_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽²⁾	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 1.75 m $\eta = 45.5$	x: 0.219 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.5$
N1/N3	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.8$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.4$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 8.4$
N3/N5	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.4$
N5/N7	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.1$
N7/N9	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.1$
N9/N11	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.7$
N11/N13	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 5.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.9$	x: 0.757 m $\eta = 5.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.5$
N13/N15	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	x: 0.757 m $\eta = 15.4$	x: 0.757 m $\eta = 6.7$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.4$	x: 0.757 m $\eta = 6.8$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N15/N17	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 0 m $\eta = 15.5$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.5$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 24.8$
N17/N19	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0.667 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.0$
N19/N21	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 5.7$
N21/N23	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	x: 0.667 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 5.5$
N23/N25	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 5.1$
N25/N27	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 10.4$	x: 0.667 m $\eta = 16.4$	x: 0.667 m $\eta = 4.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.6$	x: 0.667 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 24.8$
N27/N29	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 30.9$
N29/N31	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.0$
N31/N33	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 9.5$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.2$
N33/N35	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 11.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.1$
N35/N37	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.1$
N37/N39	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.0$
N39/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 7.1$
N1489/N1	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 26.4$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 33.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 33.6$
N1/N231	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 28.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 35.9$
N15/N245	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 28.5$	x: 0 m $\eta = 89.9$	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta = 1.4$	$\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 102.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 102.2$
N27/N257	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 88.4$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta = 1.1$	$\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 100.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.6$	NO CUMPLE $\eta = 100.9$
N41/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 24.7$	x: 0 m $\eta = 7.5$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 24.7$
N231/N233	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 14.5$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 14.5$
N233/N235	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.7$
N235/N237	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 23.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 23.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.2$
N237/N239	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.2$
N239/N241	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$								



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_{adm}	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$		
N265/N267	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$	
N267/N269	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.6$	
N269/N271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 12.6$	
N231/N461	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 29.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	x: 3 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.5$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 39.4$
N245/N475	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 54.8$	x: 3 m $\eta = 21.7$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 65.5$
N257/N487	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 50.1$	x: 3 m $\eta = 16.9$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 60.0$
N271/N501	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 25.3$
N461/N463	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 30.9$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.0$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.0$	
N463/N465	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 48.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.2$	
N465/N467	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 51.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 51.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.6$	
N467/N469	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.6$	
N469/N471	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.1$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$M_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.3$	
N471/N473	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.8$	
N473/N475	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 76.3$	x: 0.757 m $\eta = 4.3$	x: 0.757 m $\eta = 24.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 76.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.757 m $\eta = 24.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.4$	
N487/N489	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 67.4$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 22.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 68.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.6$	
N489/N491	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 21.1$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.2$	
N491/N493	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 37.3$	x: 0.714 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 37.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.4$	
N493/N495	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 46.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.4$	
N495/N497	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.4$	
N497/N499	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.714 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.2$	
N499/N501	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 14.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.8$	
N461/N691	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 36.3$	
N475/N705	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 3 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 66.9$	
N487/N717	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 43.6$	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 2.8$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 60.7$	
N501/N731	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$N_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 3 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 19.6$	
N691/N693	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 31.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.5$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{\text{Ed}} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.5$	
N693/N695	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 48.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 48.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.9$	
N695/N697	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 52.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 52.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.3$	
N697/N699	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 52.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.3$	
N699/N701	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0.757 m $\eta = 1.9$	x: 0.757 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$	
N701/N703	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 24.6$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 18.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.9$	
N703/N705	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\text{adm}} \leq \lambda_{\text{adm, máx}}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 77.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 78.2$	η					



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_V M_2$	$NM_V M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N691/N936	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 27.3$
N705/N950	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 26.6$	x: 3 m $\eta = 30.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 3.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 47.1$
N717/N962	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 3 m $\eta = 24.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 3.2$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 42.7$
N731/N976	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 15.1$
N936/N938	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 31.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 32.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.8$
N938/N940	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 53.7$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 50.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.0$
N940/N942	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 53.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 54.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.0$
N942/N944	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 53.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.0$
N944/N946	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 43.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.3$
N946/N948	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.6$
N948/N950	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 72.5$	x: 0.757 m $\eta = 10.4$	x: 0.757 m $\eta = 24.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 77.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0.757 m $\eta = 24.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 77.6$
N950/N952	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 46.1$	x: 0 m $\eta = 10.4$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 53.1$
N952/N954	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0.667 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.9$
N954/N956	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.667 m $\eta = 7.2$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.8$
N956/N958	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.8$
N958/N960	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.667 m $\eta = 15.7$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0.667 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.7$
N960/N962	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.667 m $\eta = 42.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.4$	x: 0.667 m $\eta = 14.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 49.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 0.667 m $\eta = 14.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 49.1$
N962/N964	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 23.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 23.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 71.3$
N964/N966	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 18.2$	x: 0.714 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N966/N968	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 39.5$	x: 0.714 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.9$
N968/N970	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 48.3$	x: 0.714 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.0$
N970/N972	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.3$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.0$
N972/N974	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.6$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0.714 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 8.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.0$
N974/N976	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 29.5$
N936/N1181	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 12.2$
N950/N1195	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 3 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 39.6$
N962/N1207	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 34.8$
N976/N1221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 3 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 3 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 11.2$
N1181/N1183	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 20.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.1$
N1183/N1185	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 30.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.5$
N1185/N1187	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 32.8$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N1187/N1189	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 32.8$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N1189/N1191	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.9$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N1191/N1193	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple															



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_{Ed}	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N M_x M_z$	$N M_x M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$		$M_z V_y$
N1217/N1219	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,3$	x: 0 m $\eta = 25,7$	x: 0 m $\eta = 7,1$	x: 0,714 m $\eta = 4,4$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 30,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	x: 0,714 m $\eta = 4,4$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 30,4$
N1219/N1221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,3$	x: 0 m $\eta = 16,2$	x: 0 m $\eta = 3,9$	x: 0,714 m $\eta = 7,5$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,8$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18,8$
N475/N477	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 43,7$	x: 0 m $\eta = 4,4$	x: 0 m $\eta = 15,5$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 43,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 15,0$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 43,8$
N477/N479	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 15,9$	x: 0,667 m $\eta = 1,6$	x: 0 m $\eta = 10,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 15,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 9,7$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 15,9$
N479/N481	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0,667 m $\eta = 10,0$	x: 0,667 m $\eta = 1,7$	x: 0 m $\eta = 5,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 11,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 4,5$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 11,2$
N481/N483	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 10,0$	x: 0 m $\eta = 1,7$	x: 0,667 m $\eta = 11,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 11,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,4$	x: 0,667 m $\eta = 3,8$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 11,2$
N483/N485	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0,667 m $\eta = 16,2$	x: 0 m $\eta = 1,5$	x: 0,667 m $\eta = 10,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 16,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,5$	x: 0,667 m $\eta = 9,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,4$
N485/N487	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0,667 m $\eta = 44,3$	x: 0,667 m $\eta = 4,2$	x: 0,667 m $\eta = 15,3$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 44,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,2$	x: 0,667 m $\eta = 14,3$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 44,4$
N28/N30	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 43,5$	x: 0 m $\eta = 15,7$	x: 0 m $\eta = 16,7$	$\eta = 1,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 54,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 12,3$	x: 0 m $\eta = 17,0$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 54,0$
N30/N32	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 13,0$	x: 0 m $\eta = 2,9$	x: 0 m $\eta = 12,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 14,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 12,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 14,0$
N32/N34	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 25,1$	x: 0 m $\eta = 2,9$	x: 0 m $\eta = 7,9$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 25,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	x: 0 m $\eta = 7,8$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,2$
N34/N36	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 30,9$	x: 0 m $\eta = 1,6$	x: 0 m $\eta = 3,5$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 30,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,7$	x: 0 m $\eta = 3,4$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 30,9$
N36/N38	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 30,9$	x: 0 m $\eta = 0,9$	x: 0,714 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 30,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,5$	x: 0,714 m $\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 30,9$
N38/N40	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 28,7$	x: 0 m $\eta = 0,4$	x: 0,714 m $\eta = 5,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 28,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,6$	x: 0,714 m $\eta = 5,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 28,7$
N40/N42	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,4$	x: 0 m $\eta = 0,3$	x: 0,714 m $\eta = 10,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,4$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 18,4$
N16/N18	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 28,7$	x: 0 m $\eta = 14,6$	x: 0 m $\eta = 11,0$	$\eta = 1,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 38,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 13,9$	x: 0 m $\eta = 10,9$	$\eta = 0,6$	CUMPLE $\eta = 38,9$
N18/N20	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 10,0$	x: 0 m $\eta = 4,7$	x: 0 m $\eta = 6,9$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 12,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 6,5$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 12,8$
N20/N22	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,667 m $\eta = 6,3$	x: 0 m $\eta = 4,6$	x: 0 m $\eta = 2,7$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 9,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	x: 0 m $\eta = 2,4$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 9,1$
N22/N24	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6,3$	x: 0 m $\eta = 3,2$	x: 0,667 m $\eta = 2,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 9,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0,667 m $\eta = 1,9$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 9,1$
N24/N26	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,667 m $\eta = 10,1$	x: 0 m $\eta = 3,1$	x: 0,667 m $\eta = 6,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 10,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,4$	x: 0,667 m $\eta = 6,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 10,3$
N26/N28	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,667 m $\eta = 27,6$	x: 0,667 m $\eta = 15,7$	x: 0,667 m $\eta = 10,8$	$\eta = 1,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 37,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 13,1$	x: 0,667 m $\eta = 10,4$	$\eta = 0,6$	CUMPLE $\eta = 37,6$
N2/N4	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0,189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 20,5$	x: 0,757 m $\eta = 1,0$	x: 0 m $\eta = 10,7$	$\eta = 0,1$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 21,0$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21,0$
N4/N6	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 31,9$	x: 0 m $\eta = 1,0$	x: 0 m $\eta = 6,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 32,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	x: 0 m $\eta = 5,9$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 32,0$
N6/N8	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 34,3$	x: 0 m $\eta = 0,5$	x: 0 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 34,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 34,3$
N8/N10	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 34,3$	x: 0,757 m $\eta = 0,4$	x: 0,757 m $\eta = 3,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 34,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	x: 0,757 m $\eta = 3,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 34,3$
N10/N12	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 27,6$	x: 0,757 m $\eta = 2,1$	x: 0,757 m $\eta = 8,4$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 27,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,7$	x: 0,757 m $\eta = 8,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 27,6$
N12/N14	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 15,0$	x: 0,757 m $\eta = 3,8$	x: 0,757 m $\eta = 13,1$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 16,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,7$	x: 0,757 m $\eta = 13,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,1$
N14/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 49,2$	x: 0,757 m $\eta = 14,6$	x: 0,757 m $\eta = 17,8$	$\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 57,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 10,9$	x: 0,757 m $\eta = 18,0$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 57,5$
N1490/N2	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2,0$	x: 0 m $\eta = 54,1$	x: 0 m $\eta = 13,0$	x: 0 m $\eta = 3,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,6$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 58,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,8$	CUMPLE $\eta = 58,2$
N1491/N16	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 37,6$	x: 0 m $\eta = 115,6$	x: 0,4 m $\eta = 21,1$	x: 0 m $\eta = 13,3$	$\eta = 5,1$	$\eta = 22,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m Error ⁽³⁾	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	$\eta = 3,2$	$\eta = 9,2$	ERROR
N1492/N28	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 39,0$	x: 0 m $\eta = 113,0$	x: 0,4 m $\eta = 19,2$	x: 0 m $\eta = 13,3$	$\eta = 3,9$	$\eta = 21,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m Error ⁽³⁾	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	$\eta = 3,0$	$\eta = 8,3$	ERROR
N2/N232	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0,5$	x: 0 m $\eta = 55,6$	x: 0 m $\eta = 12,8$	x: 0 m $\eta = 3,1$	$\eta = 0,2$	$\eta = 1,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 56,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 5,0$	$\eta = 0,1$	$\eta = 0,7$	CUMPLE $\eta = 56,1$
N16/N246	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 23,7$	x: 0 m $\eta = 107,2$	x: 0 m $\eta = 30,7$	x: 0 m $\eta = 9,4$	$\eta = 4,3$	$\eta = 3,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 126,8$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 126,8$
N28/N258	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 25,3$	x: 0 m $\eta = 105,0$	x: 0 m $\eta = 21,8$	x: 0 m $\eta = 9,6$										



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	NM_2	$NM_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N252/N254	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 14.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N254/N256	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.8$
N256/N258	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 62.0$	x: 0.667 m $\eta = 6.7$	x: 0.667 m $\eta = 18.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 62.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.667 m $\eta = 15.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 62.3$
N258/N260	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 84.2$	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 26.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 84.6$
N260/N262	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 0.714 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N262/N264	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 46.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 46.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.8$
N264/N266	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 57.1$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 57.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.4$
N266/N268	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 57.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.4$
N268/N270	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 52.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.2$
N270/N272	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 33.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.2$
N232/N462	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 51.0$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 3 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.9$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	CUMPLE $\eta = 57.6$
N246/N476	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 66.9$	x: 0 m $\eta = 40.5$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 87.2$
N258/N488	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 61.6$	x: 0 m $\eta = 28.1$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 4.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.0$
N272/N502	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 35.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 35.6$
N462/N464	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 37.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.8$
N464/N466	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 58.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 58.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.8$
N466/N468	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 63.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 63.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.2$
N468/N470	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 63.0$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.2$
N470/N472	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 50.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 13.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.0$
N472/N474	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 34.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 20.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 34.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.8$
N474/N476	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 96.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.8$	x: 0.757 m $\eta = 27.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 96.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 27.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.9$
N476/N478	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.0$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 17.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.5$
N478/N480	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.3$
N480/N482	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.2$	x: 0.667 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.3$
N482/N484	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.0$
N484/N486	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.667 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N486/N488	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 65.9$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	x: 0.667 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 66.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 15.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.0$
N488/N490	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 83.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.5$
N490/N492	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 27.1$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 19.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$
N492/N494	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 47.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 47.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.9$
N494/N496	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 58.1$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N496/N498	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 58.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N498/N500	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.714 m $\eta = 9.0$									



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	NM_xM_z	$NM_xM_zV_yV_z$	M_x	M_xV_z	M_xV_y	
N706/N708	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 56.3$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 18.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.4$
N708/N710	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N710/N712	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 13.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.4$
N712/N714	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.4$
N714/N716	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 26.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	x: 0.667 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.2$
N716/N718	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 63.2$	x: 0.667 m $\eta = 6.0$	x: 0.667 m $\eta = 18.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 64.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.1$
N718/N720	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 84.7$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.9$
N720/N722	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 26.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 19.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.4$
N722/N724	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 49.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 50.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.1$
N724/N726	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 60.5$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.8$
N726/N728	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 60.5$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.714 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.8$
N728/N730	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 55.7$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0.714 m $\eta = 9.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.0$
N730/N732	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 35.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 35.9$
N692/N937	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	CUMPLE $\eta = 47.1$
N706/N951	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 38.3$	x: 3 m $\eta = 46.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 6.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 74.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 74.7$
N718/N963	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 35.2$	x: 3 m $\eta = 32.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 60.7$
N732/N977	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 24.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 24.4$
N937/N939	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 39.6$	x: 0.757 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 40.4$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.4$
N939/N941	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 61.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 62.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.4$
N941/N943	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 66.8$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 67.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.4$
N943/N945	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 66.8$	x: 0.757 m $\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.4$
N945/N947	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 54.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 55.1$
N947/N949	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 27.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N949/N951	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 92.3$	x: 0.757 m $\eta = 9.6$	x: 0.757 m $\eta = 28.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 94.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.757 m $\eta = 28.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 94.0$
N951/N953	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 57.3$	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 59.1$
N953/N955	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 21.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.4$
N955/N957	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.5$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.5$
N957/N959	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0.667 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.5$
N959/N961	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 22.7$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 22.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.9$
N961/N963	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 56.4$	x: 0.667 m $\eta = 10.7$	x: 0.667 m $\eta = 17.6$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.667 m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 57.1$
N963/N965	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 79.9$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 26.5$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 26.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 84.2$
N965/N967	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 24.7$	x: 0.714 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 25.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.1$
N967/N969	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 50.6$	x: 0.714 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 51.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.7$
N969/N971	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w$														



