

Promotor

Ajuntament de Taradell

Document

Març 2022

Memòria Tècnica d'estructura FASE 1

Signatura: Josep Rovira Sadurní -
Secretari-Interventor
Data: 30/5/2022 19:37:52
Motiu: Aprovació definitiva per l'acord del
Ple de l'Ajuntament en sessió del 27 de
maig de 2022 - Exp. 477/2022

	Projecte D'Execució PROJECTE EXECUTIU PARCIAL D'ESTRUCTURA; CONSTRUCCIÓ DE LA NOVA Emplaçament: Abelles, S/N Municipi: Taradell - 08552 Arquitectes BRUFAU I NIUBÓ, ROBERT
	Clients: AJUNTAMENT DE TARADELL
 Col·legi d'Arquitectes de Catalunya	Hash: geBIOZPv8lNq5jK2dp5khNvQGGQ= Hash COAC: heN7fY5xM6YfZbV7JXolUWFMeFc= Ref: COAC-2022800416-33800-01

Visat: 2022800416

Data: 17-05-2022

Expedient

E8543

Projecte estructura: Projecte Executiu Parcial d'Estructura; Construcció de la nova pista: paviment, coberta i il·luminació

Índex

1.	Programa de necessitats.....	1
1.1.	Descripció de l'estructura	1
1.2.	Usos previstos al projecte	3
2.	Sustentació de l'edifici	3
2.1.	Característiques del terreny	3
3.	Sistema estructural.....	5
3.1.	Període de servei.....	5
3.2.	Característiques dels materials	5
3.3.	Accions considerades	9
3.4.	Coeficients de seguretat.....	16
3.5.	Hipòtesis de càlcul.....	19
3.6.	Mètodes de càlcul.....	21
3.7.	Programes informàtics de càlcul utilitzats	23
3.8.	Criteris de dimensionat.....	24
4.	Seguretat en cas d'incendi	25
4.1.	Condicions de resistència al foc de l'estructura	25
5.	Procés constructiu	26
6.	Manteniment de l'estructura	26
6.1.	Elements constituïts per acer laminat	26
6.2.	Elements construïts per formigó.....	28
6.3.	Elements constituïts per fusta	¡Error! Marcador no definido.
7.	Higiene, salut i medi ambient	29
8.	Normativa utilitzada	29
8.1.	Normativa bàsica.....	29
8.2.	Normativa complementària	30
9.	Declaració de compliment dels documents bàsics	32
	Annexes.....	33

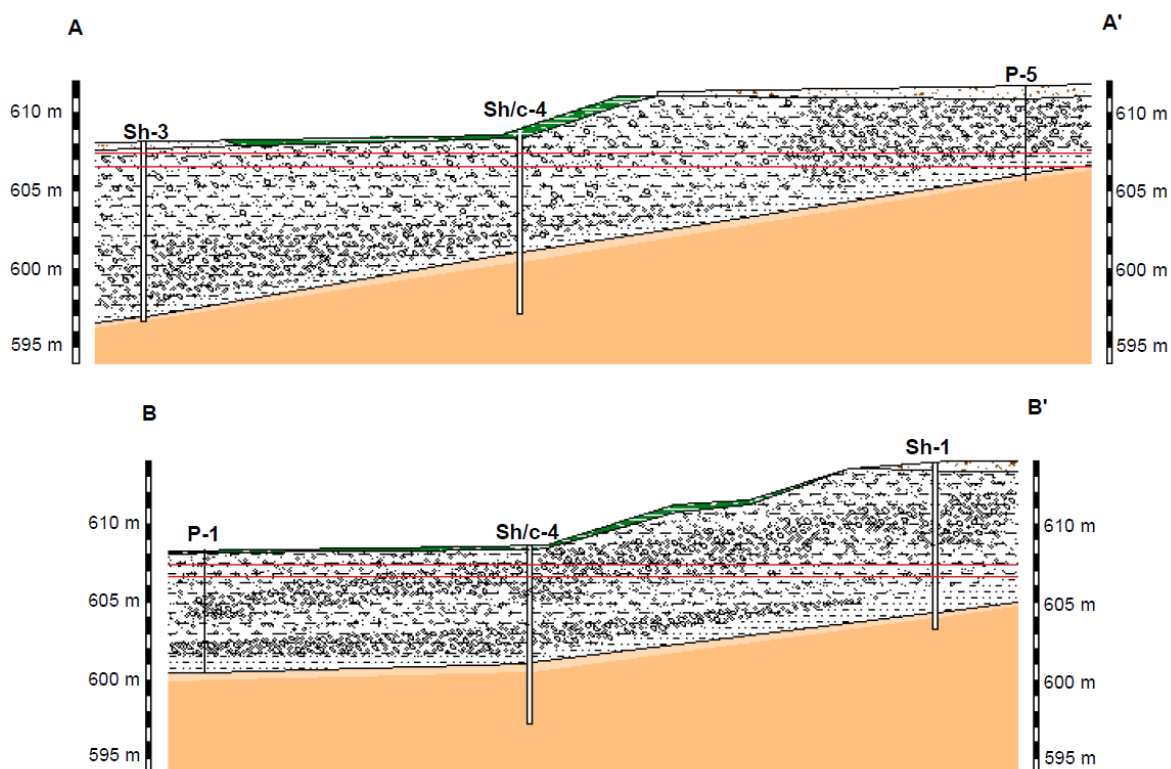
1. PROGRAMA DE NECESSITATS

1.1. DESCRIPCIÓ DE L'ESTRUCTURA

FONAMENTACIÓ

S'ha dimensionat a partir de les dades geotècniques aportades per l'estudi geològic desenvolupat per LOSTEC (Laboratori d'assaigs de materials de construcció). La referència d'aquest estudi és el nº 224171, estant signat per la geòloga Myriam Serra i Serra, amb data de Novembre de 2021.

En línies generals, el terreny bo es troba a una profunditat variable, que va des de la cota +597 fins a la cota +607, amb una certa pendent uniforme. Es tracta d'un terreny format per gresos arcòtics, calcarenites i microaglomerants, que dona rebuig en els assaigs de penetració. Els esquemes del tall geològic que figuren al Informe esmentat són els següents:



Per damunt d'aquest estrat de terreny molt dur hi trobem capes d'argiles amb sorres i passades de gravetes amb matriu argilosa. És un terreny bastant heterogeni, amb característiques resistents baixes en algunes zones, donant valors entre 10 i 30 a les gràfiques de penetració.

Donada la inclinació de la capa resistent, l'estudi geotècnic recomana fonamentar sobre aquesta capa, que es pot fer treballar a una tensió admissible de 6 Kg./cm² (tot i que el mateix estudi parla de que es tracta d'un valor conservador). Per la forta inclinació, en algunes zones s'haurà de fonamentar de manera profunda, amb pilots treballant bàsicament per punta,

mentre que en d'altres n'hi haurà prou amb una fonamentació semiprofunda sobre pous de formigó pobre d'una altura relativament petita (entre 1 i 3 metres).

La cota de la base del Pavelló nou és +607.2 i, a la façana del carrer +613.6 el mur de contenció de terres té una altura lleugerament superior als 6 metres. Es proposa fer un rebaix de terres atalussades amb la intenció de fer un mur encofrat a dues cares, amb posterior replè del terreny, un cop s'hagi fet el pertinent tractament impermeabilitzador del seu trasdossat. Aquest replè serà fet de manera selectiva, amb un primer metre de graves per facilitar el drenatge de l'aigua que es pugui acumular al trasdossat. La part superior s'omplirà amb terres seleccionades amb un angle de fregament de 35°.

El mur d'aquesta façana llarga tindrà un espessor de 35cm a tota l'altura, i estarà connectat a uns contraforts perpendiculars de 50x90 des d'on naixeran els pilars que més amunt hauran de suportar l'estructura de coberta. A la base de cada un d'aquests 7 pilars s'hi disposa una ampla sabata de 3'75x3'75 metres, que estarà preparada per endur-se totes les empentes dels 7'5 metres de cada tram. El mur entre aquests pilars-contrafort es tractarà com una llosa vertical amb continuïtat horitzontal sobre els pilars que actuaran com a suport. A la base d'aquests fragments de mur entre les grans sabates s'hi disposa una rasa correguda de 1'40 metres d'amplada, de la qual neix l'armadura vertical del mur.

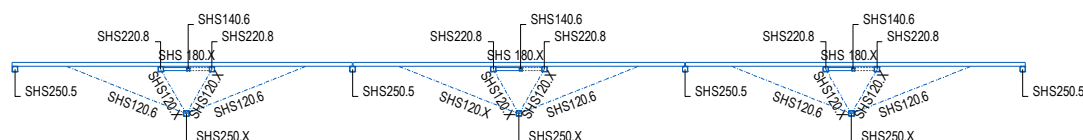
Els dos murs laterals, que contenen una altura de terres una mica menor, es tracten de manera semblant entre ells, també amb un mur de 35cm. de gruix, però en aquest cas no hi ha contraforts. Els pilars superiors de façana naixeran damunt d'aquest mur, però a l'interior d'aquest si disposaria un reforç de dimensions 35x40 coincidint amb la posició dels pilars superiors esmentats. En aquest cas tot el mur té la mateixa configuració, amb una sabata correguda de 2,80 metres. Donat que el terreny més resistent va baixant a mida que s'allunya del mur de la façana llarga, serà convenient disposar-hi alguns parells de pilots per assolir l'estrat resistent, penetrant en ell la longitud de un diàmetre del pilot. Els pertinents encepats d'aquests grups de pilots quedaran embeguts en la sabata del mur, tot i que sobresortiran per sota, amb la finalitat d'assolir el cantell necessari.

A la banda contrària a la façana del carrer no hi haurà contenció de terres, atès que el nou pavelló quedarà enrassat amb el paviment del vell pavelló. Per suportar els pilars metàl·lics que suportaran la coberta, es disposen grups de dos pilots de $\varnothing 55\text{cm.}$ amb els pertinents encepats, arriostrats en les dues direccions.

No es detecta nivell freàtic quan es fan els sondejos, però no es descarta que en èpoques de fortes pluges pugui crear-se alguns corrents d'aigua soterrada. Tampoc es detecta l'existència de materials expansius (argiles, guixos,...)

ESTRUCTURA METÀL·LICA

Comencem descrivint l'estructura bàsica de la coberta del pavelló. Es suporta en 7 pilars principals a cada una de les façanes llargues i en 3 pilars secundaris a cada costat per suportar les façanes curtes. Són perfils tipus HEB que suporten una estructura tridimensional metàl·lica, formada per tres grans bigues de forma un tant lenticular, com es veu a la secció següent:



Les línies que coincideixen amb la separació de les tres pistes, on haurien de penjar-se les cortines divisòries no funcionen pròpiament com una biga longitudinal, sinó que es

configuren amb un únic perfil, que no té un treball específic a flexió, tot i que seguirà les deformacions que sofreixin les tres grans bigues lenticulars.

La coberta és lleugera, amb un pes de la envoltant de menys de 100 Kg./m². Això ens possibilita considerar per l'estructura metàl·lica una resistència al foc de R-30, que es podrà resoldre amb pintures ignífugues convencionals. En previsió de que l'estructura estigui exposada fins que s'executi la Fase 2 (execució de les façanes), es prescriu una exposició de classe "Y" per la pintura intumescent a aplicar, segons la taula 3 de la guia ETAG 018-02 elaborada per la EOTA.

1.2. USOS PREVISTOS AL PROYECTO

Els usos previstos per a l'estructura del projecte objecte del present documents són:

Categoria C: C3: Zona d'accés al públic.

Categoria G: G1: Coberta lleugera amb inclinació inferior a 20°

2. SUSTENTACIÓ DE L'EDIFICI

2.1. CARACTERÍSTIQUES DEL TERRENY

2.1.1. Descripció del terreny

En base a l'estudi geotècnic elaborat per LOSTEC, S.A., amb número de referència 22114171, la descripció del terreny del solar que ocupa el present document respon a les següents característiques:

2.1.1.1. Característiques geotècniques dels materials

A continuació s'especifiquen les característiques del terreny que exposa l'estudi geotècnic annex a la memòria del projecte. Les característiques es resumeixen a continuació, en orde d'aparició de la cota superior la inferior.

Capa	A: Argiles amb Sorres	B: Gresos arcòsics, calcarenites i microcongomerats
Angle de fregament	27,5 °	-
Densitat mitja	1,90 t/m ³	2,5 t/m ³
Cohesió	0,33 kg/cm ²	- kg/cm ²
Potència	0,4-7,50	7,60-11,40
σ_{adm}	1,60 kg/cm ²	6,0 kg/cm ²

2.1.2. Recomanacions de l'estudi geotècnic

L'estudi geotècnic proposa dos tipus de fonamentació. La primera és per la zona amb la Roca a la cota més alta, mitjançant una fonamentació semiprofunda amb pous. La segona és una fonamentació profunda per assolir els materials de la subcapa B.

2.1.3. Coeficient de permeabilitat

La permeabilitat dels sòls identificats a l'informe geotècnic és la que es mostra en la següent taula:

	A: Argiles amb Sorres	B: Gresos arcòsics, calcarenit es i microconglomerats
Coeficient de permeabilitat	10^{-3} - 10^{-7} cm/s	$<10^{-9}$ cm/s

2.1.4. Paràmetres sísmics de terreny

Segons la norma sismoresistent vigent, NCSE-02, Taradell presenta una acceleració sísmica bàsica de 0,05g i un coeficient de contribució, K, igual a 1. Els coeficients del terreny, C, establerts per cada estrat són:

	A: Argiles amb Sorres	B: Gresos arcòsics, calcarenit es i microconglomerats
Coeficient C	1,4	1

2.1.5. Agressivitat del terreny i de l'aigua

D'acord amb la naturalesa argilosa dels materials de la capa R/Q i el potencial expansiu de l'ordre de 0,25 kg/cm² dels materials de la Capa A (subcapa A1 i A2), es recomanen les mesures necessàries per evitar canvis d'humitat en el sòl de fonamentació.

2.1.6. Altres paràmetres del terreny

Les dificultats d'excavació poden venir donades pel gruix de materials de rebliment (Capa A) amb gruixos de fins a 5 m i que correspon a l'àrea amb major volum d'excavació, i on pot ser necessari excavar per trams i prendre mesures d'entibació necessàries per tal de garantir la seguretat enfront esclavissades.

Les possibles dificultats de ripabilitat en el subsòl poden venir donades pels materials de semicimentats a cimentats que s'intercalen en el substrat de la Capa A (subcapa A2), i que es relacionen amb els rebuig dels assaigs de penetració dinàmica, on pot ser necessari la utilització de mètodes d'excavació en roca.

2.1.7. Condicionants de l'entorn del solar i possibles preexistències

Hi ha una construcció a enderrocar prèviament a l'efectuació de la fonamentació.

3. SISTEMA ESTRUCTURAL

3.1. PERIODE DE SERVEI

Donat que l'ús de la construcció és del tipus normal i en manca d'un requeriment superior per part de la propietat s'ha considerat una vida útil nominal de 50 anys.

3.2. CARACTERÍSTIQUES DELS MATERIALS

Els materials emprats per a la realització dels elements estructurals es detallen a continuació.

3.2.1. Formigó

S'utilitza per a la realització dels elements resolts amb formigó armat i formigó pretesat o postesat. Les seves característiques més rellevants i, a la vegada, considerades en les anàlisis adjuntes, són les següents:

3.2.1.1. Denominació i tipificació

	Elements de F.A.
Tipificació:	HA-25/B/20/XC2
Característiques intrínseques:	
F_{ck} :	25,0 N/mm ²
Consistència:	Tova
TMA:	20 mm
Tipus d'ambient:	XC2
Contingut mínim de ciment:	275 kg/m ³
Màxima relació A/C:	0,60
Resistència als 7 dies:	17,5 N/mm ²

La classificació i especificació de les característiques mecàniques, físiques, químiques i de durabilitat dels ciments utilitzats, així com els corresponents criteris de conformitat, s'han considerat en base a les normes corresponents, actualitzades a 2021, (CE-21):

3.2.1.2. Característiques mecàniques. Diagrama σ - ϵ de càlcul

Per a la determinació del comportament de les peces de formigó i per a la seva comprovació ulterior s'ha adoptat el diagrama paràbola - rectangle, establert per la Instrucció EHE-08 en l'article 39º, apartat 5è.

D'aquest diagrama, cal destacar el tram elàstic no lineal constituït per la rama parabòlica, d'equació que per un formigó amb $f_{ck} \leq 50 \text{ N/mm}^2$:

$$\sigma_c = f_{cd} \left[1 - \left(1 - \frac{\epsilon_c}{\epsilon_{c0}} \right)^2 \right]; \quad 0 \leq \epsilon \leq 0.002$$

on:

σ_c és la tensió,

f_{cd} és la resistència de càlcul a compressió del formigó, obtinguda després de l'aplicació sobre la resistència característica, f_{ck} , el coeficient de minoració de resistències, γ_f , detallant en l'apartat 3.4 de la present memòria,

ε_c és la deformació consegüent,

ε_{c0} és la deformació a trencament en compressió simple si $f_{ck} \leq 50 \text{ N/mm}^2$,

així com el tram rectilini de la seva fase plàstica per un formigó amb $f_{ck} \leq 50 \text{ N/mm}^2$, l'equació de la qual és:

$$\sigma = f_{cd}; \quad 0.002 \leq \varepsilon \leq 0.0035$$

3.2.1.3. Característiques mecàniques. Mòdul de deformació longitudinal

A nivell de deformacions han estat considerats els següents mòduls de deformació:

a) Mòdul de deformació longitudinal secant, E_{cm} :

$$E_{cm} = 8.500^3 \sqrt{f_{cm,j}}$$

b) Per a càrregues instantànies o ràpidament variables, E_c :

$$E_c = \beta_E \cdot E_{cm}$$

$$\beta_E = 1.30 - \frac{f_{ck}}{400} \leq 1.175$$

on $f_{cm,j}$ és la resistència mitja del formigó a l'edat de j dies, obtinguda mitjançant l'expressió:

$$f_{cm,j} = f_{ck,j} + 8, \text{ en N/mm}^2$$

3.2.1.4. Coeficient de Poisson

S'ha considerat el valor 0.2.

3.2.1.5. Coeficient de dilatació tèrmica.

S'ha considerat el valor $10^{-5} \text{ (}^\circ\text{C)}^{-1}$

3.2.1.6. Coeficient de retracció.

Segons les indicacions de l'article 39.7 de la EHE-08.

3.2.1.7. Coeficient de fluència

Segons les indicacions de l'article 39.8 de la EHE-08.

3.2.1.8. Assaigs i control

Les característiques del material que es detalla, en totes les seves variants, així com els assajos als que ha d'ésser sotmès resten especificats en els Plec de Condicions per l'Execució i la Posta en Obra del Formigó Armat i el Pla de Control adjunt.

3.2.1.9. Aspecte extern

L'aspecte extern que hauran de presentar els formigons col·locats en obra es detalla explícitament en el Plec de Condicions per l'Execució i la Posta en Obra del Formigó Armat, adjunt a la present. A grans trets, cal esmentar que no s'acceptaran formigons amb fissures, no homogenis en color o textura o bruts, tant de fluorescències com de taques d'òxid o greix.

3.2.2. Acer per armadures passives

S'utilitza per a la confecció del formigó armat i per a l'execució de tots els espàrrecs d'ancoratge dels elements d'estructura metàl·lica contra el formigó. La seva tipificació, segons la EHE-08, és: B-500SD, acceptant-se també l'acer B-500S, que implica:

Acer armadura passiva:

B-500SD:	Soldabilitat, alta ductilitat
B-500S:	Soldabilitat
Límit elàstic f_{yk}	$\geq 500 \text{ N/mm}^2$
Mòdul d'elasticitat, E:	200.000 N/mm^2

3.2.2.1. Diagrama σ - ϵ de càlcul $\geq 500 \text{ N/mm}^2$.

El diagrama tensió - deformació considerat és el corresponent als acers de duresa natural que estableix la norma EHE-08, en l'article 38.4. En el diagrama indicat s'observa una llei trilineal, en la que el seu tram inclinat té un pendent que és el mòdul de deformació longitudinal, de valor $E=200.000 \text{ N/mm}^2$, vàlid per a intervals de tensió compresos entre $-f_{yd} < \sigma < f_{yd}$, essent f_{yd} la resistència de càlcul del material, obtinguda després d'aplicar sobre el seu límit elàstic els coeficients de minoració de resistència, γ_s .

3.2.2.2. Característiques del material i assaigs

Las característiques del material que es detalla, així com els assajos als que s'haurà de sotmetre, queden especificats en els Plecs de condicions per a l'Execució i la Posta en Obra del Formigó Armat i en el Pla de Control adjunt.

3.2.3. Acer laminat

S'utilitza per a la confecció dels elements d'estructura metàl·lica, excepte els espàrrecs d'ancoratge i subjecció en formigó, per als quals s'utilitza acer B-500S. Segons la norma "Documento Básico SE-A. Seguridad Estructural Acero" es distingeixen les característiques dels materials per a perfils i xapes, per a cargols, rosques i volanderes, i per al material d'aportació.

Les característiques del material que es detalla, així com els assaigs a què s'hauria de sotmetre, queden especificats als Plecs de Condicions per a l'execució i la posta en obra de l'estructura metàl·lica. L'acer laminat considerat en projecte es del tipus S275JR.

3.2.3.1. Acer per xapes i perfils

S'utilitzen els acers establerts a la norma UNE-EN 10025-2:2006 (Productes laminats en calent d'acer sense aliatges, per a construccions metàl·liques d'ús general), així com l'establert a les normes UNE-EN 10210-1:2007, relativa a perfils buits per a construcció acabats en calent d'acer no aleat de gra fi, i UNE-EN 10219-1:2007, relativa a seccions buides d'acer estructural conformades en fred. A la taula (DB SE-A-11, taula 4.1) s'especifiquen les característiques mecàniques mínimes dels acers UNE EN 10025, que són les que han estat utilitzades en els càlculs del present projecte d'estructura.

Tipus d'acer en xapes i perfils	S275JR
f_y (N/mm ²) xapes <16mm	275 N/mm ²
Mòdul d'elasticitat, E	200.000 N/mm ²
Mòdul d'elasticitat transversal, G	81.000 N/mm ²
Coefficient de Poisson, ν :	0.30
Coefficient de dilatació tèrmica, λ :	$1.2 \times 10^{-5} (^{\circ}\text{C})^{-1}$
Densitat	7.850 Kg/m ³

A la taula següent (DB SE-A-12, taula 4.2) s'especifiquen els espessors màxims (en mm) de xapes per als quals no és necessari comprovar el comportament dúctil del material.

Tots els acers esmentats i utilitzats en el present projecte d'estructura són soldables i únicament es requereix l'adopció de precaucions en el cas d'unions especials (entre xapes de gran espessor, d'espessors molt desiguals, en condicions molt difícils d'execució, etc.).

3.2.3.2. Cargols, rosques i volanderes

Les característiques mecàniques dels acers per a cargols, rosques i volanderes s'han pres de la taula següent (DB SE-A-13, taula 4.3): L'acer per a cargols i volanderes considerat en projecte es del tipus TR 10.9., preveure el tractament de les superfícies segons s'indica en els plànols de projecte.

3.2.3.3. Materials d'aportació

Les característiques mecàniques dels materials d'aportació seran, en tot cas, superiors a les dels materials base.

3.2.3.4. Resistència de càlcul

Es defineix resistència de càlcul, f_{yd} , es defineix com el quocient entre la tensió de límit elàstic i el coeficient de seguretat del material, definit en l'apartat corresponent.

$$f_{yd} = \frac{f_y}{\gamma_M}$$

Per al cas específic de les comprovacions de resistència última del material o de la secció, s'ha adoptat com a resistència de càlcul el valor:

$$f_{ud} = \frac{f_u}{\gamma_{M2}}$$

Essent γ_{M2} el coeficient de seguretat per a resistència última.

3.2.4. Fàbrica de bloc de formigó

S'utilitza, en general, per a la realització de murs de càrrega d'elements. Totes les especificacions i característiques del material s'han definit en base al "DB SE-F Seguridad estructural: Fábrica".

3.2.4.1. Denominació i tipificació

Les peces a utilitzar en l'elaboració d'elements de fàbrica seran, segons s'estableix al DB SE-F a la taula 4.1, de tipus Perforades Ceràmiques, de manera que es compleixin les especificacions de volumetria de buits que es contemplen a l'esmentada taula. La resistència de les peces a utilitzar serà com a mínim de 15 N/mm^2 .

El morter a utilitzar en l'elaboració d'elements de fàbrica serà del tipus ordinari, amb una resistència mínima M10, complint l'establert a al DB SE-F, apartat 4.2.

3.2.4.2. Característiques mecàniques de la fàbrica. Resistència característica a compressió.

Per al càlcul de la resistència a compressió de la fàbrica especificada, s'ha considerat la taula 4.4 del DB SE-F. La resistència característica del maó f_b és de 15 N/mm^2 , i la del morter f_m es de 7.5 N/mm^2 , així que la fàbrica elaborada amb bloc de fomisó s'ha calculat amb una resistència característica de $f_k = 4 \text{ N/mm}^2$.

3.2.4.3. Característiques mecàniques de la fàbrica. Mòdul de deformació longitudinal.

Com a mòdul d'elasticitat secant instantani, E , s'ha pres $1000 f_k$, tal i com indica DB SE-F, apartat 4.6.5. Per al càlcul d'Estats Límit de Servei s'ha multiplicat aquest valor per 0,6.

3.3. ACCIONS CONSIDERADES

La determinació de les accions sobre l'edifici i sobre la seva estructura s'ha realitzat tenint en consideració l'aplicació de les normatives que es relacionen a l'apartat corresponent del present informe.

Segons el DB SE-AE "Acciones en la edificación", les accions i les forces que actuen sobre un edifici es poden agrupar en 3 categories: accions permanents, accions variables i accions accidentals.

La consideració particular de cadascuna d'elles es detalla en els següents subapartats, i respon a l'estipulat als apartats 2, 3 i 4 del DB SE-AE.

3.3.1. Accions permanents

S'inclouen dins d'aquesta categoria totes les accions la magnitud de les quals tingui una variació amb el temps menyspreable, o sigui monòtona fins arribar a un valor límit. Es consideren 3 grups d'accions permanents que es detallen a continuació.

3.3.1.1. Pes propi

S'inclouen en aquest grup el pes propi dels elements estructurals, tancaments i elements separadors, envans, tot tipus de fusteria, revestiments (paviments, guarniments, falsos sostres...), reblerts (com els de terres) i equips fixos.

El valor característic del pes propi dels elements constructius s'ha determinat com el seu valor mig obtingut a partir de les dimensions nominals i dels pesos específics mitjos. A la taula següent s'inclouen els pesos dels materials, productes i elements constructius habituals.

Elements:	Densitat:
Murs de fàbrica de bloc:	
De bloc buit de morter:	16.00 kN/m ³
De bloc buit de guix:	10.00 kN/m ³
Formigó:	
Formigó armat:	25.00 kN/m ³
Formigó en massa:	24.00 kN/m ³
Formigó d'escòria:	16.00 kN/m ³
Paviments:	
Hidràulic o ceràmic (6 cm. gruix total):	1.00 kN/m ²
Terratzo:	0.80 kN/m ²
Parquet:	0.40 kN/m ²
Materials de coberta:	
Planxa plegada metàl·lica:	0.12 kN/m ²
Teula corba:	0.50 kN/m ²
Pissarra:	0.30 kN/m ²
Tauler de rajola:	1.00 kN/m ²
Materials de construcció:	
Sorra:	15.00 kN/m ³
Ciment:	16.00 kN/m ³
Pissarra:	29.00 kN/m ³
Escòria granulada:	12.00 kN/m ³
Reomplerts:	
Terreny, com a jardineres...:	20.00 kN/m ³

Pel cas de tancaments lleugers distribuïts homogèniament en planta, tal i com s'indica el DB-AE, s'ha considerat una càrrega superficial uniformement repartida sobre el forjat de 0,80kN/m², multiplicat per la raó mitja entre la superfície d'envans i la de la planta considerada. Així mateix, per habitatges, s'ha considerat una càrrega de 1kN/m² repartida sobre la superfície del forjat, tal i com indica el DB mencionat.

Per la resta de tancaments s'ha calculat directament el pes dels envans projectats, obtenint per una altura lliure de 3,00 metres entre forjats la següent relació de càrregues lineals.

Tancaments

	10,00 kN/m
Tancaments de bloc de formigó de dos fulls sense perforacions, de 20 cm exterior i 10 cm. Interior	14,00 kN/m
Tancaments de bloc de formigó de dos fulls amb perforacions, de 20 cm exterior i 10 cm. interior:	10,00 kN/m
Tancaments lleugers, d'alçada fins als 3.00 m	4,00 kN/m
Envans de totxo calat, d'alçada fins als 3.00 m. i espessor 15 cm.:	6,00 kN/m
Envans de totxo buit, d'alçada fins als 3.00 m i espessor 10 cm:	4,00 kN/m

A les zones d'instal·lacions s'han considerat les càrregues que han indicat a l'equip d'instal·lacions, (veure estats de càrrega en plànols i/o esquema en annex) i com a mínim s'ha considerat una sobrecàrrega de 5,00 kN/m²

3.3.1.2. Accions del terreny

Són les accions derivades de l'empenta del terreny, tant les procedents del seu pes com d'altres accions que actuen sobre ell, o les accions degudes als desplaçaments i deformacions que pateix. En general les accions del terreny repercutiran sobre la fonamentació i sobre els elements de contenció de terres.