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_2 M_2$	$NM_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N1190/N1192	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 73.8$	x: 0.757 m $\eta = 3.9$	x: 0.757 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 75.9$
N1192/N1194	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 39.3$	x: 0.757 m $\eta = 4.5$	x: 0.757 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 24.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.7$
N1194/N1196	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 93.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.3$	x: 0.757 m $\eta = 33.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 96.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 32.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.4$
N1196/N1198	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 79.5$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 20.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.4$
N1198/N1200	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 37.3$	x: 0.667 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.8$
N1200/N1202	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0.667 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.2$
N1202/N1204	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 7.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	x: 0.667 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.6$
N1204/N1206	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 29.9$	x: 0.667 m $\eta = 7.2$	x: 0.667 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.2$
N1206/N1208	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 68.5$	x: 0.667 m $\eta = 9.3$	x: 0.667 m $\eta = 19.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 72.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 72.3$
N1208/N1210	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 78.9$	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 30.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 30.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.2$
N1210/N1212	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 36.8$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 22.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 22.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 40.5$
N1212/N1214	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 66.1$	x: 0.714 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 70.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.1$
N1214/N1216	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 77.0$	x: 0.714 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 81.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.5$
N1216/N1218	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 77.0$	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0.714 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.5$
N1218/N1220	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 69.7$	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0.714 m $\eta = 11.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.1$
N1220/N1222	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 44.0$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0.714 m $\eta = 20.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 46.6$
N1493/N50	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 1.3$	x: 3 m $\eta = 83.1$	x: 3 m $\eta = 14.0$	x: 3 m $\eta = 5.8$	$\eta = 1.9$	$\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 98.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 1.5$	CUMPLE $\eta = 98.3$
N1494/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 0.1$	x: 3 m $\eta = 77.6$	x: 3 m $\eta = 13.4$	x: 3 m $\eta = 5.2$	$\eta = 1.8$	$\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 90.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 90.3$
N56/N57	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 55.7$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N57/N58	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N58/N59	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 33.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N59/N60	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N60/N61	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N61/N62	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 38.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.6$
N62/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.9$
N50/N51	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.9$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 37.3$
N51/N52	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 0.667 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.6$
N52/N53	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.6$
N53/N54	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.6$
N54/N55	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.9$
N55/N56	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 35.8$	x: 0.667 m $\eta = 6.2$	x: 0.667 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 35.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 0.667 m $\eta = 13.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 35.9$
N43/N44	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 27.1$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 27.4$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.4$
N44/N45	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 42.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$						



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_{ω}	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N M_x M_z$	$N M_x M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$		
N275/N276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 82.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$	
N276/N277	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 82.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$	
N277/N278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 66.6$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0.757 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.6$	
N278/N279	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.757 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 43.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 26.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.9$	
N279/N280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 125.5$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.757 m $\eta = 36.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 126.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 35.7$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 126.3$	
N280/N281	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 71.1$	x: 0.667 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 23.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 21.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.7$	
N281/N282	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$	
N282/N283	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.2$	
N283/N284	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.2$	
N284/N285	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 33.5$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.667 m $\eta = 16.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.8$	
N285/N286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 81.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.2$	x: 0.667 m $\eta = 23.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 81.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.667 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.7$	
N286/N287	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 109.4$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 109.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 33.8$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 109.8$	
N287/N288	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 35.4$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 25.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.7$	
N288/N289	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 62.0$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 62.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.3$	
N289/N290	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.0$	
N290/N291	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.0$	
N291/N292	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 69.9$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 11.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.3$	
N292/N293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 44.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.1$	
N273/N503	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 66.5$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.9$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 71.1$	
N280/N510	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 85.2$	x: 0 m $\eta = 53.0$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta = 8.0$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 112.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.4$	NO CUMPLE $\eta = 112.3$	
N286/N516	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 79.9$	x: 0 m $\eta = 36.7$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta = 5.6$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 103.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.4$	NO CUMPLE $\eta = 103.0$	
N293/N523	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 46.6$	
N503/N504	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0.189 m $\eta = 49.6$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 49.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 49.9$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.9$
N504/N505	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 77.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 77.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.7$	
N505/N506	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 83.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$	
N506/N507	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 83.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.6$	
N507/N508	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 67.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 67.8$	
N508/N509	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 44.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 26.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 44.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 26.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.9$	
N509/N510	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 125.9$	x: 0.757 m $\eta = 2.8$	x: 0.757 m $\eta = 36.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 126.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 35.6$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 126.2$	
N510/N511	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.4$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 23.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.0$	
N511/N512	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 14.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.1$	
N512/N513	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.1$	x: 0.667 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.3$	
N513/N514	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.6$	



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)													Estado		
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM; M_2$	$NM; M_2; V_V V_2$	M_t		$M_V V_2$	$M_V V_V$
N733/N734	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$x: 0.189$ m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 51.7$	$x: 0.757$ m $\eta = 0.5$	$x: 0$ m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 51.9$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 51.9$
N734/N735	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 80.6$	$x: 0$ m $\eta = 0.5$	$x: 0$ m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 80.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$x: 0$ m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.9$
N735/N736	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 86.9$	$x: 0.757$ m $\eta = 0.9$	$x: 0$ m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$x: 0$ m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.2$
N736/N737	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0$ m $\eta = 86.9$	$x: 0.757$ m $\eta = 1.5$	$x: 0.757$ m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.2$
N737/N738	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0$ m $\eta = 70.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 2.0$	$x: 0.757$ m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 70.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.7$
N738/N739	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 42.5$	$x: 0.757$ m $\eta = 2.8$	$x: 0.757$ m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 43.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$x: 0.757$ m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.5$
N739/N740	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 128.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 3.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 128.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$x: 0.757$ m $\eta = 37.0$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 128.8$
N740/N741	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0$ m $\eta = 73.7$	$x: 0$ m $\eta = 3.4$	$x: 0$ m $\eta = 23.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 73.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$x: 0$ m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.9$
N741/N742	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0$ m $\eta = 27.3$	$x: 0$ m $\eta = 2.9$	$x: 0$ m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 27.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$x: 0$ m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.4$
N742/N743	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 18.0$	$x: 0.667$ m $\eta = 2.6$	$x: 0$ m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$x: 0$ m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.9$
N743/N744	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0$ m $\eta = 18.0$	$x: 0.667$ m $\eta = 3.0$	$x: 0.667$ m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$x: 0.667$ m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.9$
N744/N745	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 34.3$	$x: 0.667$ m $\eta = 4.0$	$x: 0.667$ m $\eta = 16.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 35.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$x: 0.667$ m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.4$
N745/N746	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 82.8$	$x: 0.667$ m $\eta = 5.3$	$x: 0.667$ m $\eta = 24.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.667$ m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$x: 0.667$ m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.0$
N746/N747	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0$ m $\eta = 110.2$	$x: 0$ m $\eta = 5.3$	$x: 0$ m $\eta = 35.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 110.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 34.9$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 110.3$
N747/N748	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0$ m $\eta = 33.7$	$x: 0$ m $\eta = 3.7$	$x: 0$ m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.714$ m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$x: 0$ m $\eta = 25.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.8$
N748/N749	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0.714$ m $\eta = 66.2$	$x: 0.714$ m $\eta = 2.9$	$x: 0$ m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.714$ m $\eta = 66.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$x: 0$ m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.6$
N749/N750	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0.714$ m $\eta = 80.0$	$x: 0.714$ m $\eta = 3.3$	$x: 0$ m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.714$ m $\eta = 80.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$x: 0$ m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.4$
N750/N751	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0$ m $\eta = 80.0$	$x: 0$ m $\eta = 3.3$	$x: 0.714$ m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 80.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$x: 0.714$ m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.4$
N751/N752	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0$ m $\eta = 73.6$	$x: 0$ m $\eta = 3.1$	$x: 0.714$ m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 74.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$x: 0.714$ m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.0$
N752/N753	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$x: 0$ m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	$x: 0$ m $\eta = 46.9$	$x: 0$ m $\eta = 1.4$	$x: 0.714$ m $\eta = 21.6$	$\eta = 0.1$	$x: 0$ m $\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 47.3$	$x: 0$ m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.3$
N733/N978	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$x: 0$ m $\eta = 60.9$	$x: 0$ m $\eta = 5.2$	$x: 0$ m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.5$	CUMPLE $\eta = 60.9$
N740/N985	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$x: 0$ m $\eta = 47.5$	$x: 3$ m $\eta = 59.9$	$x: 0$ m $\eta = 1.6$	$\eta = 7.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 3$ m $\eta = 98.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 98.6$
N746/N991	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$x: 0$ m $\eta = 44.3$	$x: 3$ m $\eta = 41.6$	$x: 0$ m $\eta = 1.4$	$\eta = 5.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 3$ m $\eta = 80.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 80.0$
N753/N998	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$x: 0$ m $\eta = 32.0$	$x: 0$ m $\eta = 2.6$	$x: 0$ m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 31.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 32.0$
N978/N979	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$x: 0.189$ m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0.757$ m $\eta = 52.2$	$x: 0.757$ m $\eta = 1.9$	$x: 0$ m $\eta = 22.7$	$\eta = 0.1$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 53.1$	$x: 0.189$ m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 53.1$
N979/N980	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0.757$ m $\eta = 81.6$	$x: 0$ m $\eta = 1.9$	$x: 0$ m $\eta = 12.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 82.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	$x: 0$ m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.3$
N980/N981	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0.757$ m $\eta = 88.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 0.9$	$x: 0$ m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 89.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$x: 0$ m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 89.1$
N981/N982	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0$ m $\eta = 88.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 1.7$	$x: 0.757$ m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 89.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 89.1$
N982/N983	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0$ m $\eta = 72.4$	$x: 0.757$ m $\eta = 1.9$	$x: 0.757$ m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0$ m $\eta = 73.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$x: 0.757$ m $\eta = 17.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.1$
N983/N984	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0.757$ m $\eta = 34.9$	$x: 0$ m $\eta = 1.9$	$x: 0.757$ m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$x: 0.757$ m $\eta = 36.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$x: 0.757$ m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.0$
N984/N985	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$x: 0.757$ m $\eta = 120.2$											



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$		
N985/N1230	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 3 m $\eta = 69.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 6.1$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 119.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 119.7$
N991/N1236	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 3 m $\eta = 53.0$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 4.6$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 100.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.5$	NO CUMPLE $\eta = 100.9$
N998/N1243	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 2.0$	x: 3 m $\eta = 37.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 37.1$
N1223/N1224	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 67.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 67.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 67.8$
N1224/N1225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 103.8$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 105.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.0$
N1225/N1226	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 113.6$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 115.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 115.2$
N1226/N1227	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 113.6$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 115.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 115.2$
N1227/N1228	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 96.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.9$	x: 0.757 m $\eta = 19.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 98.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 98.3$
N1228/N1229	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 52.1$	x: 0.757 m $\eta = 4.9$	x: 0.757 m $\eta = 31.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 31.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.5$
N1229/N1230	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 120.5$	x: 0.757 m $\eta = 5.3$	x: 0.757 m $\eta = 42.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 122.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 122.4$
N1230/N1231	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 102.7$	x: 0.667 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 27.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 104.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 104.7$
N1231/N1232	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 47.4$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.1$
N1232/N1233	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 0.667 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.1$
N1233/N1234	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N1234/N1235	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 38.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.7$	x: 0.667 m $\eta = 14.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 41.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.9$
N1235/N1236	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 89.7$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	x: 0.667 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 92.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.667 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 92.6$
N1236/N1237	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 103.3$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 40.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 107.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 107.9$
N1237/N1238	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 48.8$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 52.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.3$
N1238/N1239	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 87.2$	x: 0.714 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 91.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 91.1$
N1239/N1240	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 101.5$	x: 0.714 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 105.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.9$
N1240/N1241	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 101.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0.714 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 105.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.714 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.9$
N1241/N1242	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 91.8$	x: 0 m $\eta = 7.3$	x: 0.714 m $\eta = 15.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 96.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.3$
N1242/N1243	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 57.9$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0.714 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 60.8$
N1496/N64	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 73.0$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 78.8$
N1497/N71	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 79.5$	x: 3 m $\eta = 14.0$	x: 3 m $\eta = 5.0$	$\eta = 1.9$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 93.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 93.6$
N1498/N77	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 74.5$	x: 3 m $\eta = 13.4$	x: 3 m $\eta = 4.5$	$\eta = 1.8$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 86.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 86.2$
N77/N78	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 55.7$	x: 0.714 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.1$
N78/N79	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N79/N80	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 33.7$	x: 0.714 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N80/N81	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N81/N82	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N82/N83	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 38.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.6$
N83/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.9$
N71/N72	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0 m η											



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM; M_2$	$NM; M_2; V; V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N70/N71	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 63.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 23.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 63.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 23.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.9$
N64/N294	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 72.1$	x: 0 m $\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 73.0$
N71/N301	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 104.3$	x: 0 m $\eta = 39.5$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta = 5.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 122.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 122.4$
N77/N307	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 97.6$	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 114.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 114.4$
N84/N314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 62.3$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 64.5$
N294/N295	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 49.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 49.5$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.5$
N295/N296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 76.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 77.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.0$
N296/N297	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 82.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$
N297/N298	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 82.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.7$
N298/N299	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 66.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.6$
N299/N300	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 44.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 26.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.0$
N300/N301	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 125.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 36.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 126.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.757 m $\eta = 35.7$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 126.3$
N301/N302	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 71.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 23.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.8$
N302/N303	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.1$
N303/N304	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.2$
N304/N305	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.2$
N305/N306	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 33.5$	x: 0.667 m $\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 16.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 33.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.667 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.9$
N306/N307	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 81.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 23.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 81.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 20.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.7$
N307/N308	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 109.4$	x: 0.714 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 109.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 109.9$
N308/N309	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 35.4$	x: 0.714 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 25.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 24.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.7$
N309/N310	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 62.0$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 62.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.3$
N310/N311	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.0$
N311/N312	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 75.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 76.0$
N312/N313	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 69.9$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0.714 m $\eta = 11.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.3$
N313/N314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 44.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.1$
N294/N524	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 65.8$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.9$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 70.4$
N301/N531	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 86.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta = 8.0$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 113.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.4$	NO CUMPLE $\eta = 113.3$
N307/N537	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 80.7$	x: 0 m $\eta = 36.6$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta = 5.6$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 103.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.4$	NO CUMPLE $\eta = 103.9$
N314/N544	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 46.6$
N524/N525	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 49.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 49.9$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49.9$
N525/N526	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 77.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 77.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.7$
N526/N527	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 83.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.7$
N527/N528	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 83.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.7$
N528/N529	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m											