La determinació de les accions del terreny sobre els diferents elements afectats s'ha fet a partir de l'estipulat al DB SE-C. Tal i com es descriu en l'apartat 2.3.2.3, s'han determinat les accions del terreny sobre els fonaments i elements de contenció segons 3 tipus d'accions:

- Accions que actuen directament sobre el terreny i que, per raons de proximitat poden afectar al comportament de la fonamentació.
- Càrregues i empentes degudes al pes propi del terreny
- Accions de l'aigua existent a l'interior del terreny

Per a la determinació de les accions del terreny sobre fonamentacions profundes s'ha considerat la forma i dimensions de l'encepat a fi i efecte d'incloure el seu pes, així como el de les terres o allò que pugui gravitar sobre ell.

Per a la determinació de les accions del terreny sobre els elements de contenció s'ha considerat les sobrecàrregues degudes a la presència d'edificacions pròximes, tant superficials com subterrànies, possibles emmagatzematges de materials, vehicles, etc. Les forces dels puntals i ancoratges s'han considerat com a accions.

S'han considerat, sobre els elements de contenció, els estats d'empenta estipulats a l'apartat 6.2.1 del DB SE-C, que es corresponen amb la teoria de les empentes de Rankine:

Empenta activa:

Quan l'element de contenció gira o es desplaça cap a l'exterior sota les pressions del reblert o la deformació del seu fonament fins a arribar a unes condicions d'empenta mínima. L'empenta activa es defineix com la resultant de les empentes unitàries σ'_a , que s'ha determinat mitjançant les fórmules:

$$\sigma'_a = K_A \sigma'_v - 2 \cdot c' \cdot \sqrt{K_A}$$

$$K_A = \tan^2 \left(\frac{\pi}{4} - \frac{\phi}{2} \right)$$

essent ϕ l'angle de fregament intern del terreny, c' la cohesió i σ'_v la tensió efectiva vertical, de valor $\gamma' \cdot z$, essent γ' el pes específic efectiu del terreny i z l'altura del punt considerat respecte la rasant del terreny en la seva escomesa a l'element de contenció.

Empenta passiva:

Quan l'element de contenció és comprimit contra el terreny per les càrregues transmeses per una estructura o un altre efecte similar fins a arribar a unes condicions de màxima empenta. L'empenta

passiva es defineix com la resultant de les empentes unitàries σ'_p , que s'ha determinat mitjançant les següents fórmules:

$$\sigma'_p = K_p \sigma'_v + 2 \cdot c' \cdot \sqrt{K_p}$$

$$K_p = tg^2 \left(\frac{\pi}{4} + \frac{\phi}{2} \right)$$

essent ϕ l'angle de fregament intern del terreny, c' la cohesió i σ'_v la tensió efectiva vertical, de valor $\gamma' \cdot z$, essent γ' el pes específic efectiu del terreny i z l'altura del punt considerat respecte la rasant del terreny en la seva escomesa a l'element de contenció.

Per a la consideració de les sobrecàrregues d'ús actuant a la coronació dels elements de contenció s'ha considerat una altura de terres equivalent sobre la rasant, tenint en compte la densitat del material contingut.

$$H_e = \frac{q}{\gamma}$$

essent γ el pes específic del terreny contingut.

Per a la consideració de la resta d'estats de sobrecàrrega diferents de l'uniforme repartida s'ha utilitzat la formulació proposada a l'apartat 6.2.7 del DB SE-C.

S'ha considerat una llei d'empentes en forma acumulativa, considerant cada estrat com una sobrecàrrega per al subjacent.

L'efecte de l'aigua intersticial s'ha considerat mitjançant el mètode de les pressions efectives.

3.3.2. Accions variables

Són les accions que compleixen que la seva variació en el temps, no és monòtona ni menyspreable respecte el valor mig. Es contempen dins d'aquesta categoria les sobrecàrregues d'ús, les accions sobre les baranes i elements divisoris, l'acció del vent, les accions tèrmiques i l'acció que produeix l'acumulació de neu.

3.3.2.1. Sobrecàrregues d'ús

La sobrecàrrega d'ús és el pes de tot el que pot gravitar sobre l'edifici degut al seu ús.

S'ha considerat, pel càlcul dels esforços en els elements estructurals, l'aplicació d'una càrrega distribuïda uniformement, adoptant els valors característics de la taula 3.1 del DB SE-AE. Per les comprovacions locals de capacitat portant s'ha considerat una càrrega concentrada actuant a qualsevol punt de la zona afectada. Aquesta càrrega concentrada s'ha considerat actuant simultàniament amb la càrrega uniformement repartida en les zones d'ús de trànsit i aparcament de vehicles lleugers, i de manera independent i no simultània amb ella a la resta de casos descrits a la taula anterior.

S'ha realitzat la comprovació amb alternança de càrregues en elements crítics tals com vols importants o zones d'aglomeració.

Pel càlcul d'elements portants horitzontals i verticals s'ha realitzat la reducció de sobrecàrrega permesa en l'apartat 3.1.2 del DB SE-AE.

3.3.2.2. Accions sobre baranes i elements divisoris

Pel càlcul dels elements estructurals de l'edifici s'ha tingut en compte l'aplicació d'una força horitzontal a una distància de 1.20 metres sobre la vora superior de l'element, generant un moment flector sobre els forjats en el cas de baranes. El valor de la força horitzontal s'ha determinat en base a l'estipulat a la taula 3.3 del DB SE-AE.

3.3.2.3. Vent

Les càrregues de vent són les produïdes per la incidència del vent sobre els elements exposats a ell. Per a la seva determinació es considera que aquest actua perpendicularment a la superfície exposada amb una pressió estàtica q_e que es pot expressar com a:

$$q_e = q_b \cdot c_e \cdot c_p$$

essent:

q_b	Pressió dinàmica del vent
c_e	Coefficient d'exposició, en funció de l'altura de l'edifici i del grau d'aspresa de l'entorn
c_p	Coefficient eòlic o de pressió, en funció de la forma

Per a la determinació de la pressió dinàmica del vent (q_b) s'ha adoptat el valor de 0.53kN/m².

Per a la determinació del coeficient d'exposició s'ha considerat el grau d'aspresa de l'entorn i l'altura en cada punt segons la taula 3.4 del DB SE-AE.

Per a la determinació del coeficient eòlic o de pressió s'ha considerat l'esveltesa en el pla paral·lel al vent segons la taula 3.5 del DB SE-AE.

En el cas que es detalla, els paràmetres considerats han estat els que s'expliciten tot seguit:

Edifici	
Grau d'aspresa d'entorn considerat	I
Altura màxima de l'edifici	11 m
Coefficient d'exposició ($c_e = 11m$)	1.85
Esveltesa en el pla paral·lel al vent:	0,24 / 0,40
Coefficients eòlics:	
c_p :	0,68 / 0,70
c_s :	-0,30 / -0,32

Cal especificar que el coeficient d'exposició s'ha adaptat a l'altura dels diferents punts de l'edifici exposats al vent.

3.3.2.4. Accions tèrmiques

Les accions tèrmiques han estat considerades en el projecte en els casos en que s'ha estimat possible l'existència d'un gradient tèrmic o que les dimensions d'un determinat element continu

d'estructura han sobrepassat els valors límit que estableix la normativa al respecte (40 m.). Per això s'ha sotmès a l'estructura a l'acció tèrmica causada per un increment de temperatura que correspon al que estableix la norma DB SE-AE en els articles 3.4.1 i 3.4.2. Per elements exposats a la intempèrie s'ha pres com a temperatures extremes màximes i mínimes les que consten a "CTE DB SE-AE Anejo E. Datos climáticos".

Els coeficients de dilatació tèrmica adoptats s'especifiquen quan es fa referència a les característiques dels materials.

3.3.2.5. Neu

Segons el DB SE-AE, el valor de la càrrega de neu per unitat de superfície pot determinar-se amb la fórmula:

$$q_n = \mu \cdot s_k$$

essent μ el coeficient de forma la coberta, i s_k el valor característic de la càrrega de neu sobre un terreny horitzontal.

En cobertes planes i terreny horitzontal el coeficient de forma pren el valor $\mu=1$. A la localitat de Taradell, el valor característic de la càrrega de neu pren el valor $s_k=0,93 \text{ kN/m}^2$.

Amb aquests valors s'ha considerat una sobrecàrrega de neu en les zones desprotegides de valor $0,93 \text{ kN/m}^2$.

3.3.3. Accions accidentals

3.3.3.1. Sisme

En la determinació de les accions sísmiques s'ha considerat la Norma de Construcción Sismorresistente: Parte General y Edificación, NCSE-02.

La norma esmentada, en el seu article 1.2., estableix una classificació de les construccions en funció del seu ús, segons el criteri següent:

- *D'importància moderada:* són les que presenten una baixa probabilitat de que el seu col·lapse per causa d'un terratrèmol pugui causar víctimes, interrompre un servei primari o produir danys econòmics rellevants a tercers.
- *D'importància normal:* són aquelles la destrucció de les quals per causa d'un terratrèmol pot ocasionar víctimes, interrompre un servei col·lectiu o produir importants pèrdues econòmiques, sense que en cap cas es tracti d'un servei imprescindible ni pugui donar lloc a efectes catastròfics.
- *D'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.

Donades les característiques d'ús de l'edifici, aquest s'ha catalogat, segons l'anterior criteri, d'importància normal.

L'estructura dissenyada, per disposar d'una capa superior armada, monolítica i enllaçada a l'estructura en la totalitat de la superfície de cada planta, es considera de pòrtics ben travats entre sí en totes les direccions.

Per altra banda, l'acceleració sísmica de càlcul, a_c , d'acord amb l'article 2.2 de la referida norma, es calcula segons l'expressió:

$$a_c = S \cdot \rho \cdot a_b$$

on:

a_c	Acceleració sísmica de càlcul
a_b	Acceleració sísmica bàsica
ρ	Coefficient de risc
S	Coefficient d'amplificació del terreny

Pel cas objecte present, els anteriors valors han resultat:

Acceleració sísmica bàsica, a_b , i coefficient de risc, ρ :

Localitat:	Taradell
a_b :	0,05g
ρ :	1,0

Coefficient del tipus de terreny, C :

$$C = \frac{\sum C_i \cdot e_i}{30}$$

Coefficient d'amplificació del terreny, S :

Tipus de terreny:	Tipus B
Coefficient C :	1,00
Criteri:	$\rho \cdot a_b \leq 0,1g$

$$S = \frac{C}{1,25} = \frac{1,00}{1,25} = 0,80$$

Acceleració sísmica de càlcul:

$$a_c = S \cdot \rho \cdot a_b = 0,8 \cdot 1,00 \cdot 0,05g = 0,04 < 0,08g$$

D'acord amb l'article 1.2.3 de la NCSE-02, donada la classificació de la construcció, la consideració de monolitisme de la seva estructura i els valors de l'acceleració sísmica bàsica i acceleració sísmica de càlcul determinades, NO han estat considerades les repercussions produïdes per l'acció sísmica en l'estructura, ja que:

$$A_b < 0,08g$$

$$A_c \leq 0,08g; 7 \text{ o menys plantes.}$$

3.3.3.2. Foc

Les càrregues de foc s'han analitzat considerat els ELU en la hipòtesi accidental. En les zones de trànsit destinades als serveis de protecció contra incendis, s'ha considerat una acció de 20kN/m^2

disposats en una superfície de 3m d'ample i 8m de llarg, a qualsevol de les posicions d'una banda de 5m d'ample i en les zones de maniobra per on es preveu el pas d'aquest tipus de vehicles.

Per a comprovacions locals de resistència s'ha considerat una càrrega independent de l'anterior, de 100 kN actuant en un diàmetre de 20cm sobre el paviment acabat, en el punt més desfavorable.

3.3.3.3. Impacte

Les càrregues de impacte s'han analitzat considerat els ELU en la hipòtesi accidental. Per la consideració de les accions d'impacte s'ha determinat la càrrega estàtica equivalent del cos que impacte, considerant el teorema de la conservació de l'energia mecànica.

S'ha considerat l'impacte de vehicles en els elements estructurals de les zones de trànsit.

S'ha considerat l'impacte del contrapès dels aparells elevadors en els elements estructurals que són susceptibles de rebre'l, tal com fossats penjats d'ascensor.

3.3.4. Estats de càrrega considerats

A continuació es resumeixen els estats de càrrega considerats en cada sostre o zona de sostre en base a les accions establertes en l'apartat anterior.

Zona:	Coberta Pavelló
Tipus de Sostre:	Coberta Deck
Gruix:	20 cm
Pes propi:	Pes Encav kN/m ²
Càrregues permanents:	0,30 kN/m ²
Sobrecàrrega d'ús:	0,40 kN/m ²
Sobrecàrrega de neu:	0,93 kN/m ²
TOTAL:	Encav. +1,63 kN/m²
Carrega concentrada:	1,00 kN

3.4. COEFICIENTS DE SEURETAT

Els coeficients de seguretat adoptats afecten tant a les característiques mecàniques dels materials, com a les accions que sol·liciten a l'estructura. Ambdues tipologies es detallen a continuació.

3.4.1. Coeficients de minoració de resistències dels materials

Els coeficients de minoració de resistència graven de forma diferent als elements en funció de diversos paràmetres, el més rellevant dels quals és el tipus de material que els constitueix. Per a cada cas es té:

3.4.1.1. Formigó armat

Per a la determinació dels coeficients de minoració de resistència del formigó armat fa falta distingir el que s'aplica directament sobre el formigó, γ_c , i el que ho fa sobre l'acer d'armar i el de pretesar, γ_s .

Situació de projecte	formigó γ_c	acer γ_s
Persistent o transitòria	1,5	1,15
Accidental	1,3	1,0

3.4.1.2. Acer laminat

Per a la determinació dels coeficients de minoració de residència de l'acer s'han adoptat els següents valors, indicats a l'article 2.3.3 del DB SE-A.

γ_{M0}	1,05	relatiu a la plastificació del material.
γ_{M1}	1,05	relatiu a fenòmens d'inestabilitat.
γ_{M2}	1,25	relatiu a resistència última del material o secció, i a medis d'unió.
γ_{M3}	1,10	relatiu a la resistència al lliscat d'unions amb cargols pretesats en ELS.
γ_{M3}	1,25	relatiu a la resistència al lliscat d'unions amb cargols pretesats en ELU.
γ_{M3}	1,40	relatiu a la resistència al lliscat d'unions amb cargols pretesats en ELU, en el cas de forats ovalats o amb sobre mesura.