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_y V_y$	
N541/N542	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 76.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 77.1$
N542/N543	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 70.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.714 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.9$
N543/N544	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 45.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 45.2$
N524/N754	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 64.8$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 3 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.2$	CUMPLE $\eta = 66.5$
N531/N761	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 74.2$	x: 3 m $\eta = 55.9$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 7.6$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 111.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 4.1$	$\eta = 0.5$	NO CUMPLE $\eta = 111.3$
N537/N767	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 69.1$	x: 3 m $\eta = 37.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 5.1$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 92.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 92.4$
N544/N774	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 37.9$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 3 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 37.9$
N754/N755	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 51.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 52.0$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.0$
N755/N756	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 80.6$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 80.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.9$
N756/N757	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 86.9$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.2$
N757/N758	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 86.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 87.2$
N758/N759	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 70.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 17.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.7$
N759/N760	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 42.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 27.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 43.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.5$
N760/N761	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 128.1$	x: 0.757 m $\eta = 3.0$	x: 0.757 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 128.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 37.0$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 128.8$
N761/N762	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 73.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 23.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.9$
N762/N763	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.4$
N763/N764	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 18.0$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.9$
N764/N765	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0.667 m $\eta = 3.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.9$
N765/N766	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 34.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.0$	x: 0.667 m $\eta = 16.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 35.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.4$
N766/N767	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 82.8$	x: 0.667 m $\eta = 5.1$	x: 0.667 m $\eta = 24.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.0$
N767/N768	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 110.2$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 35.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 110.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.9$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 110.3$
N768/N769	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 33.7$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 25.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.8$
N769/N770	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 66.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 66.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.6$
N770/N771	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 80.0$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 80.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.4$
N771/N772	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 80.0$	x: 0.536 m $\eta = 3.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 80.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.4$
N772/N773	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 73.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.714 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.0$
N773/N774	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 46.9$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 21.6$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.3$
N754/N999	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 59.8$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.5$	CUMPLE $\eta = 59.8$
N761/N1006	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 3 m $\eta = 59.9$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 7.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 98.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 98.4$
N767/N1012	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 44.1$	x: 3 m $\eta = 41.6$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 5.5$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 80.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 80.1$
N774/N1019	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 32.0$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 32.0$
N999/N1000	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 52.2$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 22.7$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 53.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 53.1$
N1000/N1001	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.9$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 81.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 12.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 82.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 82.3$
N1001/N1002	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.9$													



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_V M_2$	$NM_V M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$		$M_t V_V$
N1013/N1014	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 33.4$	x: 0.714 m $\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 25.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 33.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.9$
N1014/N1015	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 67.2$	x: 0.714 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 67.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 67.6$
N1015/N1016	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 80.8$	x: 0.714 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 81.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.9$
N1016/N1017	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 80.8$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 0.714 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.9$
N1017/N1018	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 74.1$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0.714 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 75.8$
N1018/N1019	$\bar{\lambda} < 3.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 47.2$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.714 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.2$
N999/N1244	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 3 m $\eta = 32.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 3 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 32.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.1$	CUMPLE $\eta = 32.2$
N1006/N1251	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 48.9$	x: 3 m $\eta = 68.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 6.0$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 117.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 4.4$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 117.5$
N1012/N1257	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 45.4$	x: 3 m $\eta = 53.0$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 4.6$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 101.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 4.0$	$\eta = 0.5$	NO CUMPLE $\eta = 101.0$
N1019/N1264	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 2.0$	x: 3 m $\eta = 37.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	CUMPLE $\eta = 37.1$
N1244/N1245	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 61.9$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 62.7$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 62.7$
N1245/N1246	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 99.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 101.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 101.1$
N1246/N1247	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 110.8$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 112.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 112.4$
N1247/N1248	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 110.8$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 112.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 112.4$
N1248/N1249	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 94.8$	x: 0.757 m $\eta = 4.0$	x: 0.757 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 96.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.8$
N1249/N1250	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 51.7$	x: 0.757 m $\eta = 5.2$	x: 0.757 m $\eta = 30.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 30.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.1$
N1250/N1251	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 118.4$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0.757 m $\eta = 42.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 120.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 120.0$
N1251/N1252	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 101.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 27.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 102.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.9$	$\eta = 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 102.8$
N1252/N1253	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 46.1$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 49.0$
N1253/N1254	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0.667 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.3$
N1254/N1255	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	x: 0.667 m $\eta = 6.8$	x: 0.667 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N1255/N1256	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 38.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.4$	x: 0.667 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N1256/N1257	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 90.0$	x: 0.667 m $\eta = 8.0$	x: 0.667 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 92.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 25.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 92.7$
N1257/N1258	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 103.6$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 108.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 108.1$
N1258/N1259	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 48.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 29.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 52.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 29.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.1$
N1259/N1260	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 87.0$	x: 0.714 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 90.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 90.9$
N1260/N1261	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 101.4$	x: 0.714 m $\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 105.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.8$
N1261/N1262	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 101.4$	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 0.714 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 105.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0.714 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 105.8$
N1262/N1263	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 91.7$	x: 0 m $\eta = 7.5$	x: 0.714 m $\eta = 15.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 96.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 96.3$
N1263/N1264	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 57.9$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0.714 m $\eta = 26.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 61.0$
N1499/N85	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 55.0$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 1.6$	$\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1500/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 3.0$	x: 3 m $\eta = 64.3$	x: 3 m $\eta = 10.8$	x: 3 m $\eta = 4.8$	$\eta = 1.5$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 76.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 76.1$
N1501/N98	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 1.9$	x: 3 m $\eta = 60.2$	x: 3 m $\eta = 10.2$	x: 3 m $\eta = 4.3$	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 69.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} =$			



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$		$M_y V_y$
N97/N98	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0.667 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0.667 m $\eta = 10.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.4$	
N85/N86	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 28.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.1$	
N86/N87	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 32.5$	x: 0.757 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 32.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 32.7$	
N87/N88	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 35.0$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 35.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.3$	
N88/N89	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 35.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.3$	
N89/N90	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 28.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.7$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.7$	
N90/N91	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 14.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 13.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.7$	
N91/N92	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 48.5$	x: 0.757 m $\eta = 4.8$	x: 0.757 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 49.8$	$\eta = 4.1$	x: 0.757 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 49.8$	
N85/N315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 54.3$	x: 0 m $\eta = 19.8$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 1.7$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 61.1$
N92/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 84.7$	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta = 4.2$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 98.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 98.9$	
N98/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 79.1$	x: 0 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta = 3.1$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 93.8$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 93.8$	
N105/N335	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 0 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 1.6$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 48.7$
N315/N316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 37.8$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta = 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 39.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.8$	
N316/N317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 58.9$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 59.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.2$
N317/N318	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 63.3$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 63.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.4$
N318/N319	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 63.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.6$
N319/N320	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 51.0$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.2$
N320/N321	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 32.9$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	x: 0.757 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 35.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 20.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 35.9$
N321/N322	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 95.9$	x: 0.757 m $\eta = 4.1$	x: 0.757 m $\eta = 27.7$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 100.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.4$	x: 0.757 m $\eta = 28.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 100.0$
N322/N323	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 54.6$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 59.0$
N323/N324	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 22.8$
N324/N325	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.3$
N325/N326	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.2$
N326/N327	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 25.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.7$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N327/N328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 61.7$	x: 0.667 m $\eta = 6.0$	x: 0.667 m $\eta = 18.1$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 64.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.6$	x: 0.667 m $\eta = 16.2$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 64.9$
N328/N329	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 83.8$	x: 0 m $\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 26.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 88.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 26.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 88.0$
N329/N330	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 27.2$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 19.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 19.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 29.6$
N330/N331	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 47.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.7$
N331/N332	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 57.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 58.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.1$
N332/N333	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 57.8$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N333/N334	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 53.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.714 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.4$
N334/N335	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 34.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.714 m $\eta = 15.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 36.1$	
N315/N545	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 50.0$	x: 0 m $\eta = 15.2$	x: 3 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 12.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 57.8$
N322/N552	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 12.5$	x: 0 m $\eta = 78.3$	x: 0 m $\eta = 40.4$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 6.1$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 100.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.3$	$\eta = 1.0$	NO CUMPLE $\eta = 100.1$



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM; M_2$	$NM; M_2; V; V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_t V_V$	
N554/N555	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.3$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.4$
N555/N556	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.9$	x: 0.667 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.3$
N556/N557	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N557/N558	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 65.9$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 18.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 66.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.0$
N558/N559	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 83.1$	x: 0.714 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 26.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.2$
N559/N560	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 26.5$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.6$
N560/N561	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 48.7$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 48.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.8$
N561/N562	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 58.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.0$
N562/N563	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 58.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.0$
N563/N564	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 54.2$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.3$
N564/N565	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 34.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 34.7$
N545/N775	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 49.0$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 53.5$
N552/N782	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 61.3$	x: 3 m $\eta = 42.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 5.8$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.1$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 83.8$
N558/N788	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 57.1$	x: 3 m $\eta = 28.4$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 3.9$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 73.4$
N565/N795	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 29.0$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 3 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 29.0$
N775/N776	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 39.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 39.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 39.8$
N776/N777	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 61.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N777/N778	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 66.5$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 66.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.8$
N778/N779	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 66.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 66.8$
N779/N780	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 53.9$	x: 0.757 m $\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.2$
N780/N781	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 32.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.8$	x: 0.757 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 33.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.3$
N781/N782	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 98.0$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 98.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 98.7$
N782/N783	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 56.5$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 17.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.7$
N783/N784	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N784/N785	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 13.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N785/N786	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 13.8$	x: 0.667 m $\eta = 3.2$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N786/N787	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 26.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	x: 0.667 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.0$
N787/N788	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 63.2$	x: 0.667 m $\eta = 5.5$	x: 0.667 m $\eta = 18.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 64.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 64.2$
N788/N789	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 84.4$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 27.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 26.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.6$
N789/N790	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.9$
N790/N791	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 50.7$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 51.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.0$
N791/N792	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 61.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 61.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.6$
N792/N793	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 61.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.5$	x: 0.714 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$ </	



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	$N_M:M_z$	$N_M:M_zV:V_z$	M_x	M_xV_z	M_zV_y	
N1026/N1027	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 91.9$	x: 0.757 m $\eta = 10.5$	x: 0.757 m $\eta = 28.4$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 93.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	x: 0.757 m $\eta = 28.5$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 93.5$
N1027/N1028	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 57.7$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 17.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 59.7$
N1028/N1029	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 21.4$	x: 0.667 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 22.9$
N1029/N1030	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.0$
N1030/N1031	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0.667 m $\eta = 5.3$	x: 0.667 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.0$
N1031/N1032	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 22.5$	x: 0 m $\eta = 5.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 23.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 23.1$
N1032/N1033	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 56.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.8$	x: 0.667 m $\eta = 17.7$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.667 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 57.5$
N1033/N1034	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 79.6$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 26.7$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 26.8$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 84.1$
N1034/N1035	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 25.5$	x: 0.714 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 26.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.0$
N1035/N1036	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 51.5$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 52.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.4$
N1036/N1037	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.714 m $\eta = 61.9$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 63.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.4$
N1037/N1038	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 61.9$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0.714 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.4$
N1038/N1039	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 56.8$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0.714 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.714 m $\eta = 9.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.9$
N1039/N1040	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 36.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0.714 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 37.4$
N1020/N1265	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.3$	CUMPLE $\eta = 23.7$
N1027/N1272	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 39.7$	x: 3 m $\eta = 51.4$	x: 3 m $\eta = 1.1$	$\eta = 4.5$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 86.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 86.2$
N1033/N1278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 36.5$	x: 3 m $\eta = 40.6$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 75.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 75.6$
N1040/N1285	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 28.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N1265/N1266	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 44.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 19.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 44.7$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.7$
N1266/N1267	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 73.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 75.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 75.0$
N1267/N1268	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 83.1$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 84.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.6$
N1268/N1269	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 83.1$	x: 0.757 m $\eta = 3.0$	x: 0.757 m $\eta = 5.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 84.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 84.6$
N1269/N1270	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 71.6$	x: 0.757 m $\eta = 4.0$	x: 0.757 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 73.5$
N1270/N1271	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 39.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.3$	x: 0.757 m $\eta = 23.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 23.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.7$
N1271/N1272	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 89.3$	x: 0 m $\eta = 5.3$	x: 0.757 m $\eta = 32.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 91.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 32.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 91.0$
N1272/N1273	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 76.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 78.2$
N1273/N1274	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 34.5$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.6$
N1274/N1275	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.3$
N1275/N1276	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.9$
N1276/N1277	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 29.6$	x: 0.667 m $\eta = 8.0$	x: 0.667 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 33.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.8$
N1277/N1278	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 69.1$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0.667 m $\eta = 19.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 72.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 72.1$
N1278/N1279	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 79.5$	x: 0.714 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 30.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 30.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 83.9$
N1279/N1280	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 37.0$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 22.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\$					



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$N_M M_2$	$N_M M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N124/N125	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0.714 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.7$
N125/N126	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 30.5$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.8$
N113/N114	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 29.5$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 10.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 32.3$
N114/N115	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.5$
N115/N116	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.1$
N116/N117	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.1$
N117/N118	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.667 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.8$
N118/N119	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	x: 0.667 m $\eta = 22.8$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	x: 0.667 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 24.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0.667 m $\eta = 9.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 24.0$
N106/N107	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 20.1$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.5$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.5$
N107/N108	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 32.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N108/N109	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 33.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 35.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.1$
N109/N110	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 33.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.1$
N110/N111	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 27.1$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0.757 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.6$
N111/N112	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 14.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.8$
N112/N113	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.2$	$\eta = 2.1$	x: 0.757 m $\eta = 47.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.9$	x: 0.757 m $\eta = 16.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 50.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.757 m $\eta = 16.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 50.5$
N106/N336	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 92.0$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 98.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 98.5$
N113/N343	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 73.8$	x: 0 m $\eta = 23.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta = 3.4$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 81.0$
N119/N349	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 65.7$	x: 0 m $\eta = 18.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 2.7$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 80.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 80.3$
N126/N356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 55.9$	x: 3 m $\eta = 20.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 2.8$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 62.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.1$
N336/N337	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 21.4$	x: 0.757 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.8$
N337/N338	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 33.5$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.7$
N338/N339	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 36.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.6$
N339/N340	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 36.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.8$
N340/N341	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 30.1$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.5$
N341/N342	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 16.5$	x: 0.757 m $\eta = 4.5$	x: 0.757 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.4$
N342/N343	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 50.4$	x: 0.757 m $\eta = 6.5$	x: 0.757 m $\eta = 17.2$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 55.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.9$	x: 0.757 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 55.3$
N343/N344	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 36.9$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 41.6$
N344/N345	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.3$
N345/N346	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.4$
N346/N347	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.1$
N347/N348	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 11.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0.667 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 5.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 13.0$
N348/N349	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 30.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	x: 0.667 m $\eta = 10.5$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 34.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.5$	x: 0.667 m $\eta = 9.1$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 34.7$
N349/N350	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.9$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 13.8$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 44.3$
N350/N351	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	λ_w														