3.4.1.3. Fàbrica de maó

S'ha considerat un coeficient de seguretat de $\gamma_M = 3,0$, per al qual s'ha tingut en compte una categoria d'execució C, i una categoria del control de fabricació de II. El coeficient s'ha establert en base a la taula 4.8 del DB SE-F.

3.4.2. Coeficients de majoració d'accions

Paral·lelament als anteriors, els de majoració d'accions depenen del material. Amb aquest criteri s'observen els coeficients que a continuació es detallen.

3.4.2.1. Formigó armat

Segons tipifica la EHE-08 en el seu article 12, apartats 1 i 2, els coeficients de majoració considerats per a un nivell d'execució normal són els que es relacionen en la taula 1 per als Estats Límit Últim (ELU) i en la taula 2 per als Estats Límit de Servei (ELS).

Tipus d'Acció	Situació Persistent o transitòria		Situació accidental	
	Efecte Favorable	Efecte Desfavorable	Efecte Favorable	Efecte Desfavorable
Permanent	$\gamma_G=1,00$	$\gamma_G=1,35$	$\gamma_G=1,00$	$\gamma_G=1,00$
Pretesat	$\gamma_P=1,00$	$\gamma_P=1,00$	$\gamma_P=1,00$	$\gamma_P=1,00$
Permanent de valor no constant	$\gamma_{G^*}=1,00$	$\gamma_{G^*}=1,50$	$\gamma_{G^*}=1,00$	$\gamma_{G^*}=1,00$
Variable	$\gamma_Q=0,00$	$\gamma_Q=1,50$	$\gamma_Q=0,00$	$\gamma_Q=1,00$
Accidental	-	-	$\gamma_A=1,00$	$\gamma_A=1,00$

Taula 1: Coeficients de majoració de càrregues en elements de formigó armat i pretesat. Estats Límits Últims

Tipus d'Acció		Efecte favorable	Efecte desfavorable
Permanent		$\gamma_G=1,00$	$\gamma_G=1,00$
Pretesat	Armadura pretesa	$\gamma_P=0,95$	$\gamma_P=1,05$
	Armadura posttesa	$\gamma_P=0,90$	$\gamma_P=1,10$
Permanent de valor no constant		$\gamma_{G^*}=1,00$	$\gamma_{G^*}=1,00$
Variable		$\gamma_Q=0,00$	$\gamma_Q=1,00$

Taula 2: Coeficients de majoració de càrregues en elements de formigó armat i pretesat. Estats Límits de Servei.

3.4.2.2. Acer laminat

En relació als coeficients γ_c que graven en les estructures d'acer, es consideren els que estableix el Documento Básico SE Seguridad estructural, a la taula 4.1 del capítol 4.

Tipus de verificació		Situació Persistent o transitòria	
		Efecte desfavorable	Efecte favorable
Resistència	Permanents		
	Pes propi	1.35	0.80
	Empenta del terreny	1.35	0.70
	Pressió aigua	1.20	0.90
	Variable	1.50	0,00
Estabilitat		Desestabilitzadora	Estabilitzadora
	Permanents		
	Pes propi	1.10	0.90
	Empenta del terreny	1.35	0.80
	Pressió aigua	1.05	0.95
	Variable	1.50	0.00

Taula 3: Coeficients parcials γ de seguretat per a accions.

A banda dels coeficients de seguretat anteriors, pel càlcul de la fonamentació, els coeficients de seguretat adoptats es detallen a continuació:

Situació de dimensionat	Tipus	Materials		Accions	
		γ_R	γ_M	γ_E	γ_F
Persistent o transitòria	Esfondrament	3,0	1,0	1,0	1,0
	Lliscament	1,5	1,0	1,0	1,0
	Bolcada				
	Accions estabilitzadores	1,0	1,0	0,9	1,0
	Accions desestabilitzadores	1,0	1,0	1,8	1,0
	Estabilitat global	1,0	1,8	1,0	1,0
	Capacitat estructural	-	-	1,6	1,0
	Pilots				
	Arrencada	3,5	1,0	1,0	1,0
	Ruptura horitzontal	3,5	1,0	1,0	1,0
	Pantalles				
	Estabilitat fons excavació	1,0	2,5	1,0	1,0
	Sifonament	1,0	2,0	1,0	1,0
	Rotació o translació				
	Equilibri límit	1,0	1,0	0,6	1,0
	Model de Winkler	1,0	1,0	0,6	1,0
	Elements finits	1,0	1,5	1,0	1,0

Extraordinària	Esfondrament	2,0	1,0	1,0	1,0
	Lliscament	1,1	1,0	1,0	1,0
	Bolcada				
	Accions estabilitzadores	1,0	1,0	0,9	1,0
	Accions desestabilitzadores	1,0	1,0	1,2	1,0
	Estabilitat global	1,0	1,2	1,0	1,0
	Capacitat estructural	-	-	1,0	1,0
	Pilots				
	Arrencada	2,3	1,0	1,0	1,0
	Ruptura horitzontal	2,3	1,0	1,0	1,0
	Pantalles				
	Rotació o translació				
	Equilibri límit	-	-	-	-
	Model de Winkler	1,0	1,0	0,8	1,0
	Elements finits	1,0	1,2	1,0	1,0

Coefficients parcials de seguretat γ en fonamentacions i contencions

Els coeficients anteriors es corresponen als coeficients parcials de resistència, γ_R , coeficients parcials per les propietats dels materials, γ_M , coeficients parcials per l'efecte de les accions, γ_E , i als coeficients parcials per les accions, γ_F .

3.5. HIPÒTESIS DE CàLCUL

Les hipòtesis de càlcul contemplades per a l'anàlisi de l'estructura que es presenta han estat diverses, en funció del material constituent d'un element o part de l'estructura, principalment. D'aquest mode es tenen els següents quadres d'hipòtesis considerades per a Estats Límit Últims (ELU) i Estats Límit de Servei (ELS).

3.5.1. Estructures de formigó armat i pretesat.

Han estat considerades les que tipifica la EHE en l'article 13, segons el detall:

- Per a Estats Límit Últims. Les situacions de projecte s'han abordat a partir dels següents criteris:

Situacions persistents o transitòries:

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

Situacions accidentals:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_P P_k + \gamma_A A_k + \gamma_{Q,1} \Psi_{1,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

Situacions sísmiques:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_P P_k + \gamma_A A_{E,k} + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

- Per a Estats Límit de Servei. Les diferents situacions de projecte en general s'han abordat amb els següents criteris:

Combinació poc probable o característica

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

Combinació freqüent

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_P P_k + \gamma_{Q,1} \Psi_{1,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

Combinació quasi-permanent

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_P P_k + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

On:

$G_{k,i}$	Valor característic de les accions permanents
$G_{k,i}^*$	Valor característic de les accions permanents de valor no constant
P_k	Valor característic de l'acció del pretesat
$Q_{k,1}$	Valor característic de l'acció variable determinant
$\Psi_{0,i} Q_{k,i}$	Valor representatiu de combinació de les accions variables concomitants
$\Psi_{1,1} Q_{k,1}$	Valor representatiu freqüent de l'acció variable determinant
$\Psi_{2,i} Q_{k,i}$	Valors representatius quasi permanents de les accions variables amb l'acció determinant o amb l'acció accidental
A_k	Valor característic de l'acció accidental
$A_{E,k}$	Valor característic de l'acció sísmica

3.5.2. Estructures d'acer laminat, obra de fàbrica i fusta

Han estat considerades les que tipifiquen la DB-SE “, Documento Básico SE Seguridad estructural” en el seu article 4.2.2 i 4.3.2, segons el detall:

- Per a Estats Límit Últims. Les situacions de projecte s'han abordat a partir dels següents criteris:

Situacions persistents o transitòries:

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

Situacions accidentals:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_A A_k + \gamma_{Q,1} \Psi_{1,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

Situacions sísmiques:

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_A A_{E,k} + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

- Per a Estats Límit de Servei. Les diferents situacions de projecte en general s'han abordat amb els següents criteris:

Combinació característica

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

Combinació freqüent

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \gamma_{Q,1} \Psi_{1,1} Q_{k,1} + \sum_{i > 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

Combinació quasi permanent

$$\sum_{j \geq 1} \gamma_{G,j} G_{k,j} + \sum_{j \geq 1} \gamma_{G^*,j} G_{k,j}^* + \sum_{i \geq 1} \gamma_{Q,i} \Psi_{2,i} Q_{k,i}$$

On:

$G_{k,i}$	Valor característic de les accions permanents
$G_{k,i}^*$	Valor característic de les accions permanents de valor no constant
P_k	Valor característic de l'acció del pretesat
$Q_{k,1}$	Valor característic de l'acció variable determinant
$\Psi_{0,i} Q_{k,i}$	Valor representatiu de combinació de les accions variables concomitants
$\Psi_{1,1} Q_{k,1}$	Valor representatiu freqüent de l'acció variable determinant
$\Psi_{2,i} Q_{k,i}$	Valors representatius quasi permanents de les accions variables amb l'acció determinant o amb l'acció accidental
A_k	Valor característic de l'acció accidental
$A_{E,k}$	Valor característic de l'acció sísmica

3.6. MÈTODES DE CàLCUL.

Per a la determinació dels esforços en els elements estructurals s'han utilitzat, genèricament, els postulats bàsics de l'elasticitat i la resistència de materials, aplicant-los de forma diversa i a través de diferents metodologies, en funció de l'element o conjunt a analitzar, tal i com es detalla a continuació.

D'altra banda, per a la comprovació de les seccions de formigó, s'han utilitzat les bases del càlcul en trencament, considerant que el material treballa en règim plàstic, contemplant, d'aquesta manera, les fissures per tracció i l'elasto-plasticitat en compressió, segons s'ha especificat en l'apartat segon d'aquesta Memòria. Per a la comprovació de les seccions d'acer, en general s'utilitzen les bases del càlcul elàstic, encara que en algunes unions es contemplen puntualment les consideracions del càlcul elasto-plàstic.

L'especificació de les metodologies utilitzades per a les anàlisis dels diversos tipus estructurals es detalla a continuació.

3.6.1. Estructures de barres

Llur anàlisi es porta a terme mitjançant el càlcul matricial d'estructures definides a l'espai.

Per a la determinació de les matrius de rigidesa de les barres es contemplen els dos teoremes de Mohr, la llei de Hooke i la teoria de la torsió de Saint Venant. Tot això permet relacionar tots el moviments possibles dels extrems de les barres amb els esforços que els provoquen.

En els casos que l'esveltesa de l'estructura és determinant, s'utilitza també el càlcul matricial, encara que basat en la formulació de l'equació d'equilibri de l'estructura sota les consideracions de la teoria en segon ordre, deduint les matrius de rigidesa de les barres i els vectors d'accions en funció de l'esforç axial que les sol·licita. El procés no lineal plantejat es resol mitjançant una aproximació pel mètode de Newton-Raphson.

3.6.2. Lloses contínues

Per a l'anàlisi de plaques i lloses tant massisses com alleugerades (forjats reticulars i tipus sandvitx) i sol·licitades a càrrega transversal s'ha realitzat una aproximació mitjançant el mètode dels elements finits, en règim lineal. Per això ha estat utilitzada la teoria de flexió de Reissner-Mindlin, que té en compte la deformació transversal per tallant. Per a l'anàlisi de plaques gruixudes, per a les que la relació llum/cantell és menor que 10, s'ha utilitzat la teoria directament; en canvi, per a l'anàlisi de les plaques primes, per a les que la relació llum/cantell és igual o superior a 10, s'ha utilitzat una variació sobre la teoria, imposant la condició de deformació per tallant constant en els elements, el que permet abordar l'anàlisi segons un plantejament de continuïtat C_0 , eliminant a la vegada l'efecte de bloqueig de la solució per tallant.

3.6.3. Murs pantalla i murs de contenció

Per l'anàlisi de l'estabilitat dels murs de contenció i dels murs pantalla s'ha utilitzat la teoria d'empentes actives i passives de Rankine, sobre un model basat amb el mètode de Winkler.

Per això, s'ha discretitzat la pantalla de contenció i s'ha sol·licitat, per un costat, a les empentes corresponents a cada fase constructiva i, per altre, a la reacció que provoca el seu encastament sobre un semiespai elasto-plàstic. En el cas del càlcul de murs de contenció convencionals, el suport s'ha resolt directament mitjançant una sabata, en el cas de les anàlisis dels murs pantalla, mitjançant el seu encastament en el terreny.

3.6.4. Estabilitat de talussos

Per la determinació de l'estabilitat dels talussos s'ha utilitzat el mètode de l'equilibri de masses de terra discretes, suposant diversos traçats de superfícies de trencament cilíndriques i obtenint el de menor coeficient de seguretat. Aquest coeficient sempre ha resultat superior al valor 1.80.

3.6.5. Comprovació de perfil·leria metàl·lica

La comprovació de la perfil·leria metàl·lica s'ha portat a terme en base a les consideracions de la norma "DB-SE-A, Documento Básico SE Seguridad Estructural Acero", segons mètodes elàstics i anelàstics.

3.6.6. Armat de seccions de formigó armat i pretesat

L'armat de seccions de formigó s'ha realitzat en trencament, considerant el diagrama σ - ε que es detalla en el present apartat d'aquesta memòria.

Mitjançant aquesta metodologia, s'han analitzat els casos de flexió simple recta i esbiaixada, flexo-compensió recta i esbiaixada, compressió composta recta i esbiaixada i tracció composta recta o esbiaixada, segons la determinació del pla de deformacions a partir del plantejament de les equacions d'equilibri intern a nivell de secció, compatibles amb les equacions constitutives dels materials.

Per la comprovació a esforços rasants, tipus tallant o moment torsor, s'han utilitzat les consideracions de la norma EHE-08, Instrucció de Hormigón Estructural.

3.6.7. Dimensionament dels elements postesats

L'armadura activa es dimensiona en Estat Límit de Servei (en endavant ELS), donat que és un factor limitant molt més restrictiu que l'Estat Límit Últim (en endavant ELU). Succeeix sovint que el ELS limitant i, per tant, el mètode per a dimensionar el postesat, és l'ELS de fissuració.

Per al dimensionament de la força de pretesat (que és equivalent al dimensionament de l'armadura activa) es realitzen les comprovacions de tensions corresponents a descompressió i a la no superació de la resistència a tracció del formigó. S'utilitzen les combinacions de càrregues, tal i com especifica la instrucció EHE-08:

ELS de fissuració:

La comprovació de ELS fissuració es realitza seguint les especificacions de l'Article 49 de la instrucció de formigó EHE-08.

En les seccions crítiques de les jàsseres es comprova que, tant en servei com en buit, el formigó no superi la resistència a tracció, en la combinació freqüent d'accions. Això assegura la no obertura de fissures al formigó que especifica la norma per a l'ambient considerat

D'altra banda es comprova que en tots els casos l'armadura activa estigui situada, per a la combinació d'accions més desfavorable, en la zona comprimida de la secció.

Es limita la màxima compressió en el formigó, també en la combinació d'accions més desfavorable, a:

$$\sigma_c = 0,60f_{ck}$$

Finalment es comproven les tensions en el formigó a les fibres extremes en les combinacions més desfavorables. Això significa que es comproven tant en buit com en servei i als punts de l'element postesat que siguin més crítics (tant per a moments positius com per negatius). Es limita en buit a descompressió de la fibra superior, i a la no superació de $0.60 f_{ck}$ en la inferior per a moments positius, i a la inversa en moments negatius. En servei es permet arribar a la resistència a tracció del formigó a la fibra inferior en la zona de moments positius i superior en negatius. Es comprova, a més a més, que la beina de l'armadura activa estigui situada en la zona comprimida de la secció de formigó només en combinació quasipermanent. S'utilitzen els coeficients de seguretat indicats a la normativa pels ELS de postesats especificats a la taua 2 de l'apartat 2.5.2.1 de la present memòria.

3.7. PROGRAMES INFORMÀTICS DE CàLCUL UTILITZATS

3.7.1. Processadors. Definició d'esforços i estats tensionals

CYPE v2022.g [Cype ingenieros SA] Anàlisi lineal i no lineal d'estructures de barres i làmines pel mètode dels elements finits.

3.7.2. Post-processadors. Comprovació d'estructures

Post-processadors dels programes: CYPE v2022.g

Diversos fulls de càlcul [BBG, SLP]. destinats a la verificació i dimensionat de tots els elements resistents i a l'armat i dimensionat de les seccions.

3.8. CRITERIS DE DIMENSIONAT

En el dimensionat dels elements que componen l'estructura ha estat considerada la satisfacció dels estats límits últims, ELU i els estats límits de servei, ELS, que es detallen a continuació:

- ELU d'equilibri: els efectes de càlcul estabilitzants sobrepassen als efectes de càlcul desestabilitzants.
- ELU d'esgotament enfront a les sol·licitacions: les forces internes capaces de desenvolupar-se en tota secció de l'estructura igualen o sobrepassen les forces de càlcul que les sol·liciten.
- ELU d'inestabilitat: les forces internes capaces de desenvolupar-se en tota secció de l'estructura igualen o sobrepassen les forces de càlcul que les sol·liciten sumades a les derivades dels efectes de segon ordre o de inestabilitat.
- ELS de fissuració (només en elements de formigó armat i pretesat): l'obertura característica de les fissures, w_k , compleix amb els valors definits en la taula 5.1.1.2 de la EHE-08 en funció de la classe d'exposició de l'element.
- ELS de deformació en la fonamentació: el dimensionat ha estat realitzat en base a l'establert a l'apartat 4.3.3 del DB SE-C. Els valors límits de distorsió angular i horitzontal compleixen amb els definits amb la taula 2.2 i 2.3 del CTE DB SE-C, respectivament, pel tipus d'estructura del projecte present.
- ELS de deformació: el dimensionat ha estat realitzat en base a l'establert a l'apartat 4.3.3 del DB SE. Això és:

En el cas de considerar la integritat dels elements constructius, considerant les deformacions que es produeixen després de la posada en obra de l'element (totes les càrregues excepte el pes propi de l'element estructural), limitant-les als valors exposats a la taula següent:

Tipus de tancament	Valor fletxa/llum
Pisos amb envans fràgils o paviments rígids sense juntes	1/500
Pisos amb envans ordinaris o paviments rígids amb juntes.	1/400
Resta dels casos	1/300

En el cas de tenir en compte el confort dels usuaris, considerant les deformacions produïdes per les accions de curta durada (accions variables), limitant-les a $L/350$ (essent L la llum de l'element).

En el cas de considerar l'aparença de l'obra, considerant les deformacions produïdes per qualsevol combinació d'accions quasipermanent, limitant-les al menor $L/300$ o $L/500 + 1\text{cm}$ (essent L la llum de l'element).

Pel cas particular de sostres de formigó s'ha limitat la fletxa activa a 1cm.

En el cas de desplaçaments horitzontals, s'ha considerat un desplom relatiu entre plantes de $1/250$ i un desplom total de $1/500$ respecte l'alçada de tot l'edifici.

- ELS de vibracions: Les estructures i els seus elements susceptibles de patir vibracions per efecte rítmic de les persones han estat dissenyats amb modes propis de vibració majors que els que es mostren a la taula següent.

Estructura	Freqüència mínima (Hz)
Gimnasos, palaus d'esports, estadis	8,0
Sales de festes i concerts sense seients	7,0
Centres comercials i locals de pública concurrència sense seients fixes.	7,0
Sales d'espectacles amb seients fixes.	3,4
Passeres.	4,5

La resta d'elements estructurals han estat dissenyats amb un primer mode de vibració de valor pròxim als 3,00Hz.

Igualment s'ha tingut en consideració els requeriments de protecció contra incendis establerts a la instrucció EHE-08 annex 6^e, sempre que no entrin en contradicció amb les especificacions del DB-SI, secció SI 6. Amb aquests documents s'ha establert el recobriment necessari per als elements de formigó i la massivitat necessària per als elements d'acer laminat per tal de garantir les resistències establertes a les normes esmentades i en el projecte d'activitats de l'edifici.

4. SEGURETAT EN CAS D'INCENDI

4.1. CONDICIONS DE RESISTÈNCIA AL FOC DE L'ESTRUCTURA

4.1.1. Valors de resistència al foc

La resistència al foc de l'estructura s'ha determinat acord al DB SI-6, admetent que un element té suficient resistència al foc si, durant la durada de l'incendi, el valor de càlcul de les accions en situació accidental no supera el valor de resistència de l'element.

No es considera la capacitat portant de l'estructura posteriorment a la situació d'incendi.

S'ha considerat que la resistència al foc de l'estructura principal de l'edifici és R30 per la coberta lleugera. En les zones de risc especial integrades en l'edifici, al considerar-les de risc especial baix, la resistència considerada ha estat R90.

Aquesta estructura no presenta elements considerats d'estructura secundària pel que fa a l'article 4 del DB SI-6. Entesos aquests com elements estructurals que, davant l'acció directa de l'incendi, llur

col·lapse no pugui ocasionar danys als ocupants, ni comprometre l'estabilitat global de l'estructura, l'evacuació o la compartimentació en sectors d'incendi.

4.1.2. Condicions generals de garantia de l'estructura

Per tal de garantir els valors de resistència establerts, s'ha considerat que l'estructura d'acer està protegida al foc mitjançant pintura intumescent segons: la massivitat dels diferents perfils i la sol·licitació de cada un d'ells. I amb projecció de perlita-vermiculita.

En referència als elements de formigó, amb els recobriments especificats a la documentació gràfica es garanteix la resistència necessària de l'estructura.

5. PROCÉS CONSTRUCTIU

El procés constructiu considerat a observar en la posta en obra de l'edifici que es presenta té en compte l'execució, per aquest ordre cronològic:

- Capítol de Moviment de Terres i de fonaments
- Capítol de l'estructura, aquesta última realitzada nivell a nivell, des de l'inferior al superior.

D'aquest procés, cal destacar que tot element estructural ha de mantenir-se apuntalat fins que hagi assolit la resistència prevista en projecte, i que mai es sol·licitaran els elements a situacions de càrrega més desfavorables que les previstes, tal i com fixen els Plecs de Condicions corresponent.

6. MANTENIMENT DE L'ESTRUCTURA

6.1. ELEMENTS CONSTITUÏTS PER ACER LAMINAT

Les estructures d'acer tradicionalment són les que comporten major repercussió quant a les tasques relatives al seu manteniment, donada la major inestabilitat del material a tenor de la seva estructura molecular. Principalment, el manteniment haurà de fer front a l'oxidació i a la corrosió.

Per això, s'ha de protegir l'estructura de la intempèrie mitjançant els elements constructius especificats en projecte, en les condicions que fixen els Plecs de Condicions adjunts.

Per preservar la seva durabilitat, l'estructura s'haurà de sotmetre a un programa d'inspecció i manteniment concret en base als següents preceptes:

1. Control general del comportament de l'estructura
 - Inspecció convencional cada 10 anys. S'examinarà amb especial atenció l'existència de símptomes de danys estructurals que es manifestin en danys en els elements inspeccionats (fissures en tancaments a causa de deformacions...). També s'identificaran danys potencials (humitats, condensacions, ús inadequat...).

- Inspecció cada 15 anys. Amb objecte de descobrir danys de caràcter fràgil, que encara no afectin a altres elements no estructurals (tancaments...). En aquest cas s'observaran situacions on puguin produir-se lliscaments no previstos d'unions cargolades, corrosions localitzades...

2. Control de l'estat de conservació del material

Es distingirà segons la classificació de l'estructura, en funció de la seva exposició:

- L'estructura metàl·lica o l'element és interior o no exposat a agents ambientals nocius. (Classes d'exposició C₁ i C₂ segons taula 6). Haurà de realitzar-se una revisió de l'estructura cada cinc anys, detectant punts d'inici de l'oxidació. En ells i en la zona confrontant haurà d'aixecar-se el material degradat i protegir la zona deteriorada mitjançant la imprimació local de pintura antioxidant, com a mínim de les mateixes característiques que la utilitzada en l'obra. Cada 15 anys s'haurà de procedir a una revisió exhaustiva de tota l'estructura, realitzant un posterior pintat total de la mateixa amb un material com a mínim de les mateixes característiques que l'utilitzat en l'obra.
- L'estructura metàl·lica o element és exterior o queda en un ambient d'agressivitat moderada. (Classe d'exposició C₃ segons taula 6). Haurà de realitzar-se una revisió de l'estructura cada tres anys, detectant punts d'inici de l'oxidació. En ells i en la zona confrontant haurà d'aixecar-se el material degradat i protegir la zona deteriorada mitjançant la imprimació local de pintura antioxidant, com a mínim de les mateixes característiques que la utilitzada en l'obra. Cada 10 anys s'haurà de procedir a una revisió exhaustiva de tota l'estructura, realitzant un posterior pintat total de la mateixa amb un material com a mínim de les mateixes característiques que l'utilitzat en l'obra.
- L'estructura metàl·lica és exterior i exposada a un ambient d'agressivitat elevada. (Classe d'exposició C₄ i C₅ segons taula 6). Haurà de realitzar-se una revisió anual de l'estructura, detectant punts d'inici de l'oxidació. En ells i en la zona confrontant haurà d'aixecar-se el material degradat i protegir la zona deteriorada mitjançant la imprimació local de pintura antioxidant, com a mínim de les mateixes característiques que la utilitzada en l'obra. Cada cinc anys s'haurà de procedir a una revisió exhaustiva de tota l'estructura, realitzant un posterior pintat total de la mateixa amb un material com a mínim de les mateixes característiques que l'utilitzat en l'obra.

En el present cas la classe d'exposició és de tipus C3. Les inspeccions es coordinaran fent coincidir els dos conceptes: comportament de l'estructura i conservació del material.

Designació	Pèrdua de massa per unitat de superfície/pèrdua de gruix en el primer any, acers amb contingut baix de carboni		
	Classe d'exposició a la corrosió atmosfèrica.	Pèrdua de massa g/m ²	Pèrdua de gruix µm
C1	molt baixa	≤10	≤1.3
C2	Baixa	>10 fins a 200	>1.3 fins a 25
C3	Mitja	>200 fins a 400	>25 fins a 50
C4	Alta	>400 fins a 650	>50 fins a 80
C5-I	molt alta (Industrial)	>650 fins a 1500	>80 fins a 200
C5-M	molt alta (marina)	>650 fins a 1500	>80 fins a 200

Taula 4 Pèrdua de massa en funció de l'exposició

6.2. ELEMENTS CONSTRUÏTS PER FORMIGÓ

Les parts de l'estructura constituïdes per formigó armat s'hauran de sotmetre també a un programa de manteniment, de manera molt semblant al definit per a l'estructura metàl·lica, ja que el major nombre de patologies del formigó armat són conseqüència o es manifesten a l'iniciar-se el procés de corrosió de les seves armadures. Bàsicament, doncs, el manteniment haurà d'afrontar la prevenció de la l'oxidació i la corrosió d'aquests elements.

Per preservar la seva durabilitat, l'estructura s'haurà de sotmetre a un programa de manteniment concret en base als següents preceptes:

6.2.1. L'estructura de formigó és interior

Classe d'exposició I segons taula 8.2.2 del capítol II de la Instrucció EHE-08. Serà necessària una revisió dels elements als dos anys d'haver estat construïts i després establir una revisió dels mateixos cada 10 anys amb objecte de detectar possibles fissures, carbonatacions o anomalies dels paraments.

Si aquestes fissures resulten visibles l'observador, serà convenient injectar-les i protegir-les amb algun tipus de resina epoxi, per evitar l'oxidació de les armadures. Així mateix, si s'observen zones amb profunditats de carbonatació anòmales, hauran de protegir-se mitjançant pintures protectores anti-carbonatació.

6.2.2. L'estructura de formigó és exterior

Estructura exterior o que queda immersa en un ambient humit. (Classe d'exposició IIa i IIb segons taula 8.2.2 i classe específica d'exposició tipus H segons taula 8.2.3a del capítol II de la Instrucció EHE-08) En aquest cas serà precisa una revisió dels elements a l'any d'haver estat construïda i després establir una revisió dels mateixos cada dos anys amb objecte de detectar possibles fissuracions, carbonatacions o anomalies dels paraments.

Si aquestes fissuracions resulten visibles a l'observador, serà convenient injectar-les i protegir-les amb algun tipus de resina epoxi, per evitar l'oxidació de les armadures. Així mateix, si s'observen zones amb profunditats de carbonatació anòmales, hauran de protegir-se mitjançant pintures protectores anti-carbonatació.

6.2.3. L'estructura de formigó en ambient exposat

L'estructura de formigó queda exposada a un ambient d'agressivitat elevada (classe d'exposició IIIa, IIIb, IIIc i IV segons taula 8.2.2 i la resta de les classes específiques d'exposició segons taula 8.2.3a del capítol II de la Instrucció EHE-08). En aquest cas serà precisa una revisió dels elements a sis mesos d'haver estat construït. Posteriorment es sotmetrà a l'estructura a un programa de revisions bianual amb objecte de detectar possibles fissuracions, carbonatacions o anomalies dels paraments.

Si aquestes fissures resulten visibles a l'observador, serà convenient injectar-les i protegir-les amb algun tipus de resina epoxi, per evitar l'oxidació de les armadures. Així mateix, si s'observen zones amb profunditats de carbonatació anòmales, hauran de protegir-se mitjançant pintures protectores anti-carbonatació.

Serà, a més, preceptiva una nova imprimació de pintura anticarbonatació cada cinc anys, llevat justificació expressa del fabricant de la pintura en relació a altre calendari, que no excedirà dels 10 anys.