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_z V_y$	
N569/N570	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.6$
N570/N571	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N571/N572	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 16.2$	x: 0.757 m $\eta = 2.3$	x: 0.757 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.5$
N572/N573	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.0$	x: 0.757 m $\eta = 48.0$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.757 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 48.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.6$
N573/N574	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 40.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.1$
N574/N575	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.4$
N575/N576	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.2$
N576/N577	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.8$
N577/N578	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.0$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.1$
N578/N579	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.8$
N579/N580	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	x: 0.714 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 14.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.6$
N580/N581	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.8$
N581/N582	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 20.3$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 20.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.4$
N582/N583	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.4$
N583/N584	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.714 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.714 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.4$
N584/N585	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0.714 m $\eta = 2.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.2$
N585/N586	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 29.6$	x: 0.714 m $\eta = 6.3$	x: 0.714 m $\eta = 12.8$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 29.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 12.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.7$
N566/N796	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 68.3$	x: 3 m $\eta = 29.2$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 2.1$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 80.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 80.1$
N573/N803	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0 m $\eta = 47.9$	x: 0 m $\eta = 17.3$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 53.3$
N579/N809	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 44.4$	x: 0 m $\eta = 21.2$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 61.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 61.6$
N586/N816	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 40.3$	x: 3 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 57.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.7$
N796/N797	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 71.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 17.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.3$
N797/N798	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 35.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.5$
N798/N799	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 16.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.3$
N799/N800	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 16.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.9$
N800/N801	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 16.9$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.9$
N801/N802	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.6$
N802/N803	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 29.2$	x: 0.757 m $\eta = 4.0$	x: 0.757 m $\eta = 11.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 29.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.9$
N803/N804	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 37.3$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.2$
N804/N805	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.4$
N805/N806	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 17.4$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.0$
N806/N807	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 20.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.2$
N807/N808	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0.667 m $\eta = 4.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.2$



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_V M_2$	$NM_V M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_t V_V$	
N1043/N1044	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 16.9$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.4$
N1044/N1045	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 17.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.7$
N1045/N1046	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0.757 m $\eta = 4.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.5$
N1046/N1047	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.4$	x: 0.757 m $\eta = 11.1$	x: 0.757 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N1047/N1048	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 24.8$	x: 0.757 m $\eta = 16.1$	x: 0.757 m $\eta = 11.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 23.0$	x: 0.757 m $\eta = 11.6$	$\eta = 1.7$	CUMPLE $\eta = 37.2$
N1048/N1049	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 26.1$	x: 0 m $\eta = 16.1$	x: 0 m $\eta = 10.7$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 24.9$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 38.9$
N1049/N1050	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 16.7$
N1050/N1051	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13.7$
N1051/N1052	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 5.7$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13.9$
N1052/N1053	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 8.0$	x: 0.667 m $\eta = 11.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 17.2$
N1053/N1054	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 27.2$	x: 0.667 m $\eta = 15.0$	x: 0.667 m $\eta = 10.9$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 39.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 22.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.6$	$\eta = 2.0$	CUMPLE $\eta = 39.8$
N1054/N1055	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 38.5$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 0 m $\eta = 14.7$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 21.4$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 49.9$
N1055/N1056	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 21.7$
N1056/N1057	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 21.0$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 23.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.1$
N1057/N1058	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.4$
N1058/N1059	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0.714 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 3.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 28.9$
N1059/N1060	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0.714 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.714 m $\eta = 8.0$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 23.9$
N1060/N1061	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 24.0$	x: 0.714 m $\eta = 14.2$	x: 0.714 m $\eta = 12.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 15.1$	x: 0.714 m $\eta = 13.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 35.0$
N1041/N1286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 0 m $\eta = 37.1$	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 1.8$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 55.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 55.9$
N1048/N1293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 3 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 1.0$	$\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.6$	CUMPLE $\eta = 41.6$
N1054/N1299	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 0 m $\eta = 37.5$	x: 3 m $\eta = 21.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 2.3$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.1$	$\eta = 1.4$	CUMPLE $\eta = 54.7$
N1061/N1306	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 3 m $\eta = 14.8$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 36.4$
N1286/N1287	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 33.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.6$
N1287/N1288	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 21.1$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N1288/N1289	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 31.6$	x: 0.757 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 32.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.9$
N1289/N1290	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 31.6$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta = 32.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.9$
N1290/N1291	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0.757 m $\eta = 4.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.8$
N1291/N1292	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.8$	x: 0.757 m $\eta = 11.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.4$
N1292/N1293	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 40.3$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0.757 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.8$
N1293/N1294	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.0$
N1294/N1295	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.3$
N1295/N1296	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 4.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.1$
N1296/N1297	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0.667 m $\eta = 7.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.1$
N1297/N1298	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	<			



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	$N_M:M_z$	$N_M:M_zV:V_z$	M_x	M_xV_z		M_zV_y
N1135/N1041	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	x: 0.767 m $\eta = 83.4$	x: 0.767 m $\eta = 14.3$	x: 0.767 m $\eta = 20.0$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 96.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 25.0$	x: 0.767 m $\eta = 21.8$	$\eta = 1.3$	CUMPLE $\eta = 96.4$
N1370/N1381	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 13.7$	x: 0.767 m $\eta = 0.3$	x: 0.767 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 3.7$
N1381/N1380	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 13.7$	x: 0.767 m $\eta = 0.3$	x: 0.767 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N1380/N1286	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 30.6$	x: 0.767 m $\eta = 0.9$	x: 0.767 m $\eta = 8.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 31.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.767 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.0$
N356/N457	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.8$
N457/N459	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.2$
N459/N460	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.585 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.4$
N460/N458	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0.78 m $\eta = 1.4$	x: 0.78 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.195 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.4$
N458/N1505	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.569 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.569 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 4.9$
N586/N687	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 20.2$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.0$
N687/N689	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.2$
N689/N690	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.6$
N690/N688	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0.78 m $\eta = 4.2$	x: 0.78 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.78 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.6$
N688/N1506	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0.569 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.2$	x: 0.569 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.8$
N816/N932	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 29.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.2$
N932/N934	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 12.3$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.3$
N934/N935	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 6.0$
N935/N933	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0.78 m $\eta = 8.0$	x: 0.78 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.78 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 10.5$
N933/N1507	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0.569 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 12.0$	x: 0.569 m $\eta = 2.3$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 12.0$
N1061/N1177	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 38.1$
N1177/N1179	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	x: 0.78 m $\eta = 6.2$	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 13.2$
N1179/N1180	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 8.5$	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 14.0$
N1180/N1178	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 0.78 m $\eta = 25.6$	x: 0.78 m $\eta = 1.8$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 28.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0.78 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	CUMPLE $\eta = 28.4$
N1178/N1508	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 16.6$	x: 0.569 m $\eta = 3.2$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 25.0$	x: 0.569 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 25.0$
N1306/N1422	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 24.7$	x: 0 m $\eta = 19.3$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 41.5$
N1422/N1424	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.2$
N1424/N1425	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 10.1$
N1425/N1423	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 8.3$	x: 0.78 m $\eta = 17.2$	x: 0.78 m $\eta = 1.6$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 21.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0.78 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 21.7$
N1423/N1509	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0.569 m $\eta = 3.3$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 25.9$	x: 0.569 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 25.9$
N126/N227	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0.78 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.0$
N227/N229	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 4.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 5.8$
N229/N230	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.7$
N230/N228	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0.78 m $\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$								



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$N_M M_2$	$N_M M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N146/N147	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 36.0$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 14.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 36.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.3$
N134/N135	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 34.0$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 35.3$
N135/N136	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 8.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N136/N137	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N137/N138	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.0$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.667 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N138/N139	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.4$
N139/N140	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.8$	$\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 26.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0.667 m $\eta = 10.8$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 27.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 27.8$
N127/N128	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 22.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.5$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.5$
N128/N129	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 35.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.2$
N129/N130	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 38.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 39.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.9$
N130/N131	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 38.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.9$
N131/N132	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 30.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.6$
N132/N133	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 16.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.5$
N133/N134	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2.8$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 54.0$	x: 0.757 m $\eta = 6.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 56.5$
N127/N357	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 105.4$	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 108.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 108.1$
N134/N364	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 4.0$	x: 3 m $\eta = 82.5$	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 3 m $\eta = 5.1$	$\eta = 4.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 96.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 96.5$
N140/N370	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 1.6$	x: 3 m $\eta = 78.9$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 3 m $\eta = 4.6$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 88.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 88.1$
N147/N377	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 71.8$	x: 0 m $\eta = 22.7$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 79.9$
N357/N358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 24.1$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.2$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.2$
N358/N359	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 37.8$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.9$
N359/N360	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 41.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.3$
N360/N361	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 41.1$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 41.3$
N361/N362	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 34.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.2$
N362/N363	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 19.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 14.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.3$
N363/N364	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 57.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 58.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.757 m $\eta = 19.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.4$
N364/N365	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 43.9$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 13.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.6$
N365/N366	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 19.8$	x: 0.667 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 9.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.2$
N366/N367	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.4$
N367/N368	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.7$
N368/N369	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 14.2$	x: 0.667 m $\eta = 2.0$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.6$
N369/N370	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 36.1$	x: 0.667 m $\eta = 3.2$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.667 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.6$
N370/N371	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.7$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 15.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.2$
N371/N372	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.1$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.2$
N372/N373	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.1$	x: 0.714 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta <$								



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	NM_xM_z	$NM_zM_xV_zV_y$	M_x	M_xV_z	M_zV_y	
N591/N592	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 34.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.3$
N592/N593	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 18.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.2$	x: 0.757 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.7$
N593/N594	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 56.0$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0.757 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 18.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.1$
N594/N595	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 46.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.0$
N595/N596	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 22.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.3$
N596/N597	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.5$
N597/N598	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.1$
N598/N599	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 13.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.8$
N599/N600	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 34.2$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 11.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 34.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.6$
N600/N601	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.5$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.5$
N601/N602	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 14.9$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.0$
N602/N603	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.6$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.7$
N603/N604	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 23.4$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.1$
N604/N605	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.4$	x: 0.714 m $\eta = 2.0$	x: 0.714 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.1$
N605/N606	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	x: 0.714 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.3$
N606/N607	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 36.1$	x: 0.714 m $\eta = 4.5$	x: 0.714 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 36.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 13.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.2$
N587/N817	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 86.5$	x: 3 m $\eta = 41.3$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 3.0$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 112.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.3$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 112.5$
N594/N824	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 62.0$	x: 0 m $\eta = 24.6$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta = 3.3$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 69.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 69.5$
N600/N830	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta = 29.9$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.7$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 75.2$
N607/N837	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 54.8$	x: 3 m $\eta = 27.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 72.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 72.5$
N817/N818	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 93.7$	x: 0.757 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 21.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 94.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 94.1$
N818/N819	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 50.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.4$
N819/N820	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.1$
N820/N821	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 17.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N821/N822	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N822/N823	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0.757 m $\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.7$
N823/N824	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 28.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.8$	x: 0.757 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 29.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.8$
N824/N825	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 32.1$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.3$
N825/N826	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.2$
N826/N827	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.0$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N827/N828	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0.667 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.9$
N828/N829	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 11.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.1$
N829/N830	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 32.7$	x: 0.667 m $\eta = 5.4$	x: 0.667 m $\eta = 12.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 33.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.5$
N830/N831	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 48.0$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 17.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N831/N832	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.2$
N832/N833	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 22.5$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < $						



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM; M_2$	$NM; M_2; V_V; V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_t V_V$	
N1065/N1066	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 0.757 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.0$
N1066/N1067	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.8$	x: 0.757 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.7$
N1067/N1068	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 15.6$	x: 0.757 m $\eta = 15.6$	x: 0.757 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.9$
N1068/N1069	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 26.4$	x: 0.757 m $\eta = 16.6$	x: 0.757 m $\eta = 12.0$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 27.3$	x: 0.757 m $\eta = 10.6$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 37.3$
N1069/N1070	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 29.7$	x: 0 m $\eta = 18.2$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 29.4$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 42.6$
N1070/N1071	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 15.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 20.2$
N1071/N1072	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 16.0$
N1072/N1073	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.1$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 16.2$
N1073/N1074	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 9.6$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.9$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 21.2$
N1074/N1075	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 30.4$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0.667 m $\eta = 12.5$	$\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 41.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 26.9$	x: 0.667 m $\eta = 11.5$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 41.8$
N1075/N1076	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 46.3$	x: 0.714 m $\eta = 15.4$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 25.8$	x: 0 m $\eta = 16.6$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 56.6$
N1076/N1077	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 11.9$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.6$
N1077/N1078	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 25.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 25.1$
N1078/N1079	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 25.3$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.5$
N1079/N1080	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 25.3$	x: 0 m $\eta = 8.3$	x: 0.714 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 3.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 30.9$
N1080/N1081	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0.714 m $\eta = 12.1$	x: 0.714 m $\eta = 9.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.714 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 25.3$
N1081/N1082	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0.714 m $\eta = 14.3$	$\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 37.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 17.4$	x: 0.714 m $\eta = 13.8$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 37.9$
N1062/N1307	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 50.3$	x: 0 m $\eta = 46.5$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 4.3$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 89.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.7$	$\eta = 1.5$	CUMPLE $\eta = 89.4$
N1069/N1314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 56.5$	x: 0 m $\eta = 21.2$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 2.3$	$\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 65.9$
N1075/N1320	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.7$	x: 0 m $\eta = 52.5$	x: 3 m $\eta = 32.6$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 3.7$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 74.4$
N1082/N1327	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 39.8$	x: 3 m $\eta = 22.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 2.6$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.9$
N1307/N1308	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 59.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 20.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.0$
N1308/N1309	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.6$
N1309/N1310	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 27.7$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.9$
N1310/N1311	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 29.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N1311/N1312	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 29.3$	x: 0.757 m $\eta = 4.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N1312/N1313	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 19.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.5$	x: 0.757 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N1313/N1314	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 44.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.8$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 45.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.3$
N1314/N1315	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 40.7$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 14.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.9$
N1315/N1316	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N1316/N1317	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.5$
N1317/N1318	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 7.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.5$
N1318/N1319	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 11.5$	x: 0.667 m $\eta = 8.4$	x: 0.667 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.9$
N1319/N1320	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 36.4$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0.667 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 38.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = $			



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	$N_M:M_z$	$N_M:M_zV_z$	M_x	M_xV_z	M_yV_z	
N1430/N1432	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 51.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N1432/N1434	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 51.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N1434/N1436	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 43.5$	x: 0.757 m $\eta = 4.4$	x: 0.757 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.8$
N1436/N1438	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0.757 m $\eta = 5.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.6$
N1438/N1440	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 58.7$	x: 0.757 m $\eta = 6.5$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 61.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 61.2$
N1440/N1442	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 50.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.9$
N1442/N1444	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.0$
N1444/N1446	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.5$
N1446/N1448	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.8$
N1448/N1450	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 18.5$	x: 0.667 m $\eta = 10.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 25.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.5$
N1450/N1452	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 42.7$	x: 0.667 m $\eta = 11.4$	x: 0.667 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 47.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.7$
N1452/N1454	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 51.8$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 17.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.4$
N1454/N1456	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 21.0$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 26.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.2$
N1456/N1458	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 39.3$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.4$
N1458/N1460	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 48.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.6$
N1460/N1462	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.6$
N1462/N1464	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 42.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0.714 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.7$
N1464/N1466	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 26.6$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 11.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.4$
N881/N889	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.192 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 28.8$	x: 0.767 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 28.8$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.8$
N889/N888	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 68.6$	x: 0.767 m $\eta = 0.3$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 68.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.8$
N888/N817	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 119.5$	x: 0.767 m $\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 119.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 119.8$
N1126/N1134	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 28.7$	x: 0.767 m $\eta = 7.4$	x: 0.767 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 35.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 16.1$	x: 0.767 m $\eta = 14.8$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 35.2$
N1134/N1133	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 68.6$	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.767 m $\eta = 19.5$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 76.0$
N1133/N1062	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 119.6$	x: 0.767 m $\eta = 18.8$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 135.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 25.2$	x: 0.767 m $\eta = 24.9$	$\eta = 0.7$	NO CUMPLE $\eta = 135.6$
N1371/N1379	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.192 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 6.8$	x: 0.767 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 6.8$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 6.8$
N1379/N1378	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 26.6$	x: 0.767 m $\eta = 0.2$	x: 0.767 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.7$
N1378/N1307	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 59.7$	x: 0.767 m $\eta = 0.5$	x: 0.767 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.0$
N147/N199	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 26.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.2$
N199/N201	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.7$
N201/N202	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 14.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N202/N200	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 14.1$	x: 0.78 m $\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.78 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N200/N1516	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.269 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.269 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.0$
N377/N428	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 28.6$	x: 0 m $\$										



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$N_M M_2$	$N_M M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N903/N901	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 16,7$	x: 0,78 m $\eta = 3,3$	x: 0,78 m $\eta = 5,2$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,5$	x: 0,78 m $\eta = 4,8$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,7$
N901/N1519	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5,8$	x: 0 m $\eta = 3,3$	x: 0,269 m $\eta = 8,0$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 8,3$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 10,6$	x: 0,269 m $\eta = 7,7$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 10,6$
N1082/N1145	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 24,1$	x: 0 m $\eta = 13,6$	x: 0 m $\eta = 11,8$	$\eta = 1,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 35,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 16,7$	x: 0 m $\eta = 11,8$	$\eta = 1,1$	CUMPLE $\eta = 35,6$
N1145/N1147	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0,3$	$\eta = 0,2$	x: 0,78 m $\eta = 16,1$	x: 0 m $\eta = 18,3$	x: 0 m $\eta = 6,3$	$\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,7$	x: 0 m $\eta = 6,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,9$
N1147/N1148	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0,2$	$\eta = 0,1$	x: 0,78 m $\eta = 16,7$	x: 0 m $\eta = 8,7$	x: 0 m $\eta = 0,9$	$\eta = 1,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 21,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,8$	x: 0 m $\eta = 0,7$	$\eta = 0,6$	CUMPLE $\eta = 21,9$
N1148/N1146	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,7$	x: 0,78 m $\eta = 4,6$	x: 0,78 m $\eta = 5,2$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 4,0$	x: 0,78 m $\eta = 5,0$	$\eta = 0,4$	CUMPLE $\eta = 18,9$
N1146/N1520	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5,8$	x: 0 m $\eta = 13,2$	x: 0,269 m $\eta = 8,1$	$\eta = 2,4$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 17,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 42,2$	x: 0,269 m $\eta = 8,6$	$\eta = 1,5$	CUMPLE $\eta = 42,2$
N1327/N1390	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 30,8$	x: 0 m $\eta = 11,6$	x: 0 m $\eta = 14,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 38,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 10,7$	x: 0 m $\eta = 14,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 38,2$
N1390/N1392	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 16,8$	x: 0 m $\eta = 10,9$	x: 0 m $\eta = 7,7$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,78 m $\eta = 20,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 12,9$	x: 0 m $\eta = 7,7$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,6$
N1392/N1393	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 18,5$	x: 0 m $\eta = 6,3$	x: 0 m $\eta = 1,3$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 13,7$	x: 0 m $\eta = 1,1$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,6$
N1393/N1391	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 18,5$	x: 0,78 m $\eta = 6,5$	x: 0,78 m $\eta = 5,8$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 6,9$	x: 0,78 m $\eta = 5,6$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 18,5$
N1391/N1521	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6,5$	x: 0 m $\eta = 6,5$	x: 0,269 m $\eta = 9,1$	$\eta = 1,2$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 12,3$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 20,8$	x: 0,269 m $\eta = 9,2$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 20,8$
N1522/N148	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3,7$	x: 0 m $\eta = 92,4$	x: 0 m $\eta = 31,6$	x: 0 m $\eta = 6,3$	$\eta = 12,5$	$\eta = 1,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 102,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	$\eta = 2,6$	$\eta = 0,6$	NO CUMPLE $\eta = 102,5$
N1523/N155	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 0,2$	x: 3 m $\eta = 63,5$	x: 3 m $\eta = 12,8$	x: 3 m $\eta = 4,2$	$\eta = 1,7$	$\eta = 1,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 75,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	$\eta = 1,6$	$\eta = 0,6$	CUMPLE $\eta = 75,7$
N1524/N161	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 61,5$	x: 3 m $\eta = 8,9$	x: 3 m $\eta = 3,8$	$\eta = 1,1$	$\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 69,1$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 69,1$
N1525/N168	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 49,6$	x: 3 m $\eta = 5,9$	x: 3 m $\eta = 1,7$	$\eta = 0,7$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 53,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	$\eta = 0,5$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 53,5$
N161/N162	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 36,6$	x: 0 m $\eta = 3,5$	x: 0 m $\eta = 14,3$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 37,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,2$	x: 0 m $\eta = 13,9$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 37,2$
N162/N163	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0,714 m $\eta = 13,2$	x: 0 m $\eta = 1,9$	x: 0 m $\eta = 9,7$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 14,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,1$	x: 0 m $\eta = 9,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 14,4$
N163/N164	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0,714 m $\eta = 20,2$	x: 0,714 m $\eta = 0,5$	x: 0 m $\eta = 5,1$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 20,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,5$	x: 0 m $\eta = 4,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,9$
N164/N165	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 20,2$	x: 0,714 m $\eta = 0,6$	x: 0,714 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,9$
N165/N166	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 19,8$	x: 0 m $\eta = 0,6$	x: 0,714 m $\eta = 5,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 4,7$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,4$
N166/N167	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0,714 m $\eta = 12,4$	x: 0 m $\eta = 0,6$	x: 0,714 m $\eta = 10,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 13,6$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13,6$
N167/N168	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,9$	x: 0,714 m $\eta = 39,0$	x: 0,714 m $\eta = 0,6$	x: 0,714 m $\eta = 14,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 40,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 14,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 40,0$
N155/N156	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 34,6$	x: 0 m $\eta = 6,0$	x: 0 m $\eta = 12,4$	$\eta = 0,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 35,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,9$	x: 0 m $\eta = 11,9$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 35,8$
N156/N157	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 12,8$	x: 0,667 m $\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 8,1$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 14,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 7,5$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 14,5$
N157/N158	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0,667 m $\eta = 8,5$	x: 0,667 m $\eta = 0,7$	x: 0 m $\eta = 3,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 9,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	x: 0 m $\eta = 3,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 9,8$
N158/N159	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 8,5$	x: 0,667 m $\eta = 1,3$	x: 0,667 m $\eta = 2,8$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 9,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,1$	x: 0,667 m $\eta = 1,3$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 9,8$
N159/N160	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0,667 m $\eta = 9,7$	x: 0,667 m $\eta = 2,1$	x: 0,667 m $\eta = 6,7$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 12,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	x: 0,667 m $\eta = 5,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 12,5$
N160/N161	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 2,8$	$\eta = 1,8$	x: 0,667 m $\eta = 28,5$	x: 0,667 m $\eta = 3,6$	x: 0,667 m $\eta = 10,9$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 31,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,8$	x: 0,667 m $\eta = 10,0$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 31,3$
N148/N149	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	x: 0,189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3,1$	$\eta = 2,9$	x: 0,757 m $\eta = 22,7$	x: 0,757 m $\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 11,2$	$\eta < 0,1$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 24,6$	x: 0,189 m $\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24,6$
N149/N150	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3,1$	$\eta = 2,9$	x: 0,757 m $\eta = 35,4$	x: 0 m $\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 6,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 37,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 6,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 37,3$
N150/N151	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3,1$	$\eta = 2,9$	x: 0,757 m $\eta = 38,1$	x: 0 m $\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 1,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 40,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	x: 0 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 40,1$
N151/N152	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3,1$	$\eta = 2,9$	x: 0 m $\eta = 38,1$	x: 0,757 m $\eta = 0,5$	x: 0,757 m $\eta = 3,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 40,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,5$	x: 0,757 m $\eta = 3,7$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 40,1$
N152/N153	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 3,1$	$\eta = 2,9$	x: 0											



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_c	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	NM_xM_z	$NM_xM_zV_yV_z$	M_c	M_xV_z		M_yV_y
N383/N384	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 51.9$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 52.2$
N384/N385	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 31.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 31.5$
N385/N386	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.167 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 15.7$	x: 0.667 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.167 m $\eta < 0.1$	x: 0.167 m $\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.8$	x: 0.167 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 15.8$
N386/N387	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 23.2$	x: 0.667 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 23.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.3$
N387/N388	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 23.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.3$
N388/N389	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 22.7$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.667 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.8$
N389/N390	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 20.9$	x: 0.667 m $\eta = 1.6$	x: 0.667 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.3$
N390/N391	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 46.6$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.667 m $\eta = 14.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.2$
N391/N392	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.4$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N392/N393	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N393/N394	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 21.9$	x: 0.714 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.9$
N394/N395	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0.714 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.9$
N395/N396	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0.714 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.1$
N396/N397	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 17.3$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 17.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.5$
N397/N398	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 46.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.0$	x: 0.714 m $\eta = 15.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 47.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.3$
N378/N608	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 111.7$	x: 3 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta = 0.5$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 111.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.7$	NO CUMPLE $\eta = 111.7$
N385/N615	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 76.7$	x: 3 m $\eta = 30.0$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta = 2.5$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 79.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 79.7$
N391/N621	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 74.1$	x: 3 m $\eta = 31.9$	x: 0 m $\eta = 4.5$	$\eta = 4.7$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 81.2$
N398/N628	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 76.3$	x: 3 m $\eta = 41.0$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 107.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	NO CUMPLE $\eta = 107.0$
N608/N609	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 24.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.8$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.8$
N609/N610	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 38.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.8$
N610/N611	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 42.0$	x: 0.757 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.4$
N611/N612	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 42.0$	x: 0.757 m $\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.4$
N612/N613	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 35.2$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.6$
N613/N614	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.1$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.3$
N614/N615	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 1.2$	x: 0.757 m $\eta = 55.6$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 56.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 18.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 56.6$
N615/N616	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 48.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 13.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.7$
N616/N617	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 23.3$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.5$
N617/N618	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.2$
N618/N619	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.7$
N619/N620	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 16.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N620/N621	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 38.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 40.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 9.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 40.7$
N621/N622	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 43.5$	x: 0.714 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.1$
N622/N623	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 17.5$	x: 0.714 m $\eta = $										



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$N_M; M_2$	$N_M; M_2; V_V; V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_t V_V$	
N841/N842	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 17.5$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.3$
N842/N843	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.3$
N843/N844	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 16.4$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	x: 0.757 m $\eta = 7.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.8$
N844/N845	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.757 m $\eta = 30.0$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0.757 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.4$
N845/N846	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 32.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.1$
N846/N847	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.0$
N847/N848	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N848/N849	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.7$	x: 0.667 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N849/N850	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.4$	x: 0.667 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.0$
N850/N851	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 34.2$	x: 0.667 m $\eta = 4.6$	x: 0.667 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.0$
N851/N852	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 47.3$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 16.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.5$
N852/N853	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 16.0$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.2$
N853/N854	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 22.4$	x: 0.714 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 23.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.3$
N854/N855	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 23.8$	x: 0.714 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.7$
N855/N856	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 23.8$	x: 0.714 m $\eta = 4.3$	x: 0.714 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.714 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.7$
N856/N857	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 0.714 m $\eta = 6.1$	x: 0.714 m $\eta = 9.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.7$
N857/N858	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 33.8$	x: 0.714 m $\eta = 9.2$	x: 0.714 m $\eta = 14.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N838/N1083	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 68.4$	x: 3 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 7.4$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 130.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 130.3$
N845/N1090	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 46.6$	x: 3 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 62.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 62.0$
N851/N1096	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 46.8$	x: 3 m $\eta = 30.0$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 4.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 68.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.1$
N858/N1103	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 51.7$	x: 3 m $\eta = 20.6$	x: 3 m $\eta = 0.6$	$\eta = 2.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 62.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 62.9$
N1083/N1084	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 96.7$	x: 0 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 21.7$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 98.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 98.0$
N1084/N1085	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 53.7$
N1085/N1086	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 25.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.5$
N1086/N1087	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 16.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N1087/N1088	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.9$	x: 0.757 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.2$
N1088/N1089	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.757 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.2$
N1089/N1090	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 26.8$	x: 0.757 m $\eta = 9.0$	x: 0.757 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.757 m $\eta = 10.8$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N1090/N1091	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 30.0$	x: 0 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.7$
N1091/N1092	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.0$	x: 0.667 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 7.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.4$
N1092/N1093	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 11.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N1093/N1094	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.9$	x: 0.667 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N1094/N1095	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.0$
N1095/N1096	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 30.7$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.6$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0					



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{w \leq \lambda_{w,max}}$	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$	
N1330/N1331	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 27.3$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N1331/N1332	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 28.8$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.2$
N1332/N1333	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.2$	x: 0.757 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.2$
N1333/N1334	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.2$	x: 0.757 m $\eta = 12.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.0$
N1334/N1335	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 45.0$	x: 0.757 m $\eta = 6.7$	x: 0.757 m $\eta = 18.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 46.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 18.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.6$
N1335/N1336	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 39.7$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 14.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.5$
N1336/N1337	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 8.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.9$
N1337/N1338	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 10.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N1338/N1339	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 0.667 m $\eta = 7.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N1339/N1340	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 10.4$	x: 0.667 m $\eta = 8.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.4$
N1340/N1341	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 35.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 37.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.8$
N1341/N1342	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 19.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.8$
N1342/N1343	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 16.3$	x: 0.714 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.4$
N1343/N1344	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 28.7$	x: 0.714 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 33.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.4$
N1344/N1345	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 29.9$	x: 0.714 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 35.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.2$
N1345/N1346	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 29.9$	x: 0.714 m $\eta = 9.1$	x: 0.714 m $\eta = 5.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.714 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.2$
N1346/N1347	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0.714 m $\eta = 11.9$	x: 0.714 m $\eta = 11.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 11.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.2$
N1347/N1348	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 36.3$	x: 0.714 m $\eta = 19.0$	x: 0.714 m $\eta = 17.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 49.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0.714 m $\eta = 17.1$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 49.7$
N168/N192	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 29.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 29.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 29.1$
N192/N195	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.2$
N195/N197	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.1$
N197/N194	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 17.1$	x: 0.78 m $\eta = 0.3$	x: 0.78 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 17.1$
N194/N1526	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.569 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.569 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.6$
N1328/N1427	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 29.9$	x: 0 m $\eta = 7.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 30.2$
N1335/N1441	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 42.6$	x: 3 m $\eta = 55.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 4.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 90.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.3$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 90.1$
N1341/N1453	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 38.5$	x: 3 m $\eta = 55.8$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 4.7$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 88.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 88.2$
N1348/N1467	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 27.9$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.6$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 33.7$
N1427/N1429	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 58.7$	x: 0.757 m $\eta = 9.9$	x: 0 m $\eta = 23.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 59.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 59.1$
N1429/N1431	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 92.6$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 93.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 93.3$
N1431/N1433	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 101.7$	x: 0.757 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 102.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 102.7$
N1433/N1435	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 101.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.5$	x: 0.757 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 102.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	NO CUMPLE $\eta = 102.7$
N1435/N1437	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 85.9$	x: 0.757 m $\eta = 4.4$	x: 0.757 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 87.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 87.3$
N1437/N1439	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 45.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	x: 0.757 m $\eta = 26.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 47.0$
N1439/N1441	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 113.1$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$										