7. HIGIENE, SALUT I MEDI AMBIENT

Es considerarà aquest requisits segons s'indica en l'article 5.1.3 de la **EHE-08** en el cas que la propietat ho hagi establert. Es recorda que la no consideració d'aquest requisit no obvia, en cap cas, el compliment de la legislació mediambiental vigent en cada cas. Es vetllarà per l'execució de processos que minimitzin l'impacte mediambiental.

8. NORMATIVA UTILITZADA

8.1. NORMATIVA BÀSICA

CTE "Código Técnico de la Edificación": RD 314/2006, de 17 de març de 2006 (BOE 28/03/2006), modificat per RD 1371/2007 (BOE 23/10/2007) i per RD 1675/2008 (BOE 18/10/2008), i les seves correccions d'errades (BOE 20/12/2007 i 25/01/2008). Orden VIV 984/2009 (BOE 23/4/2009), i la seva correcció d'errades (BOE 23/09/2009). RD 173/2010 pel qual es modifica el Codi Tècnic de l'Edificació, en matèria d'accessibilitat i no discriminació a persones amb discapacitat (BOE 11/03/2010). Ley 8/2013 (BOE 27/6/2013). Orden FOM/ 1635/2013, d'actualització del DB HE (BOE 12/09/2013) amb correcció d'errades (BOE 08/11/2013). Orden FOM/588/2017, pel la qual es modifica el DB HE i el DB HS (BOE 23/06/2017). RD 732/2019, de 20 de desembre de 2019, pel que es modifica el Codi Tècnic de l'Edificació (BOE 27/12/2019)

- DB-SE, "Documento Básico SE Seguridad estructural"
- DB-SE-AE, "Documento Básico SE Seguridad estructural Acciones en la edificación"
- DB-SE-C, "Documento Básico SE Seguridad estructural Cimientos"
- DB-SE-A, "Documento Básico SE Seguridad estructural Acero"
- DB-SE-F, "Documento Básico SE Seguridad estructural Fábrica"
- DB-SE-M, "Documento Básico SE Seguridad estructural Madera"
- DB-SI, "Documento Básico Seguridad en caso de Incendio"

"Código Estructural". Real Decreto 470/2021 (BOE: 10/08/2021)

EHE-08, "Instrucción de hormigón estructural". Real Decreto 1247/2008 (BOE: 22/08/2008) (modificació BOE: 24/12/08)

NCSE-02, "Norma de construcción sismorresistente: Parte general y edificación". Real Decreto 997/2002 (BOE: 11/10/02)

RC-16, "Instrucción para la recepción de cementos" Real Decreto 256/2016 (BOE: 25/06/2016)

8.2. NORMATIVA COMPLEMENTÀRIA

La normativa complementària no és d'obligat compliment però serveix per a resoldre les indefinicions existents en la normativa bàsica. En cas de contradicció sempre preval la normativa bàsica, llevat que es justifiqui (tal i com s'especifica en la mateixa) el no compliment de la mateixa.

EUROCÓDIGO 0: Bases de cálculo de estructuras

- EN 1990. Bases de cálculo de estructuras

EUROCÓDIGO 1: Acciones en estructuras

- EN 1991-1-1. Pesos específicos, pesos propios y sobrecargas
- EN 1991-1-2. Acciones en estructuras expuestas al fuego
- EN 1991-1-3. Cargas de nieve
- EN 1991-1-4. Acciones de viento
- EN 1991-1-5. Acciones térmicas
- EN 1991-1-6. Acciones durante la ejecución
- EN 1991-1-7. Acciones accidentales
- EN 1991-2. Cargas de tráfico en puentes
- EN 1991-3. Acciones inducidas por grúas y maquinaria
- EN 1991-4. Acciones en silos y tanques

EUROCÓDIGO 2: Proyecto de estructuras de hormigón

- EN 1992-1-1. Reglas generales y reglas para edificación
- EN 1992-1-2. Proyecto de estructuras sometidas al fuego
- EN 1992-2. Reglas de diseño en puentes de hormigón
- EN 1992-3. Depósitos y estructuras de contención

EUROCÓDIGO 3: Proyecto de estructuras de acero

- EN 1993-1-1. Reglas generales y reglas para edificios
- EN 1993-1-2. Estructuras expuestas al fuego
- EN 1993-1-3. Perfiles y chapas de paredes delgadas conformadas en frío
- EN 1993-1-4. Aceros inoxidables
- EN 1993-1-5. Placas planas cargadas en plano
- EN 1993-1-6. Láminas
- EN 1993-1-7. Placas planas cargadas transversalmente
- EN 1993-1-8. Uniones
- EN 1993-1-9. Fatiga
- EN 1993-1-10. Tenacidad de fractura y resistencia transversal
- EN 1993-1-11. Cables y tirantes
- EN 1993-1-12. Reglas adicionales para la aplicación de la norma EN 1993 hasta aceros de grado S 700
- EN 1993-2. Puentes de acero
- EN 1993-3-1. Torres y mástiles
- EN 1993-3-2. Chimeneas
- EN 1993-4-1. Silos
- EN 1993-4-2. Depósitos
- EN 1993-4-3. Conducciones

- EN 1993-5. Pilotes y tablestacas
- EN 1993-6. Vigas carril

EUROCÓDIGO 4: Proyecto de estructuras mixtas de hormigón y acero

- EN 1994-1-1. Reglas generales y reglas para edificación
- EN 1994-1-2. Proyecto de estructuras sometidas al fuego
- EN 1994-2. Reglas para puentes

EUROCÓDIGO 5: Proyecto de estructuras de madera

- EN 1995-1-1. Reglas generales y reglas para edificación
- EN 1995-1-2. Estructuras sometidas al fuego
- EN 1995-2. Puentes

EUROCÓDIGO 6: Proyecto de estructuras de fábrica (albañilería)

- EN 1996-1-1. Reglas comunes para estructuras de fábrica y fábrica
- EN 1996-1-2. Proyecto estructural en caso de incendio
- EN 1996-2. Consideraciones de proyecto, selección de materiales
- EN 1996-3. Métodos de cálculo simplificado para estructuras de fábrica

EUROCÓDIGO 7: Proyecto geotécnico

- EN 1997-1. Reglas generales
- EN 1997-2. Investigación de suelo y ensayos

EUROCÓDIGO 8: Proyecto para resistencia al sismo de las estructuras

- EN 1998-1. Reglas generales, acciones de sismo y reglas para edificación
- EN 1998-2. Puentes
- EN 1998-3. Evaluación y modificación de edificios
- EN 1998-4. Silos, depósitos y tuberías
- EN 1998-5. Cimentaciones, estructuras de contención y aspectos geotécnicos
- EN 1998-6. Torres, mástiles y chimeneas

EUROCÓDIGO 9: Proyecto de estructuras de aleación de aluminio

- EN 1999-1-1. Reglas generales
- EN 1999-1-2. Estructuras sometidas al fuego
- EN 1999-1-3. Estructuras sometidas a fatiga
- EN 1999-1-4. Condiciones para láminas conformadas en frío
- EN 1999-1-5. Estructuras laminares

NTE "Norma Tecnológica de la Edificación"

ROM 0.5-94 "Recomendaciones Geotécnicas para el proyecto de Obras marítimas y Portuarias" .
Ministerio de Obras Públicas y Urbanismo (ROM 0.5-94, ROM 05-05)

ROM 0.2-90. "Acciones en el Proyecto de Obras Marítimas y Portuarias en lo que respecta a la acción del viento"

ROM 0.4-95 "Acciones climáticas II: Viento" . Ministerio de Obras Públicas y Urbanismo

9. DECLARACIÓ DE COMPLIMENT DELS DOCUMENTS BÀSICS

En el disseny i anàlisi dels elements estructurals descrits en el present document s'ha atès a totes les exigències i requeriments estipulats en el Codi Tècnic de l'Edificació (CTE), i en particular als Documents Bàsics que es citen a continuació:

- DB-SE, "Documento Básico SE Seguridad estructural"
- DB-SE-AE, "Documento Básico SE Seguridad estructural Acciones en la edificación"
- DB-SE-C, "Documento Básico SE Seguridad estructural Cimientos"
- DB-SE-A, "Documento Básico SE Seguridad estructural Acero"
- DB-SE-F, "Documento Básico SE Seguridad estructural Fábrica"
- DB-SE-M, "Documento Básico SE Seguridad estructural Madera"
- DB-SE-SI, "Documento Básico Seguridad en caso de Incendio"

Signat:



Robert Brufau i Niubó, Doctor Arquitecte
BBG Estructures, Recerca i Rehabilitació SLP
C/ Hercegovina 25 Entl. 1a 08006 Barcelona
T: 93 319 44 91 C: bbg@bbg.cat

Annexes de càlcul

ÍNDEX	
1. DADES D'OBRA	35
1.1. Normes considerades	35
1.2. Estats límit	35
1.2.1. Situacions de projecte	35
1.3. Resistència al foc	38
2. ESTRUCTURA	38
2.1. Geometria	39
2.1.1. Barres	39
2.1.2. Làmines	40
2.2. Resultats	40
2.2.1. Barres	40

1. DADES D'OBRA

1.1. Normes considerades

Fonamentació: Codi Estructural

Acers laminats i armats: Codi Estructural

Formigó: Codi Estructural

Categories d'ús

C. Zones d'accés al públic

G1. Cobertes accessibles únicament per a manteniment. No concomitant amb la resta d'accions variables

1.2. Estats límit

E.L.U. de ruptura. Formigó	CTE
E.L.U. de ruptura. Formigó en fonamentacions	Cota de neu: Altitud inferior o igual a 1000 m
E.L.U. de ruptura. Acer laminat	
Tensions sobre el terreny	Accions característiques
Desplaçaments	

1.2.1. Situacions de projecte

Per a les diferents situacions de projecte, les combinacions d'accions es definiran d'acord amb els següents criteris:

- **Amb coeficients de combinació**

- **Sense coeficients de combinació**

- On:

G_k Acció permanent

P_k Acció de pretesat

Q_k Acció variable

γ_G Coeficient parcial de seguretat de les accions permanents

γ_P Coeficient parcial de seguretat de l'acció de pretesat

$\gamma_{Q,1}$ Coeficient parcial de seguretat de l'acció variable principal

$\gamma_{Q,i}$ Coeficient parcial de seguretat de les accions variables d'acompanyament

$\psi_{p,1}$ Coeficient de combinació de l'acció variable principal

$\psi_{a,i}$ Coeficient de combinació de les accions variables d'acompanyament

Per a cada situació de projecte i estat límit els coeficients a utilitzar seran:

E.L.U. de ruptura. Formigó: Codi Estructural

Persistent o transitòria			
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D) Acompanyament (ψ_a)

Persistent o transitòria				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.350	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.500	1.000	0.700
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.500	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600
Neu (Q)	0.000	1.500	1.000	0.500
Empentes del terreny (H)	1.000	1.350	-	-

Persistent o transitòria (G1)				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.350	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.500	0.000	0.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.500	1.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.500	0.000	0.000
Neu (Q)	0.000	1.500	0.000	0.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.350	-	-

E.L.U. de ruptura. Formigó en fonamentacions: Codi Estructural / CTE DB-SE C

Persistent o transitòria				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.600	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.600	1.000	0.700
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.600	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.600	1.000	0.600
Neu (Q)	0.000	1.600	1.000	0.500
Empentes del terreny (H)	1.000	1.600	-	-

Persistent o transitòria (G1)				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.600	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.600	0.000	0.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.600	1.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.600	0.000	0.000
Neu (Q)	0.000	1.600	0.000	0.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.600	-	-

E.L.U. de ruptura. Acer laminat: Codi Estructural

Persistent o transitòria

	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	0.800	1.350	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.500	1.000	0.700
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.500	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.500	1.000	0.600
Neu (Q)	0.000	1.500	1.000	0.500
Empentes del terreny (H)	0.700	1.350	-	-

Persistent o transitòria (G1)				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	0.800	1.350	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.500	0.000	0.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.500	1.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.500	0.000	0.000
Neu (Q)	0.000	1.500	0.000	0.000
Empentes del terreny (H)	0.700	1.350	-	-

Accidental d'incendi				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.000	0.700	0.600
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.000	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.000	0.500	0.000
Neu (Q)	0.000	1.000	0.200	0.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.000	-	-

Tensions sobre el terreny

Característica				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.000	1.000	1.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.000	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Neu (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.000	-	-

Característica				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_a)

Característica				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_A)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.000	1.000	1.000
Vent (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Neu (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.000	-	-

Desplaçaments

Característica				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_A)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.000	1.000	1.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.000	0.000	0.000
Vent (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Neu (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.000	-	-

Característica				
	Coeficients parcials de seguretat (γ)		Coeficients de combinació (ψ)	
	Favorable	Desfavorable	Principal (ψ_D)	Acompanyament (ψ_A)
Càrrega permanent (G)	1.000	1.000	-	-
Sobrecàrrega (Q - Ús C)	0.000	1.000	0.000	0.000
Sobrecàrrega (Q - Ús G1)	0.000	1.000	1.000	1.000
Vent (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Neu (Q)	0.000	1.000	1.000	1.000
Empentes del terreny (H)	1.000	1.000	-	-

1.3. Resistència al foc

Perfils d'acer

Norma: Codi Estructural

Resistències requerides: R 90 i R 30

Revestiment de protecció	Densitat (kg/m ³)	Conductivitat (W/(m·K))	Calor específic (J/(kg·K))
Pintura intumescent	0.0	0.01	0.00
Morter de vermiculita-perlita amb ciment (baixa densitat)	350.0	0.12	1200.00

L'espessor mínim necessari de revestiment per a cada barra s'indica en la taula de comprovació de resistència.