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_v	M_z	V_z	V_v	$M_v V_v$	$M_z V_v$	$NM_v M_z$	$NM_v M_z V_v V_z$	M_t	$M_v V_z$		$M_v V_v$
N1465/N1467	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 52.6$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 22.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.5 m $\eta = 53.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 53.4$
N882/N886	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 28.8$	x: 0.767 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.575 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 28.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.8$
N886/N884	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 68.6$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 68.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.6$
N884/N838	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 119.5$	x: 0.767 m $\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 119.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 119.7$
N1127/N1131	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 28.8$	x: 0.767 m $\eta = 1.2$	x: 0.767 m $\eta = 14.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 29.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.767 m $\eta = 14.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N1131/N1129	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 68.6$	x: 0.767 m $\eta = 5.2$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 71.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.767 m $\eta = 19.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 71.9$
N1129/N1083	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 119.5$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0.767 m $\eta = 24.8$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 121.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	x: 0.767 m $\eta = 25.0$	$\eta = 0.2$	NO CUMPLE $\eta = 121.7$
N1372/N1376	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 6.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0.767 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	N.P. ⁽³⁾	x: 0.767 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 6.8$
N1376/N1374	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 26.6$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 26.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.7$
N1374/N1328	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 59.7$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 59.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.7$
N398/N420	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 30.5$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.9$
N420/N424	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 18.6$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.7$
N424/N426	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 19.7$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.7$
N426/N423	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 19.7$	x: 0.78 m $\eta = 1.6$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.7$
N423/N1527	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.569 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.569 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.8$
N628/N650	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 33.7$
N650/N654	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 18.3$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.3$
N654/N656	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 19.6$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.6$
N656/N653	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 19.6$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	x: 0.78 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.78 m $\eta = 3.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.6$
N653/N1528	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 0.569 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.7$	x: 0.569 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.1$
N858/N892	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 12.8$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 12.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.1$
N892/N896	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.6$
N896/N898	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 20.0$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 20.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.0$
N898/N895	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 20.0$	x: 0.78 m $\eta = 8.3$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.78 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 20.0$
N895/N1529	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 8.3$	x: 0.569 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 12.4$	x: 0.569 m $\eta = 7.0$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 17.4$
N1103/N1137	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 38.4$
N1137/N1141	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 17.4$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 18.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.3$
N1141/N1143	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 19.9$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 20.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.0$
N1143/N1140	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 19.9$	x: 0.78 m $\eta = 12.4$	x: 0.78 m $\eta = 4.3$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 21.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.78 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N1140/N1530	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 0.569 m $\eta = 7.2$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 18.7$	x: 0.569 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 21.6$
N1348/N1382	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 33.2$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 15.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 48.1$
N1382/N1386	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.78 m $\eta = 18.5$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0$						



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_z V_y$	
N188/N189	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 36.0$	x: 0.714 m $\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.4$
N176/N177	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 33.9$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 35.2$
N177/N178	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 12.5$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.2$
N178/N179	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N179/N180	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 1.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.667 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N180/N181	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	x: 0.667 m $\eta = 1.9$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N181/N182	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.8$	x: 0.667 m $\eta = 26.8$	x: 0.667 m $\eta = 3.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.7$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.667 m $\eta = 9.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.5$
N169/N170	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 22.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.4$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	Med = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.4$
N170/N171	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 34.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 36.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.9$
N171/N172	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 37.6$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.6$
N172/N173	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 37.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 3.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 39.6$
N173/N174	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 30.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.757 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.5$
N174/N175	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 16.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.0$
N175/N176	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 3.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.757 m $\eta = 53.7$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 55.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0.757 m $\eta = 18.3$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 55.6$
N169/N399	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 103.2$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 107.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.6$	NO CUMPLE $\eta = 107.5$
N176/N406	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 5.3$	x: 3 m $\eta = 80.8$	x: 0 m $\eta = 30.3$	x: 3 m $\eta = 5.1$	$\eta = 4.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 92.5$	$\eta < 0.1$	Med = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 92.5$
N182/N412	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 3.3$	x: 3 m $\eta = 76.8$	x: 0 m $\eta = 24.9$	x: 3 m $\eta = 4.6$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 88.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 88.6$
N189/N419	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	Med = 0,00 N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 70.4$	x: 0 m $\eta = 24.7$	x: 0 m $\eta = 2.2$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 81.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 81.7$
N399/N400	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	x: 0.189 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 23.9$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 24.0$	x: 0.189 m $\eta < 0.1$	Med = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.0$
N400/N401	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 37.5$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 37.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.6$
N401/N402	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 40.8$	x: 0.757 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 40.9$	$\eta < 0.1$	Med = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.9$
N402/N403	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 40.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.9$	$\eta < 0.1$	Med = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 40.9$
N403/N404	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 33.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.0$
N404/N405	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 20.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 14.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 20.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N405/N406	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 57.5$	x: 0.757 m $\eta = 5.6$	x: 0.757 m $\eta = 19.2$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.757 m $\eta = 18.9$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 58.2$
N406/N407	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 44.8$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 14.1$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.3$
N407/N408	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 20.4$	x: 0.667 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.7$
N408/N409	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.3$
N409/N410	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0.667 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 10.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.667 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.1$
N410/N411	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	x: 0.667 m $\eta = 1.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.6$
N411/N412	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 37.7$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	x: 0.667 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 38.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.667 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.0$
N412/N413	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 15.8$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 15.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 44.0$
N413/N414	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 10.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.7$
N414/N415	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.0$											



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_V M_2$	$NM_V M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_V V_V$	
N633/N634	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 34.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0.757 m $\eta = 9.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.0$
N634/N635	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 19.0$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 14.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 20.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 13.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.3$
N635/N636	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.757 m $\eta = 56.0$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0.757 m $\eta = 19.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.1$
N636/N637	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 47.6$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 47.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.8$
N637/N638	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 22.7$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 10.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.9$
N638/N639	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 8.3$
N639/N640	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0.667 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.4$
N640/N641	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0.667 m $\eta = 8.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.0$
N641/N642	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.667 m $\eta = 35.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0.667 m $\eta = 11.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 36.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.8$
N642/N643	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.5$	x: 0.714 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 15.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.1$
N643/N644	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.4$	x: 0.714 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 15.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 10.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.5$
N644/N645	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.5$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.6$
N645/N646	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 23.2$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 23.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.9$
N646/N647	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.2$	x: 0.714 m $\eta = 2.7$	x: 0.714 m $\eta = 5.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.714 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.9$
N647/N648	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 0.714 m $\eta = 8.2$	x: 0.714 m $\eta = 9.9$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 8.7$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 17.7$
N648/N649	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 37.0$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 0.714 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 40.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 16.0$	x: 0.714 m $\eta = 13.8$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 40.5$
N629/N859	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 84.1$	x: 3 m $\eta = 42.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 3.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 108.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.9$	NO CUMPLE $\eta = 108.1$
N636/N866	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 60.3$	x: 0 m $\eta = 26.7$	x: 0 m $\eta = 3.6$	$\eta = 3.6$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 64.3$
N642/N872	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 61.0$	x: 0 m $\eta = 31.2$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 4.4$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 77.8$
N649/N879	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 53.9$	x: 3 m $\eta = 30.3$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 74.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 74.4$
N859/N860	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 93.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 93.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 20.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 93.5$
N860/N861	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 50.0$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.2$
N861/N862	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.1$
N862/N863	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 17.4$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.1$
N863/N864	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 17.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.1$
N864/N865	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 16.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.3$	x: 0.757 m $\eta = 7.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.7$
N865/N866	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 29.5$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0.757 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 30.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.8$
N866/N867	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 32.2$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 12.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 32.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 32.6$
N867/N868	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 10.7$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.6$
N868/N869	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 11.9$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.8$
N869/N870	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 11.9$	x: 0.667 m $\eta = 3.8$	x: 0.667 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.8$
N870/N871	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 12.3$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	x: 0.667 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 13.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.1$
N871/N872	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.8$	x: 0.667 m $\eta = 33.9$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0.667 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 34.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m		



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	NM_xM_z	$NM_zM_xV_zV_y$	M_x	M_xV_z	M_zV_y	
N1107/N1108	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 16.7$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.0$
N1108/N1109	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 0.757 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.0$
N1109/N1110	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 15.6$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0.757 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.8$
N1110/N1111	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.4$	x: 0.757 m $\eta = 26.6$	x: 0.757 m $\eta = 7.8$	x: 0.757 m $\eta = 11.9$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.757 m $\eta = 10.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.0$
N1111/N1112	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N1112/N1113	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 8.9$	x: 0.667 m $\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.0$
N1113/N1114	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.3$	x: 0.667 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.1$
N1114/N1115	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.1$
N1115/N1116	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.667 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.5$
N1116/N1117	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 30.6$	x: 0.667 m $\eta = 8.7$	x: 0.667 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.667 m $\eta = 11.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N1117/N1118	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.0$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 16.8$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 48.5$
N1118/N1119	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.3$	x: 0.714 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.5$
N1119/N1120	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 6.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 6.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.8$
N1120/N1121	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 25.0$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N1121/N1122	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.0$	x: 0.714 m $\eta = 6.5$	x: 0.714 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.714 m $\eta = 3.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.3$
N1122/N1123	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.0$	x: 0.714 m $\eta = 7.6$	x: 0.714 m $\eta = 9.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.714 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 22.5$
N1123/N1124	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 28.4$	x: 0.714 m $\eta = 10.3$	x: 0.714 m $\eta = 14.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 31.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.714 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.6$
N1104/N1349	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 32.7$	x: 0 m $\eta = 46.0$	x: 3 m $\eta = 0.9$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 73.8$
N1111/N1356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 41.2$	x: 0 m $\eta = 21.0$	x: 3 m $\eta = 1.4$	$\eta = 2.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.7$
N1117/N1362	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 38.8$	x: 3 m $\eta = 32.4$	x: 3 m $\eta = 1.2$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 63.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 63.8$
N1124/N1369	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{eq} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 29.3$	x: 3 m $\eta = 22.7$	x: 3 m $\eta = 0.8$	$\eta = 2.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 45.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.0$
N1349/N1350	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 58.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 20.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 19.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N1350/N1351	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 13.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.4$
N1351/N1352	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 27.4$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 28.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.6$
N1352/N1353	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 29.0$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 31.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.3$
N1353/N1354	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 29.0$	x: 0.757 m $\eta = 4.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 5.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.3$
N1354/N1355	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 19.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.0$	x: 0.757 m $\eta = 11.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.3$
N1355/N1356	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 43.9$	x: 0.757 m $\eta = 7.1$	x: 0.757 m $\eta = 18.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 45.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.757 m $\eta = 17.7$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 45.7$
N1356/N1357	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 40.2$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 14.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 14.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.3$
N1357/N1358	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.6$
N1358/N1359	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.4$
N1359/N1360	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0.667 m $\eta = 7.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.4$
N1360/N1361	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 11.4$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	x: 0.667 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N1361/N1362	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.4$	x: 0.667 m $\eta = 36.0$	x: 0.667 m $\eta = 9.5$	x: 0.667 m $\eta = 13.9$	$\eta = 0.2$	$\eta <$							



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_2 M_2$	$NM_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$		$M_V V_V$
N1470/N1471	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 51.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N1471/N1472	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 51.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.5$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 52.5$
N1472/N1473	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 43.5$	x: 0.757 m $\eta = 4.4$	x: 0.757 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 44.8$
N1473/N1474	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 22.9$	x: 0.757 m $\eta = 5.4$	x: 0.757 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 24.6$
N1474/N1475	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.6$	x: 0.757 m $\eta = 58.7$	x: 0.757 m $\eta = 6.0$	x: 0.757 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 60.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 60.9$
N1475/N1476	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 50.4$	x: 0.667 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 12.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 51.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 51.6$
N1476/N1477	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.2$
N1477/N1478	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6.9$	x: 0.667 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 13.5$
N1478/N1479	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 4.4$	x: 0.667 m $\eta = 9.4$	x: 0.667 m $\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 12.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.8$
N1479/N1480	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 18.5$	x: 0.667 m $\eta = 10.3$	x: 0.667 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 25.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.8$
N1480/N1481	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 42.6$	x: 0.667 m $\eta = 10.9$	x: 0.667 m $\eta = 11.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 47.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 47.2$
N1481/N1482	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 51.8$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 17.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 17.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 57.1$
N1482/N1483	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 21.1$	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 12.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 26.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 26.1$
N1483/N1484	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 39.3$	x: 0 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 42.4$
N1484/N1485	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0.714 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 6.4$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 48.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.6$
N1485/N1486	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 46.3$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0.714 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 48.6$
N1486/N1487	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 42.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0.714 m $\eta = 6.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 43.6$
N1487/N1488	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 26.6$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.714 m $\eta = 11.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 27.5$
N883/N887	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 28.4$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 28.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 28.5$
N887/N885	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 67.9$	x: 0.767 m $\eta = 0.3$	x: 0.767 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 68.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 68.0$
N885/N859	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 118.2$	x: 0.767 m $\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 24.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 118.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.767 m $\eta = 24.5$	$\eta < 0.1$	NO CUMPLE $\eta = 118.7$
N1128/N1132	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 28.4$	x: 0.767 m $\eta = 1.5$	x: 0.767 m $\eta = 13.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 29.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 13.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.2$
N1132/N1130	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 67.9$	x: 0.767 m $\eta = 4.3$	x: 0.767 m $\eta = 19.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 70.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.767 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 70.6$
N1130/N1104	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 118.2$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0.767 m $\eta = 24.5$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 119.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 0.767 m $\eta = 24.7$	$\eta = 0.2$	NO CUMPLE $\eta = 119.9$
N1373/N1377	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 6.7$	x: 0.767 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 6.7$
N1377/N1375	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 26.4$	x: 0.767 m $\eta = 0.2$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 26.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.5$
N1375/N1349	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 59.0$	x: 0.767 m $\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 15.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N189/N193	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 26.0$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 26.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.0$
N193/N196	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.7$
N196/N198	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.78 m $\eta = 14.1$	x: 0.78 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N198/N191	N.P. ⁽⁸⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 14.1$	x: 0.78 m $\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.78 m $\eta = 4.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 14.1$
N191/N1536	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.269 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.269 m $\eta = 6.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 6.9$
N419/N421																