2. ESTRUCTURA

2.1. Geometria

2.1.1. Barres

2.1.1.1. Materials utilitzats

Materials utilitzats							
Material		E (MPa)	ν	G (MPa)	f _v (MPa)	α _t (m/m°C)	γ (kN/m³)
Tipus	Designació						
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)	210000.00	0.300	81000.00	275.00	0.000012	77.01
Formigó	HA-25, Yc=1.5	31476.00	0.200	13115.00	-	0.000010	24.53
<i>Notació:</i> E: Mòdul d'elasticitat ν: Mòdul de Poisson G: Mòdul de tall f _v : Límit elàstic α _t : Coeficient de dilatació γ: Pes específic							

2.1.1.2. Resum d'amidament

Resum d'amidament											
Material		Sèrie	Perfil	Longitud			Volum			Pes	
Tipus	Designació			Perfil (m)	Sèrie (m)	Material (m)	Perfil (m³)	Sèrie (m³)	Material l (m³)	Perfil (kg)	Sèrie (kg)
Acer laminat	S275 (UNE-EN 10025-2)	HEB	HE 260 B, Amb platabandes laterals	11.884	229.289		0.198	2.617		1552.34	20546.41
			HE 240 B	124.551			1.320			10363.91	
			HE 260 B	92.853			1.099			8630.16	
			SHS 250x5.0	128.314			0.620			4869.24	
			SHS 120x10.0	18.008			0.073			572.33	
			SHS 120x6.0	536.204			1.416			11117.00	
			SHS 120x8.0	57.949			0.195			1528.04	
			SHS 120x12.0	9.004			0.041			321.71	
			SHS 140x8.0	228.579			0.914			7175.76	
			SHS 180x4.0	318.000			0.882			6924.31	
			SHS 180x5.0	120.800			0.415			3256.50	
			SHS 140x6.0	112.721			0.352			2761.75	
			SHS 250x12.0	29.518			0.319			2500.58	
			SHS 220x10.0	88.555			0.713			5595.02	
			SHS 220x8.0	102.210			0.670			5262.66	
		SHS	SHS 250x10.0	14.759	1823.018		0.137	7.132		1071.53	55987.11
			SHS 250x8.0	36.346			0.273			2145.30	
			SHS 140x10.0	14.700			0.071			559.50	
			SHS 160x10.0	7.350			0.042			325.91	
		R	R 32	235.539	235.539	2287.845	0.189	0.189	9.939	1487.04	1487.04
		Rectangular	35x45	13.060	73.190		0.000	0.002		5142.38	51096.31
			90x50	32.650			0.000			36731.25	
			40x35	19.730			0.000			6905.50	
			35x35	7.550			0.000			2312.19	
			10 cm x 10 cm	0.200			0.002			5.00	
			80x120	19.600			18.816			47040.00	
		Biga despenjada rectangular			19.600			18.816			47040.00
	HA-25, Yc=1.5										

Resum d'amidament												
Material		Sèrie	Perfil	Longitud			Volum			Pes		
Tipus	Designació			Perfil (m)	Sèrie (m)	Material (m)	Perfil (m³)	Sèrie (m³)	Material (m³)	Perfil (kg)	Sèrie (kg)	Material (kg)
Formigó						92.790			18.818			98136.31

2.1.2. Làmines

2.1.2.1. Materials utilitzats

Materials utilitzats						
Material		E (MPa)	ν	G (MPa)	α _t (m/m°C)	γ (kN/m³)
Tipus	Designació					
Formigó	HA-25, Yc=1.5	31476.00	0.200	13115.00	0.000010	24.53
Notació: E: Mòdul d'elasticitat ν: Mòdul de Poisson G: Mòdul de tall α _t : Coeficient de dilatació γ: Pes específic						

2.1.2.2. Taula d'amidament

Taula d'amidament						
Material		Làmina	Gruix (mm)	Àrea (m²)	Volum (m³)	Pes (kg)
Tipus	Designació					
Formigó	HA-25, Yc=1.5	L1	400.0	50.281	20.112	50281.00
		L2	400.0	48.975	19.590	48975.00
		L3	400.0	48.975	19.590	48975.00
		L4	400.0	50.281	20.112	50281.00
		L5	350.0	28.151	9.853	24631.69
		L6	350.0	26.681	9.338	23345.44
		L7	350.0	39.727	13.904	34760.91
		L8	350.0	28.849	10.097	25242.66
		L9	350.0	12.605	4.412	11029.59
		L10	350.0	25.211	8.824	22059.19
		L11	350.0	24.476	8.566	21416.06
		L12	600.0	72.030	43.218	108045.00
		L13	600.0	61.740	37.044	92610.00
		L14	400.0	48.975	19.590	48975.00
		L15	400.0	48.975	19.590	48975.00
		L16	600.0	33.355	20.013	50032.50
		L17	600.0	30.276	18.166	45414.00
		L18	400.0	3.080	1.232	3080.00
		L19	400.0	3.000	1.200	3000.00
		L20	400.0	3.000	1.200	3000.00
		L21	400.0	3.000	1.200	3000.00
		L22	400.0	3.000	1.200	3000.00
		L23	400.0	3.080	1.232	3080.00