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_z V_y$	
N899/N894	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 16,6$	x: 0,78 m $\eta = 3,1$	x: 0,78 m $\eta = 5,2$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,6$	x: 0,78 m $\eta = 4,8$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,7$
N894/N1539	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5,8$	x: 0 m $\eta = 3,1$	x: 0,269 m $\eta = 8,0$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 7,9$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 9,9$	x: 0,269 m $\eta = 7,7$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 9,9$
N1124/N1138	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 24,0$	x: 0 m $\eta = 10,3$	x: 0 m $\eta = 11,7$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 29,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 9,6$	x: 0 m $\eta = 11,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 29,9$
N1138/N1142	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 16,1$	x: 0 m $\eta = 6,3$	x: 0 m $\eta = 6,3$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,78 m $\eta = 17,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 8,6$	x: 0 m $\eta = 6,1$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 17,0$
N1142/N1144	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 16,6$	x: 0 m $\eta = 3,9$	x: 0 m $\eta = 0,9$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 17,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 9,3$	x: 0 m $\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 17,0$
N1144/N1139	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 16,6$	x: 0,78 m $\eta = 4,6$	x: 0,78 m $\eta = 5,2$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 5,0$	x: 0,78 m $\eta = 5,0$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,7$
N1139/N1540	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 5,8$	x: 0 m $\eta = 4,6$	x: 0,269 m $\eta = 8,0$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 9,5$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 14,8$	x: 0,269 m $\eta = 7,9$	$\eta = 0,3$	CUMPLE $\eta = 14,8$
N1369/N1383	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 30,5$	x: 0 m $\eta = 12,0$	x: 0 m $\eta = 14,0$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 38,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 10,1$	x: 0 m $\eta = 14,1$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 38,5$
N1383/N1387	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 16,6$	x: 0 m $\eta = 10,6$	x: 0 m $\eta = 7,6$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,78 m $\eta = 20,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 11,6$	x: 0 m $\eta = 7,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,6$
N1387/N1389	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,78 m $\eta = 18,3$	x: 0 m $\eta = 6,5$	x: 0 m $\eta = 1,3$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 12,3$	x: 0 m $\eta = 1,0$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 20,6$
N1389/N1384	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 18,3$	x: 0,78 m $\eta = 5,9$	x: 0,78 m $\eta = 5,7$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 6,8$	x: 0,78 m $\eta = 5,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 18,6$
N1384/N1541	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 6,5$	x: 0 m $\eta = 5,9$	x: 0,269 m $\eta = 9,0$	$\eta = 1,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 11,6$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 18,9$	x: 0,269 m $\eta = 9,1$	$\eta = 0,4$	CUMPLE $\eta = 18,9$
N1542/N1543	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 7,6$	x: 3 m $\eta = 39,7$	x: 3 m $\eta = 7,8$	x: 3 m $\eta = 4,1$	$\eta = 0,9$	$\eta = 1,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 48,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	$\eta = 0,8$	$\eta = 0,6$	CUMPLE $\eta = 48,6$
N1544/N1545	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 3,6$	x: 3 m $\eta = 38,6$	x: 3 m $\eta = 12,4$	x: 3 m $\eta = 3,3$	$\eta = 1,8$	$\eta = 1,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 49,1$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 49,1$
N1546/N190	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3 m $\eta = 21,3$	x: 0 m $\eta = 0,5$	x: 3 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 22,7$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 22,7$
N203/N1547	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,177 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,355 m $\eta = 1,0$	x: 0,355 m $\eta = 0,1$	x: 0,355 m $\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	x: 0,177 m $\eta < 0,1$	x: 0,177 m $\eta < 0,1$	x: 0,355 m $\eta = 1,1$	x: 0,177 m $\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,355 m $\eta = 1,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 1,2$
N1547/N204	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,402 m $\eta = 6,8$	x: 0,402 m $\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 7,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,402 m $\eta = 7,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 7,7$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 7,8$
N204/N205	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,757 m $\eta = 17,3$	x: 0 m $\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 5,6$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 17,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 5,5$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 17,4$
N205/N206	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,757 m $\eta = 23,5$	x: 0 m $\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 3,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 23,6$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23,6$
N206/N207	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,757 m $\eta = 25,4$	x: 0,757 m $\eta = 0,7$	x: 0 m $\eta = 1,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 25,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 1,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,8$
N207/N208	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 25,4$	x: 0,757 m $\eta = 1,6$	x: 0,757 m $\eta = 1,4$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 25,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,4$	x: 0,757 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,8$
N208/N209	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 22,8$	x: 0 m $\eta = 1,6$	x: 0,757 m $\eta = 3,6$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 23,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,7$	x: 0,757 m $\eta = 3,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 23,9$
N209/N210	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 16,0$	x: 0,757 m $\eta = 4,9$	x: 0,757 m $\eta = 5,9$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,8$	x: 0,757 m $\eta = 5,9$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 16,5$
N210/N211	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,667 m $\eta = 9,8$	x: 0 m $\eta = 4,9$	x: 0,667 m $\eta = 8,0$	$\eta = 0,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 11,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,4$	x: 0,667 m $\eta = 8,0$	$\eta = 0,2$	CUMPLE $\eta = 11,3$
N211/N212	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,667 m $\eta = 26,6$	x: 0,667 m $\eta = 0,2$	x: 0,667 m $\eta = 10,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 28,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 10,0$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 28,0$
N212/N1543	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 2,0$	$\eta = 0,6$	x: 0,282 m $\eta = 35,1$	x: 0,282 m $\eta = 5,1$	x: 0,282 m $\eta = 11,9$	$\eta = 1,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,282 m $\eta = 38,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 9,3$	x: 0,282 m $\eta = 12,1$	$\eta = 0,4$	CUMPLE $\eta = 38,1$
N1543/N213	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 18,5$	x: 0 m $\eta = 5,1$	x: 0 m $\eta = 6,4$	$\eta = 0,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 20,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 6,7$	x: 0 m $\eta = 6,2$	$\eta = 0,3$	CUMPLE $\eta = 20,5$
N213/N214	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 12,3$	x: 0,667 m $\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 4,5$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 12,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,7$	x: 0 m $\eta = 4,1$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 12,4$
N214/N215	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 4,9$	x: 0 m $\eta = 1,8$	x: 0 m $\eta = 2,5$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 5,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,4$	x: 0 m $\eta = 2,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 5,5$
N215/N216	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0,667 m $\eta = 1,2$	x: 0,667 m $\eta = 2,7$	x: 0,667 m $\eta = 1,1$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 3,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,3$	x: 0 m $\eta = 0,2$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 3,3$
N216/N217	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0,714 m $\eta = 6,3$	x: 0 m $\eta = 2,7$	x: 0,714 m $\eta = 2,9$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 7,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 2,6$	x: 0,714 m $\eta = 2,0$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 7,5$
N217/N218	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0,714 m $\eta = 15,0$	x: 0 m $\eta = 1,6$	x: 0,714 m $\eta = 4,8$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 16,2$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,0$	x: 0,714 m $\eta = 4,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,2$
N218/N1545	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 1,2$	$\eta = 0,4$	x: 0,136 m $\eta = 17,3$	x: 0,136 m $\eta = 2,1$	x: 0,136 m $\eta = 6,8$	$\eta = 1,0$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,136 m $\eta = 18,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 9,5$			



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado	
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$NM_2 M_2$	$NM_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$		$M_V V_V$
N440/N441	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0.667 m $\eta = 12.5$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 23.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 0.667 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 23.2$
N441/N442	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.667 m $\eta = 54.2$	x: 0.667 m $\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 15.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 54.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 15.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 54.4$
N442/N1549	$\bar{\lambda} \leq 3.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.282 m $\eta = 70.1$	x: 0.282 m $\eta = 5.9$	x: 0.282 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.282 m $\eta = 70.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.6$	x: 0.282 m $\eta = 18.5$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 70.6$
N1549/N443	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 33.0$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 10.2$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 9.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 33.2$
N443/N444	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 7.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.8$
N444/N445	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 7.4$	x: 0.667 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 7.6$
N445/N446	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 0.667 m $\eta = 3.0$	x: 0.667 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 6.1$
N446/N447	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0.714 m $\eta = 5.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.714 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.1$
N447/N448	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.714 m $\eta = 8.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 29.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.714 m $\eta = 6.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.7$
N448/N1550	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.136 m $\eta = 34.1$	x: 0.136 m $\eta = 3.4$	x: 0.136 m $\eta = 11.0$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.136 m $\eta = 34.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.9$	x: 0.136 m $\eta = 9.4$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 34.3$
N1550/N449	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 15.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 15.6$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N449/N450	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	x: 0.714 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 12.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 31.9$
N450/N451	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 18.8$
N451/N452	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 30.8$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 5.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.9$
N452/N453	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 35.9$	x: 0.714 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.4$
N453/N454	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 35.9$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0.78 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 36.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.78 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.4$
N454/N455	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	x: 0.78 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.78 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 33.7$
N455/N456	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.7$	x: 0.78 m $\eta = 1.3$	x: 0.78 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 23.2$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 23.2$
N456/N432	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 24.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0.78 m $\eta = 11.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 24.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.78 m $\eta = 11.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.2$
N432/N1551	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 24.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 29.4$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 24.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 27.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 29.4$
N1548/N1552	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 0 m $\eta = 73.9$	x: 3 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 4.8$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 75.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.9$	CUMPLE $\eta = 75.6$
N1549/N1553	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 15.1$	x: 0 m $\eta = 47.3$	x: 3 m $\eta = 29.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 4.5$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.0$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 67.3$
N1550/N1554	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 46.9$	x: 3 m $\eta = 23.7$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 3.5$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	$\eta = 2.9$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 65.0$
N432/N662	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 21.4$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 21.4$
N663/N1552	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0.177 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.355 m $\eta = 9.9$	x: 0.355 m $\eta = 0.2$	x: 0.355 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.177 m $\eta < 0.1$	x: 0.177 m $\eta < 0.1$	x: 0.355 m $\eta = 10.0$	x: 0.177 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.355 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 10.0$
N1552/N664	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 0.402 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 12.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 12.1$
N664/N665	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 25.4$	x: 0.757 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 8.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 26.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.0$
N665/N666	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 37.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 38.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.1$
N666/N667	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 41.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.4$
N667/N668	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 41.9$	x: 0.757 m $\eta = 1.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 42.4$
N668/N669	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 38.3$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.757 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.8$
N669/N670	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 26.8$	x: 0.757 m $\eta = 1.8$	x: 0.757 m $\eta = 8.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 27.2$
N670/N671	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,máx}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 20.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.0$	x: 0.667 m $\eta = 12.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 21.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.667 m $\eta = 11.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.2$
N671/N672	$\bar{\lambda$															



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_x V_z$	$M_z V_y$	$N_M M_z$	$N_M M_z V_y V_z$	M_x	$M_x V_z$	$M_x V_y$	
N682/N683	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 38.8$	x: 0.714 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.3$
N683/N684	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.8$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0.78 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.78 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 41.3$
N684/N685	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0.78 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 38.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.78 m $\eta = 3.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 38.2$
N685/N686	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 0.78 m $\eta = 3.1$	x: 0.78 m $\eta = 7.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.78 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.6$
N686/N662	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 16.9$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0.78 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 17.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.78 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 17.6$
N662/N1555	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 17.0$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 20.8$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.5$	x: 0 m $\eta = 19.5$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.8$
N1552/N1556	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 66.6$	x: 3 m $\eta = 26.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 1.9$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.0$	CUMPLE $\eta = 70.3$
N1553/N1557	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 38.1$	x: 0 m $\eta = 23.8$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 3.3$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.5$	CUMPLE $\eta = 52.5$
N1554/N1558	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 40.5$	x: 3 m $\eta = 24.0$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 3.3$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 58.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.7$	$\eta = 0.4$	CUMPLE $\eta = 58.8$
N662/N904	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	x: 3 m $\eta = 2.1$	x: 3 m $\eta = 11.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 3 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 11.1$
N1556/N906	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 58.3$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 59.3$
N906/N907	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 43.6$	x: 0.757 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 43.9$
N907/N908	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 0.757 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 8.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 21.9$
N908/N909	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 10.7$	x: 0.757 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 11.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.5$
N909/N910	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.757 m $\eta = 14.3$	x: 0.757 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.757 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.0$
N910/N911	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 14.3$	x: 0.757 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.0$
N911/N912	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0.757 m $\eta = 3.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.757 m $\eta = 2.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.0$
N912/N913	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 9.3$	x: 0.667 m $\eta = 3.6$	x: 0.667 m $\eta = 5.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.667 m $\eta = 5.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.2$
N913/N914	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.667 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0.667 m $\eta = 7.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 19.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.0$
N914/N1557	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$\eta = 0.9$	x: 0.282 m $\eta = 25.9$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0.282 m $\eta = 10.1$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.282 m $\eta = 26.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0.282 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 26.5$
N1557/N915	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 0.385 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.0$
N915/N916	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 0.667 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 9.9$
N916/N917	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0.667 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.667 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 6.3$
N917/N918	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	x: 0.667 m $\eta = 4.6$	x: 0.667 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.667 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 6.3$
N918/N919	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0.714 m $\eta = 4.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.714 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.3$
N919/N920	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.714 m $\eta = 23.7$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0.714 m $\eta = 6.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 24.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.714 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.2$
N920/N1558	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.136 m $\eta = 26.9$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.136 m $\eta = 9.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.136 m $\eta = 27.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.1$	x: 0.136 m $\eta = 8.5$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 27.5$
N1558/N921	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 45.7$	x: 0.578 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 13.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 13.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.0$
N921/N922	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 24.6$	x: 0.714 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.9$
N922/N923	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 14.9$	x: 0.714 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 8.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 16.4$
N923/N924	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 26.1$	x: 0.714 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 28.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.7$
N924/N925	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.714 m $\eta = 32.5$	x: 0.714 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 35.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 35.6$
N925/N926	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_{\omega} \leq \lambda_{\omega, \max}$ Cumple	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 33.9$	x: 0 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.6$



Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_V	M_2	V_2	V_V	$M_V V_2$	$M_2 V_V$	$N_M M_2$	$N_M M_2 V_V V_2$	M_t	$M_V V_2$	$M_t V_V$	
N1155/N1156	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 14,8$	x: 0 m $\eta = 2,9$	x: 0 m $\eta = 1,4$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 16,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,6$	x: 0 m $\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 16,7$
N1156/N1157	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 14,3$	x: 0,757 m $\eta = 7,3$	x: 0,757 m $\eta = 3,2$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 15,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 2,4$	x: 0,757 m $\eta = 2,5$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 15,9$
N1157/N1158	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 9,5$	x: 0 m $\eta = 7,3$	x: 0,667 m $\eta = 5,5$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 15,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 2,7$	x: 0,667 m $\eta = 5,1$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 15,9$
N1158/N1159	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 16,7$	x: 0,667 m $\eta = 5,0$	x: 0,667 m $\eta = 7,7$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 18,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,6$	x: 0,667 m $\eta = 7,4$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 18,1$
N1159/N1561	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,6$	$\eta = 0,1$	x: 0,282 m $\eta = 24,2$	x: 0,282 m $\eta = 5,7$	x: 0,282 m $\eta = 9,9$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,282 m $\eta = 25,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,2$	x: 0,282 m $\eta = 9,7$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,8$
N1561/N1160	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 15,6$	x: 0 m $\eta = 5,7$	x: 0 m $\eta = 6,2$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 18,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,4$	x: 0 m $\eta = 5,9$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 18,7$
N1160/N1161	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 9,2$	x: 0,667 m $\eta = 5,5$	x: 0 m $\eta = 3,9$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 13,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 3,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 13,0$
N1161/N1162	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 2,7$	x: 0 m $\eta = 5,5$	x: 0 m $\eta = 1,6$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 7,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,4$	x: 0 m $\eta = 1,3$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 7,5$
N1162/N1163	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,667 m $\eta = 2,9$	x: 0,667 m $\eta = 8,6$	x: 0,667 m $\eta = 1,9$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,667 m $\eta = 10,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,7$	x: 0,667 m $\eta = 1,2$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 10,6$
N1163/N1164	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,714 m $\eta = 10,2$	x: 0 m $\eta = 8,6$	x: 0,714 m $\eta = 4,1$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 12,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,0$	x: 0,714 m $\eta = 3,7$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 12,7$
N1164/N1165	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,714 m $\eta = 22,8$	x: 0,714 m $\eta = 6,5$	x: 0,714 m $\eta = 6,6$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 24,6$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 6,2$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 24,6$
N1165/N1562	$\bar{\lambda} \leq 3,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,136 m $\eta = 26,2$	x: 0,136 m $\eta = 6,9$	x: 0,136 m $\eta = 9,1$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,136 m $\eta = 28,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	x: 0,136 m $\eta = 8,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 28,0$
N1562/N1166	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 44,4$	x: 0 m $\eta = 7,0$	x: 0 m $\eta = 13,6$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 48,0$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	x: 0 m $\eta = 13,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 48,0$
N1166/N1167	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 23,3$	x: 0 m $\eta = 6,1$	x: 0 m $\eta = 11,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 26,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,5$	x: 0 m $\eta = 11,1$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 26,5$
N1167/N1168	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 15,6$	x: 0,714 m $\eta = 6,5$	x: 0 m $\eta = 8,6$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 19,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,9$	x: 0 m $\eta = 8,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 19,5$
N1168/N1169	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 27,1$	x: 0,714 m $\eta = 7,9$	x: 0 m $\eta = 6,1$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 31,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,5$	x: 0 m $\eta = 6,1$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 31,1$
N1169/N1170	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 33,6$	x: 0,714 m $\eta = 11,8$	x: 0 m $\eta = 3,6$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,714 m $\eta = 41,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 3,0$	x: 0 m $\eta = 3,6$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 41,1$
N1170/N1171	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,78 m $\eta = 35,3$	x: 0 m $\eta = 11,8$	x: 0 m $\eta = 1,0$	$\eta = 0,3$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 41,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 2,3$	x: 0 m $\eta = 0,9$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 41,1$
N1171/N1172	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 35,3$	x: 0 m $\eta = 6,5$	x: 0,78 m $\eta = 2,1$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 38,8$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,8$	x: 0,78 m $\eta = 1,9$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 38,8$
N1172/N1173	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 31,3$	x: 0,78 m $\eta = 7,4$	x: 0,78 m $\eta = 4,8$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 33,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 2,4$	x: 0,78 m $\eta = 4,7$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 33,5$
N1173/N1149	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 21,4$	x: 0,78 m $\eta = 8,6$	x: 0,78 m $\eta = 7,5$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 26,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,2$	x: 0,78 m $\eta = 7,4$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 26,5$
N1149/N1563	N.P. ⁽⁸⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m $\eta = 6,9$	x: 0 m $\eta = 8,6$	x: 0,269 m $\eta = 9,5$	$\eta = 1,6$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 14,4$	x: 0 m $\eta < 0,1$	$\eta = 27,4$	x: 0,269 m $\eta = 8,4$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 27,4$
N1560/N1564	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1,5$	x: 0 m $\eta = 19,9$	x: 0 m $\eta = 25,1$	x: 0 m $\eta = 0,9$	$\eta = 2,1$	$\eta = 0,7$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 41,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	$\eta = 1,5$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 41,3$
N1561/N1565	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 3,1$	x: 0 m $\eta = 18,9$	x: 3 m $\eta = 20,6$	x: 0 m $\eta = 1,0$	$\eta = 2,2$	$\eta = 0,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 31,7$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,3$	$\eta = 1,5$	$\eta = 0,5$	CUMPLE $\eta = 31,7$
N1562/N1566	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 1,9$	x: 0 m $\eta = 20,2$	x: 3 m $\eta = 30,8$	x: 0 m $\eta = 0,9$	$\eta = 3,3$	$\eta = 0,8$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 3 m $\eta = 45,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,8$	$\eta = 3,1$	$\eta = 0,4$	CUMPLE $\eta = 45,5$
N1149/N1394	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 12,0$	x: 3 m $\eta = 2,2$	x: 0 m $\eta = 0,1$	$\eta = 0,2$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 11,7$	$\eta < 0,1$	$M_{Ed} = 0,00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 12,0$
N1564/N1396	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 39,9$	x: 0 m $\eta = 1,3$	x: 0 m $\eta = 14,1$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 40,3$	$\eta < 0,1$	$\eta = 1,6$	x: 0 m $\eta = 14,1$	$\eta = 0,1$	CUMPLE $\eta = 40,3$
N1396/N1397	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 24,7$	x: 0,757 m $\eta = 1,6$	x: 0 m $\eta = 11,0$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 25,1$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 10,9$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,1$
N1397/N1398	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 14,4$	x: 0,757 m $\eta = 2,5$	x: 0 m $\eta = 7,9$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 15,5$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 7,8$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 15,5$
N1398/N1399	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 23,5$	x: 0,757 m $\eta = 3,4$	x: 0 m $\eta = 4,7$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 25,4$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 4,6$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 25,4$
N1399/N1400	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 26,2$	x: 0,757 m $\eta = 4,3$	x: 0 m $\eta = 1,6$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0,757 m $\eta = 28,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0 m $\eta = 1,5$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 28,9$
N1400/N1401	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 26,2$	x: 0,757 m $\eta = 5,1$	x: 0,757 m $\eta = 1,9$	$\eta = 0,1$	$\eta < 0,1$	$\eta < 0,1$	x: 0 m $\eta = 28,9$	$\eta < 0,1$	$\eta = 0,2$	x: 0,757 m $\eta = 1,8$	$\eta < 0,1$	CUMPLE $\eta = 28,9$
N1401/N1402	$\bar{\lambda} < 2,0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,m\acute{a}x}$ Cumple	$\eta = 0,4$	$\eta = 0,1$	x: 0 m $\eta = 22,6$	x: 0,757 m $\eta = 7,1$	x: 0,757 m $\eta = 5,0$	$\eta = 0,2$	$\eta < 0,1$							



Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)															Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_x	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_xV_z	M_zV_y	NM_xM_z	$NM_zM_xV_z$	M_x	M_xV_z	M_yV_x	
N1414/N1415	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 40.4$	x: 0.714 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 50.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.2$
N1415/N1416	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 40.6$	x: 0 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 50.2$
N1416/N1417	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 40.6$	x: 0 m $\eta = 10.7$	x: 0.78 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 46.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.78 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 46.9$
N1417/N1418	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.1$	x: 0.78 m $\eta = 9.8$	x: 0.78 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.78 m $\eta = 6.4$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.9$
N1418/N1394	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0.78 m $\eta = 11.2$	x: 0.78 m $\eta = 9.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.78 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 28.0$
N1394/N1567	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 35.9$	x: 0.269 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.7$	CUMPLE $\eta = 35.9$
N929/N931	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.192 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 14.1$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 14.2$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 14.2$
N931/N930	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 33.8$	x: 0.767 m $\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 34.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 34.0$
N930/N905	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 59.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.767 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 59.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.767 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 59.1$
N905/N1556	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.355 m $\eta = 73.2$	x: 0.355 m $\eta = 3.6$	x: 0.355 m $\eta = 14.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.355 m $\eta = 75.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0.355 m $\eta = 15.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 75.4$
N1174/N1176	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.192 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 14.1$	x: 0.767 m $\eta = 1.6$	x: 0.767 m $\eta = 6.9$	$\eta = 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 15.3$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.767 m $\eta = 6.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 15.3$
N1176/N1175	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 33.8$	x: 0.767 m $\eta = 4.0$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 36.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.767 m $\eta = 9.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 36.6$
N1175/N1150	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 59.0$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0.767 m $\eta = 12.3$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 60.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.767 m $\eta = 12.4$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 60.4$
N1150/N1560	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.355 m $\eta = 73.2$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0.355 m $\eta = 14.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.355 m $\eta = 74.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.355 m $\eta = 14.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 74.6$
N1419/N1421	N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.192 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 3.4$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 3.4$	x: 0.192 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 3.4$
N1421/N1420	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 13.3$	x: 0.767 m $\eta = 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 13.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁵⁾	CUMPLE $\eta = 13.4$
N1420/N1395	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.767 m $\eta = 29.8$	x: 0.767 m $\eta = 0.8$	x: 0.767 m $\eta = 8.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.767 m $\eta = 30.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.767 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 30.3$
N1395/N1564	N.P. ⁽⁶⁾	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.355 m $\eta = 40.4$	x: 0.355 m $\eta = 1.3$	x: 0.355 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.355 m $\eta = 41.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0.355 m $\eta = 11.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 41.2$
N1568/N1547	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 17.9$	x: 0 m $\eta = 65.7$	x: 0 m $\eta = 20.9$	x: 0 m $\eta = 6.6$	$\eta = 8.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 0.8$	CUMPLE $\eta = 76.2$
N1569/N41	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 20.6$	x: 0 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 17.3$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 25.2$
N1570/N84	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.9$	x: 0 m $\eta = 55.0$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.7$	$\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 19.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N1571/N63	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 9.9$	x: 0 m $\eta = 54.9$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta = 0.7$	$\eta = 6.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 59.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 18.0$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.3$	CUMPLE $\eta = 59.5$
N1572/N42	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 40.0$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 3.3$	$\eta = 0.7$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 17.4$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.6$	CUMPLE $\eta = 43.1$
N1573/N105	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0 m $\eta = 20.5$	x: 0 m $\eta = 3.7$	$\eta = 2.3$	$\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 19.1$	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.2$	CUMPLE $\eta = 49.4$
N1574/N27	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 37.4$	x: 0 m $\eta = 85.9$	x: 0.4 m $\eta = 7.4$	x: 0 m $\eta = 11.7$	$\eta = 1.5$	$\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 101.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta = 4.2$	NO CUMPLE $\eta = 101.6$
N1575/N15	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	x: 0 m $\eta = 36.0$	x: 0 m $\eta = 87.2$	x: 0.4 m $\eta = 8.2$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta = 1.9$	$\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 103.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta = 1.2$	$\eta = 4.5$	NO CUMPLE $\eta = 103.9$
N1545/N219	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 36.6$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta = 0.1$	CUMPLE $\eta = 37.3$
N219/N220	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 19.9$	x: 0.714 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 20.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 9.2$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 20.1$
N220/N221	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 10.7$	x: 0.714 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 7.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 11.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 11.0$
N221/N222	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 19.4$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 19.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.9$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 19.8$
N222/N223	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.714 m $\eta = 24.3$	x: 0.7 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.714 m $\eta = 24.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 24.7$
N223/N224	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0.78 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 25.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	CUMPLE $\eta = 25.5$
N224/N225	$\bar{\lambda} < 2.0$ Cumple	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Cumple	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.78 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.78 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	



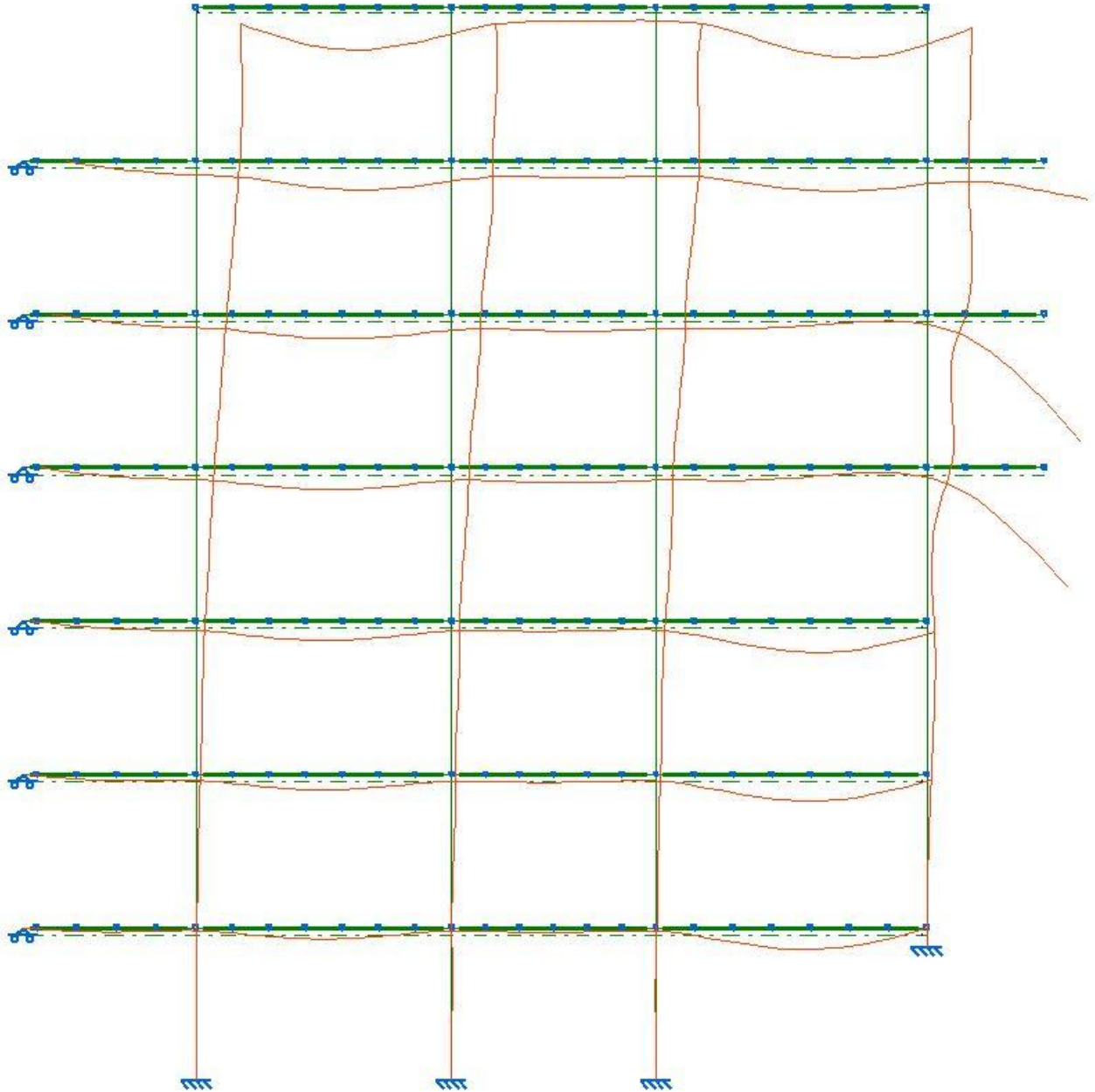
Listados

maternitat vall d'hebron

Fecha: 02/12/16

Barras	COMPROBACIONES (CTE DB SE-A)														Estado
	$\bar{\lambda}$	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$	
<p>Notación:</p> <p>$\bar{\lambda}$: Limitación de esbeltez λ_w: Abolladura del alma inducida por el ala comprimida N_t: Resistencia a tracción N_c: Resistencia a compresión M_y: Resistencia a flexión eje Y M_z: Resistencia a flexión eje Z V_z: Resistencia a corte Z V_y: Resistencia a corte Y $M_y V_z$: Resistencia a momento flector Y y fuerza cortante Z combinados $M_z V_y$: Resistencia a momento flector Z y fuerza cortante Y combinados $N M_y M_z$: Resistencia a flexión y axil combinados $N M_y M_z V_y V_z$: Resistencia a flexión, axil y cortante combinados M_t: Resistencia a torsión $M_y V_z$: Resistencia a cortante Z y momento torsor combinados $M_z V_y$: Resistencia a cortante Y y momento torsor combinados x: Distancia al origen de la barra η: Coeficiente de aprovechamiento (%) N.P.: No procede</p> <p>Comprobaciones que no proceden (N.P.):</p> <p>(1) La comprobación no procede, ya que no hay momento flector. (2) La comprobación no procede, ya que no hay esfuerzo cortante. (3) No hay interacción entre momento flector y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (4) La comprobación no procede, ya que no hay momento torsor. (5) No hay interacción entre momento torsor y esfuerzo cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (6) La comprobación no procede, ya que no hay axil de compresión. (7) La comprobación no procede, ya que no hay axil de tracción. (8) No hay interacción entre axil y momento flector ni entre momentos flectores en ambas direcciones para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede. (9) No hay interacción entre momento flector, axil y cortante para ninguna combinación. Por lo tanto, la comprobación no procede.</p> <p>Errores:</p> <p>(1) Se ha producido un error, ya que la esbeltez de la barra es mayor que la esbeltez límite. (2) El axil de compresión es excesivo y supera los axiles críticos de pandeo. (3) El axil de compresión es excesivo y supera el axil resistente plástico.</p>															

Deformada pòrtic



Deformada alçat longitudinal