2.2. Resultats

2.2.1. Barres

2.2.1.1. Comprovacions E.L.U. (Resumit)

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N2/N160	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 7.236 m $\eta = 9.5$	x: 0 m $\eta = 28.6$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 7.236 m $\eta = 18.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.236 m $\eta = 48.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.9$	COMPLEIX $\eta = 48.3$
N160/N155	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.064 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 16.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 33.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	COMPLEIX $\eta = 33.6$
N3/N161	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 7.236 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 3.9$	x: 7.236 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 8.3$
N161/N4	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.064 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 4.2$
N5/N162	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 7.236 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 59.8$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 7.236 m $\eta = 5.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.236 m $\eta = 65.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 65.8$
N162/N156	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.064 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 28.5$
N6/N163	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 7.105 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 8.1$
N163/N7	x: 0.13 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.064 m $\eta = 0.8$	x: 0.13 m $\eta = 1.6$	x: 0.13 m $\eta = 2.6$	x: 0.13 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	x: 0.13 m $\eta < 0.1$	x: 0.13 m $\eta < 0.1$	x: 0.13 m $\eta = 4.4$	x: 0.13 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 4.4$
N8/N164	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 7.236 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 60.6$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 7.236 m $\eta = 9.7$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.236 m $\eta = 65.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 65.3$
N164/N158	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.064 m $\eta = 14.5$	x: 0 m $\eta = 24.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	COMPLEIX $\eta = 28.3$
N11/N308	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.4 m $\eta = 2.5$	x: 0.2 m $\eta = 1.1$	x: 0.4 m $\eta = 6.0$	x: 0.4 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.2 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 7.7$	$\eta < 0.1$	x: 0.2 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0.2 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX $\eta = 7.7$
N308/N172	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.306 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta = 2.7$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 13.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 13.3$
N172/N286	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.528 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 9.8$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 11.6$
N286/N301	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.384 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 0.384 m $\eta = 4.4$	x: 0.384 m $\eta = 2.8$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.384 m $\eta = 11.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 11.1$
N301/N289	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.343 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 1.343 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.343 m $\eta = 18.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 6.1$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 18.4$
N289/N13	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.322 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 16.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.8$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 18.4$
N13/N309	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.4 m $\eta = 0.3$	x: 0.2 m $\eta = 1.1$	x: 0.4 m $\eta = 3.8$	x: 0.4 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0.2 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 5.0$
N309/N304	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.218 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 2.218 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.3$	COMPLEIX $\eta = 12.3$
N304/N15	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.665 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.9$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 11.4$
N15/N311	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.2 m $\eta = 0.2$	x: 0.2 m $\eta = 1.0$	x: 0.4 m $\eta = 5.2$	x: 0.4 m $\eta = 6.3$	x: 0.2 m $\eta = 0.4$	x: 0.2 m $\eta = 2.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 9.9$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.2 m $\eta = 0.4$	x: 0.2 m $\eta = 2.5$	COMPLEIX $\eta = 9.9$
N311/N306	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.218 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 2.218 m $\eta = 7.3$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.6$	COMPLEIX $\eta = 19.2$
N306/N20	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.665 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 8.4$	x: 0 m $\eta = 7.3$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 15.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 15.1$
N16/N312	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.4 m $\eta = 5.8$	x: 0.2 m $\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0.4 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.2 m $\eta = 3.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 15.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0.2 m $\eta = 3.5$	COMPLEIX $\eta = 15.0$
N312/N302	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.218 m $\eta = 13.4$	x: 0 m $\eta = 24.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 2.218 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 28.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX $\eta = 28.7$
N302/N157	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.792 m $\eta = 14.5$	x: 0 m $\eta = 25.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	COMPLEIX $\eta = 27.7$
N1/N25	x: 0.223 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.568 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 3.569 m $\eta = 11.6$	x: 3.569 m $\eta = 4.3$	x: 3.569 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.223 m $\eta < 0.1$	x: 0.223 m $\eta < 0.1$	x: 3.569 m $\eta = 13.0$	x: 0.223 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 3.569 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.3$	COMPLEIX $\eta = 13.0$
N25/N26	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 3.7$	x: 0.121 m $\eta = 4.6$	x: 0.121 m $\eta = 80.1$	x: 3.69 m $\eta = 8.1$	x: 0.121 m $\eta = 5.9$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.121 m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.121 m $\eta = 6.1$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX $\eta = 87.2$
N26/N27	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 3.69 m $\eta = 19.8$	x: 3.69 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 33.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 1.7$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX $\eta = 33.9$
N27/N28	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 4.9$	x: 1.845 m $\eta = 18.5$	x: 3.69 m $\eta = 10.1$	x: 3.69 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 3.69 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX $\eta = 31.7$
N28/N29	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 2.0$	x: 2.767 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.459 m $\eta = 27.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX $\eta = 27.0$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N29/N30	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 3.229 m $\eta = 19.5$	x: 0 m $\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 29.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 29.6$
N30/N31	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 19.7$	x: 0 m $\eta = 8.2$	x: 3.69 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 30.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 3.69 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 30.1$
N31/N18	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 3.69 m $\eta = 22.5$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 3.69 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 23.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 3.69 m $\eta = 2.5$	$\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 23.4$
N18/N22	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.414 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.6$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 25.6$
N4/N32	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 8.5$	x: 3.69 m $\eta = 33.6$	x: 3.69 m $\eta = 6.6$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.4$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 48.6$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.2$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 48.6$
N32/N33	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 8.0$	x: 0 m $\eta = 17.6$	x: 1.153 m $\eta = 29.2$	x: 3.69 m $\eta = 10.4$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 52.7$
N33/N34	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 0.692 m $\eta = 21.2$	x: 3.69 m $\eta = 11.3$	x: 3.69 m $\eta = 1.5$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 3.69 m $\eta = 1.5$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 49.6$
N34/N35	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 18.3$	x: 1.384 m $\eta = 14.9$	x: 3.69 m $\eta = 12.2$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 43.3$
N35/N36	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 18.6$	x: 2.076 m $\eta = 14.8$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 42.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 42.8$
N36/N37	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 18.8$	x: 2.306 m $\eta = 19.0$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 46.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 46.9$
N37/N38	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 9.6$	x: 0 m $\eta = 19.1$	x: 0.692 m $\eta = 20.3$	x: 0 m $\eta = 10.0$	x: 3.69 m $\eta = 1.6$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 3.69 m $\eta = 1.6$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 49.9$
N38/N19	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 14.6$	x: 3.69 m $\eta = 48.8$	x: 0 m $\eta = 6.1$	x: 3.69 m $\eta = 5.2$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 65.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 3.69 m $\eta = 5.3$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 65.9$
N19/N23	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.414 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 45.5$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 52.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 52.4$
N7/N39	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 3.69 m $\eta = 24.4$	x: 3.69 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 38.3$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 38.3$
N39/N40	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 6.5$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 1.153 m $\eta = 22.4$	x: 3.69 m $\eta = 10.0$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 43.9$
N40/N41	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 6.8$	x: 0 m $\eta = 16.9$	x: 1.153 m $\eta = 16.4$	x: 3.69 m $\eta = 11.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 42.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 42.3$
N41/N42	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	x: 1.845 m $\eta = 13.2$	x: 3.69 m $\eta = 12.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 39.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 39.5$
N42/N43	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 7.5$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 2.076 m $\eta = 14.1$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 41.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 41.3$
N43/N44	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 17.7$	x: 2.767 m $\eta = 19.2$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 46.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 46.5$
N44/N45	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 8.1$	x: 0 m $\eta = 18.0$	x: 1.153 m $\eta = 21.0$	x: 0 m $\eta = 9.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 48.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 48.2$
N45/N20	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 3.69 m $\eta = 37.3$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 3.69 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 49.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 3.69 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 49.8$
N20/N24	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.414 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta = 34.3$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 37.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 37.9$
N10/N46	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 3.69 m $\eta = 22.3$	x: 3.69 m $\eta = 11.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.8$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 31.8$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 31.8$
N46/N47	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ $N_{p(3)}$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 20.7$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 3.69 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.231 m $\eta = 32.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 3.69 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 32.3$
N47/N48	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 1.845 m $\eta = 16.3$	x: 3.69 m $\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 24.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 24.8$
N48/N49	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 15.6$	x: 3.69 m $\eta = 12.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 25.2$
N49/N50	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 3.69 m $\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 24.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 24.9$
N50/N51	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 3.229 m $\eta = 18.0$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 25.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.4$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 25.7$
N51/N52	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 2.998 m $\eta = 20.9$	x: 3.69 m $\eta = 11.7$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 28.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 28.3$
N52/N21	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 22.7$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 3.69 m $\eta = 1.8$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 31.4$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_2V_y	
N59/N153	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 62.6$	x: 0.283 m $\eta = 88.1$	x: 2.268 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 89.6$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 89.6$
N58/N151	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 18.4$	x: 0.145 m $\eta = 38.3$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 38.5$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 38.5$
N57/N150	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 7.0$	x: 0.145 m $\eta = 12.2$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 12.4$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 12.4$
N57/N151	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 46.2$	x: 0.283 m $\eta = 58.5$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 59.6$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 59.6$
N56/N150	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 10.0$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 11.8$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 11.8$
N56/N149	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 6.8$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 7.1$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.1$
N56/N148	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 16.5$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 24.1$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 24.1$
N55/N148	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 21.6$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 21.9$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.9$
N55/N147	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 47.1$	x: 0.264 m $\eta = 59.7$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 60.8$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 60.8$
N54/N147	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 22.2$	x: 0.145 m $\eta = 42.8$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 43.0$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 43.0$
N54/N146	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 58.6$	x: 0.264 m $\eta = 75.8$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 76.9$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 76.9$
N53/N146	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 26.9$	x: 0.145 m $\eta = 51.6$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 51.8$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 51.8$
N53/N145	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 61.2$	x: 0 m $\eta = 79.5$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 80.9$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 80.9$
N59/N152	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 26.8$	x: 0.145 m $\eta = 55.6$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 55.9$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 55.9$
N58/N152	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 58.5$	x: 0.283 m $\eta = 76.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 77.7$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 77.7$
N67/N143	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 68.8$	x: 0.283 m $\eta = 88.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 89.8$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 89.8$
N66/N141	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 20.8$	x: 0.145 m $\eta = 44.7$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 45.0$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 45.0$
N65/N140	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.0$	x: 0.145 m $\eta = 20.9$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 21.1$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.1$
N65/N141	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 57.6$	x: 0.283 m $\eta = 69.2$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 70.4$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 70.4$
N64/N140	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 20.5$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 25.4$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 25.4$
N64/N139	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 5.8$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.8$
N64/N138	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 8.6$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 8.6$
N63/N138	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 6.1$	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 9.9$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 9.9$
N63/N137	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 45.7$	x: 0.264 m $\eta = 49.9$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 50.9$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 50.9$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_{wv}	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_zV_y$	M_t	M_1V_z	M_2V_y	
N62/N137	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 17.6$	x: 0.145 m $\eta = 37.9$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 38.1$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 38.1$
N62/N136	x: 0.495 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 70.2$	x: 0.264 m $\eta = 78.0$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 79.1$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 79.1$
N61/N136	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 26.0$	x: 0.145 m $\eta = 56.2$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 56.4$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 56.4$
N61/N135	x: 0.248 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 79.6$	x: 0 m $\eta = 93.4$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 94.9$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 94.9$
N67/N142	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 28.2$	x: 0.145 m $\eta = 61.9$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 62.1$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 62.1$
N66/N142	x: 0.531 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 66.8$	x: 0.283 m $\eta = 82.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 83.7$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 83.7$
N75/N134	x: 0.266 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 64.2$	x: 0 m $\eta = 86.6$	x: 2.127 m $\eta = 2.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 88.3$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 88.3$
N74/N132	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 19.0$	x: 0.145 m $\eta = 40.4$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 40.6$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 40.6$
N73/N131	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 8.2$	x: 0.145 m $\eta = 16.4$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 16.6$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 16.6$
N73/N132	x: 0.531 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 52.0$	x: 0.283 m $\eta = 62.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 63.5$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 63.5$
N72/N131	x: 0.266 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 19.2$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 19.2$
N72/N130	x: 0.218 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 5.4$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 5.7$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.7$
N72/N129	x: 0.248 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 12.1$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 13.8$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 13.8$
N71/N129	x: 0.218 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 7.3$	x: 0 m $\eta = 15.9$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 16.1$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 16.1$
N71/N128	x: 0.495 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 48.6$	x: 0.264 m $\eta = 48.3$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 50.1$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 50.1$
N70/N128	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 17.3$	x: 0.145 m $\eta = 40.2$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 40.4$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 40.4$
N70/N127	x: 0.495 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 71.9$	x: 0.264 m $\eta = 71.8$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 73.4$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 73.4$
N69/N127	x: 0.349 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 24.1$	x: 0.145 m $\eta = 56.8$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 57.0$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 57.0$
N69/N126	x: 0.248 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 81.9$	x: 0 m $\eta = 92.1$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 93.6$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 93.6$
N75/N133	x: 0.218 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 25.9$	x: 0 m $\eta = 57.6$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 57.9$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 57.9$
N74/N133	x: 0.531 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 61.2$	x: 0.283 m $\eta = 75.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 76.7$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 76.7$
N76/N154	x: 0.218 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 2.8$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 2.8$
N77/N144	x: 0.218 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 2.3$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 2.3$
N77/N143	x: 0.469 m $\lambda_{wv} \leq \lambda_{wv,max}$ Compleix	x: 3.75 m $\eta = 13.3$	x: 0.25 m $\eta = 12.0$	x: 2 m $\eta = 1.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2 m $\eta = 14.6$	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 14.6$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_1V_y	
N76/N153	x: 0.469 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.75 m $\eta = 12.6$	x: 0.25 m $\eta = 10.3$	x: 2 m $\eta = 1.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2 m $\eta = 13.9$	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 13.9$
N164/N10	x: 0.352 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 8.287 m $\eta = 4.5$	x: 0.352 m $\eta = 0.5$	x: 4.32 m $\eta = 6.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 8.287 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.352 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.32 m $\eta = 6.5$	x: 0.352 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.5$
N160/N1	x: 0.352 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 8.287 m $\eta = 2.0$	x: 0.352 m $\eta = 2.3$	x: 4.32 m $\eta = 6.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 8.287 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.352 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.32 m $\eta = 6.5$	x: 0.352 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.5$
N173/N18	x: 0.589 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 9.426 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 4.4$	x: 4.713 m $\eta = 7.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.589 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.713 m $\eta = 7.3$	x: 0.589 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.3$
N1/N145	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.9$	$\eta = 3.8$	x: 6.435 m $\eta = 65.2$	x: 3.218 m $\eta = 5.2$	x: 6.435 m $\eta = 10.7$	x: 6.435 m $\eta = 0.7$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	x: 6.435 m $\eta = 71.8$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 71.8$
N145/N116	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.6$	$\eta = 4.4$	x: 0.11 m $\eta = 45.3$	x: 0.11 m $\eta = 13.3$	x: 2.2 m $\eta = 1.7$	x: 0.11 m $\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 57.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 2.2 m $\eta = 1.7$	x: 0.11 m $\eta = 2.1$	COMPLEIX X $\eta = 57.5$
N116/N4	x: 0.11 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.2$	$\eta = 0.5$	x: 3.617 m $\eta = 53.0$	x: 2.448 m $\eta = 6.0$	x: 0.11 m $\eta = 9.7$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 3.617 m $\eta = 51.9$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.11 m $\eta = 9.7$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 53.0$
N4/N135	x: 0.39 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 6.7$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.728 m $\eta = 49.1$	x: 3.507 m $\eta = 5.1$	x: 6.235 m $\eta = 10.0$	x: 6.235 m $\eta = 0.7$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	x: 2.728 m $\eta = 49.0$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 6.235 m $\eta = 10.0$	x: 6.235 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 49.1$
N135/N97	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 6.5$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.2 m $\eta = 44.7$	x: 0.11 m $\eta = 8.1$	x: 2.2 m $\eta = 3.0$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 43.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 2.2 m $\eta = 3.0$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 44.7$
N97/N7	x: 0.11 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 8.1$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0.11 m $\eta = 54.3$	x: 3.617 m $\eta = 4.4$	x: 0.11 m $\eta = 10.1$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 52.2$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 10.1$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 54.3$
N7/N126	x: 0.39 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.9$	$\eta = 1.8$	x: 6.235 m $\eta = 49.4$	x: 3.897 m $\eta = 6.0$	x: 6.235 m $\eta = 10.0$	x: 6.235 m $\eta = 0.8$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	x: 2.728 m $\eta = 55.6$	x: 0.39 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 6.235 m $\eta = 10.0$	x: 6.235 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 55.6$
N126/N107	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.0$	$\eta = 12.3$	x: 2.2 m $\eta = 50.8$	x: 0.11 m $\eta = 13.7$	x: 2.2 m $\eta = 3.7$	x: 0.11 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 72.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 2.2 m $\eta = 3.7$	x: 0.11 m $\eta = 2.3$	COMPLEIX X $\eta = 72.5$
N107/N10	x: 0.11 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 8.4$	$\eta = 19.1$	x: 0.11 m $\eta = 57.2$	x: 3.328 m $\eta = 6.3$	x: 0.11 m $\eta = 10.4$	x: 6.545 m $\eta = 0.7$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 80.3$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 10.4$	x: 6.545 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 80.3$
N39/N209	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 4.4$	x: 2.115 m $\eta = 71.5$	x: 2.115 m $\eta = 6.0$	x: 2.115 m $\eta = 12.0$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 80.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 2.115 m $\eta = 12.4$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 80.0$
N209/N127	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.4$	$\eta = 21.3$	x: 0 m $\eta = 70.9$	x: 4.12 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 13.8$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 78.9$
N127/N108	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 34.1$	$\eta = 24.8$	x: 0.11 m $\eta = 29.4$	x: 2.2 m $\eta = 5.9$	x: 0.11 m $\eta = 3.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 61.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.11 m $\eta = 3.9$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 61.1$
N108/N245	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.0$	$\eta = 28.0$	x: 4.43 m $\eta = 43.9$	x: 3.35 m $\eta = 9.5$	x: 4.43 m $\eta = 11.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 66.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 4.43 m $\eta = 12.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 66.2$
N245/N46	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.9$	$\eta = 8.7$	x: 0 m $\eta = 44.5$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 9.4$	x: 1.99 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 45.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 9.7$	x: 1.99 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 45.3$
N32/N218	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.6$	$\eta = 9.7$	x: 2.115 m $\eta = 69.0$	x: 2.115 m $\eta = 6.9$	x: 2.115 m $\eta = 11.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 83.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.2$	x: 2.115 m $\eta = 12.5$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 83.2$
N218/N136	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 12.8$	$\eta = 18.6$	x: 0 m $\eta = 68.4$	x: 4.12 m $\eta = 7.6$	x: 0 m $\eta = 13.2$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 71.8$
N136/N98	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 26.9$	$\eta = 24.5$	x: 0.11 m $\eta = 29.6$	x: 2.2 m $\eta = 7.9$	x: 0.11 m $\eta = 4.7$	x: 2.199 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 53.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.11 m $\eta = 4.7$	x: 2.199 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 53.6$
N98/N210	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 9.1$	$\eta = 16.8$	x: 4.23 m $\eta = 58.7$	x: 0.11 m $\eta = 7.7$	x: 4.23 m $\eta = 12.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 60.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 4.23 m $\eta = 12.9$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 60.8$
N210/N39	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 12.8$	x: 0 m $\eta = 59.3$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 77.2$
N25/N234	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 6.1$	$\eta = 7.8$	x: 1.518 m $\eta = 18.0$	x: 2.115 m $\eta = 7.9$	x: 0.125 m $\eta = 5.6$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 1.518 m $\eta = 30.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 8.9$	x: 0.125 m $\eta = 6.1$	x: 0.125 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 30.0$
N234/N146	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.1$	$\eta = 22.3$	x: 4.32 m $\eta = 47.3$	x: 0.81 m $\eta = 8.8$	x: 4.32 m $\eta = 13.7$	x: 4.32 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.62 m $\eta = 73.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.0$	x: 4.32 m $\eta = 14.7$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 73.0$
N146/N117	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 29.8$	$\eta = 28.2$	x: 0.11 m $\eta = 58.0$	x: 2.2 m $\eta = 6.5$	x: 0.11 m $\eta = 7.7$	x: 2.199 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 77.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.11 m $\eta = 7.8$	x: 2.199 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 77.3$
N117/N226	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 10.8$	$\eta = 9.3$	x: 4.23 m $\eta = 48.5$	x: 0.11 m $\eta = 9.2$	x: 4.23 m $\eta = 12.0$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 55.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 5.0$	x: 4.23 m $\eta = 12.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 55.0$
N226/N32	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.0$	$\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 49.2$	x: 0 m $\eta = 7.0$	x: 0 m $\eta = 9.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.9$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 64.0$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_t V_y$	
N26/N233	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	x: 1.319 m $\eta = 17.2$	x: 2.115 m $\eta = 8.6$	x: 0.125 m $\eta = 5.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 1.319 m $\eta = 21.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.3$	x: 0.125 m $\eta = 6.1$	x: 0.125 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 21.2$
N233/N147	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 10.6$	$\eta = 8.9$	x: 4.32 m $\eta = 52.4$	x: 1.08 m $\eta = 14.0$	x: 4.32 m $\eta = 1.4$	x: 4.32 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.32 m $\eta = 55.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 4.32 m $\eta = 14.6$	x: 4.32 m $\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 55.8$
N147/N118	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.3$	$\eta = 18.1$	x: 0.11 m $\eta = 40.3$	x: 0.11 m $\eta = 6.6$	x: 0.11 m $\eta = 3.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 60.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.11 m $\eta = 3.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 60.2$
N118/N225	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.8$	$\eta = 19.8$	x: 4.23 m $\eta = 76.1$	x: 0.11 m $\eta = 11.3$	x: 4.23 m $\eta = 13.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 83.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 4.23 m $\eta = 13.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 83.3$
N225/N33	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 76.9$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 12.5$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 12.7$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 86.0$
N33/N217	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 2.115 m $\eta = 56.7$	x: 2.115 m $\eta = 4.6$	x: 2.115 m $\eta = 10.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 62.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 2.115 m $\eta = 11.0$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 62.0$
N217/N137	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.1$	$\eta = 14.5$	x: 0 m $\eta = 56.2$	x: 0.515 m $\eta = 4.9$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 73.6$
N137/N99	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 21.7$	$\eta = 15.1$	x: 2.2 m $\eta = 17.8$	x: 0.11 m $\eta = 3.3$	x: 2.2 m $\eta = 4.2$	x: 0.11 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 40.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.2 m $\eta = 4.2$	x: 0.11 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 40.2$
N99/N208	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.6$	$\eta = 17.0$	x: 4.23 m $\eta = 63.5$	x: 0.11 m $\eta = 5.5$	x: 4.23 m $\eta = 12.0$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 4.23 m $\eta = 12.0$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 84.0$
N208/N40	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 66.8$
N40/N207	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 3.9$	x: 2.115 m $\eta = 68.5$	x: 2.115 m $\eta = 5.7$	x: 2.115 m $\eta = 11.7$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 77.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.115 m $\eta = 11.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 77.2$
N207/N128	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.0$	$\eta = 19.9$	x: 0 m $\eta = 67.7$	x: 4.12 m $\eta = 12.2$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 76.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 76.0$
N128/N109	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 27.7$	$\eta = 20.9$	x: 2.2 m $\eta = 35.4$	x: 0.11 m $\eta = 5.0$	x: 2.2 m $\eta = 5.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 56.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 2.2 m $\eta = 5.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	COMPLEIX X $\eta = 56.5$
N109/N244	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.0$	$\eta = 22.7$	x: 4.43 m $\eta = 69.5$	x: 3.35 m $\eta = 9.3$	x: 4.43 m $\eta = 13.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 82.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 4.43 m $\eta = 13.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 82.7$
N244/N41	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.4$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 70.3$	x: 0 m $\eta = 8.6$	x: 0 m $\eta = 11.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 11.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 70.3$
N41/N205	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.1$	$\eta = 2.0$	x: 2.115 m $\eta = 60.8$	x: 2.115 m $\eta = 3.3$	x: 2.115 m $\eta = 11.3$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 64.5$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.115 m $\eta = 11.3$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 64.5$
N205/N129	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.3$	$\eta = 17.5$	x: 0 m $\eta = 59.8$	x: 4.12 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 82.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 82.1$
N129/N110	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 23.6$	$\eta = 15.5$	x: 0.11 m $\eta = 17.2$	x: 2.2 m $\eta = 2.6$	x: 0.11 m $\eta = 3.3$	x: 2.199 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 41.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.11 m $\eta = 3.3$	x: 2.199 m $\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 41.2$
N110/N243	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.7$	$\eta = 13.7$	x: 4.43 m $\eta = 38.7$	x: 3.35 m $\eta = 6.4$	x: 4.43 m $\eta = 10.2$	x: 0.11 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 57.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 4.43 m $\eta = 10.2$	x: 0.11 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 57.1$
N243/N34	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 39.7$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 43.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 8.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 43.1$
N34/N216	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.2$	$\eta = 1.1$	x: 2.115 m $\eta = 70.5$	x: 2.115 m $\eta = 4.3$	x: 2.115 m $\eta = 12.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 73.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 2.115 m $\eta = 12.5$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 73.2$
N216/N138	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.8$	$\eta = 16.7$	x: 0 m $\eta = 69.4$	x: 4.12 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 92.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 92.1$
N138/N100	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 24.0$	$\eta = 14.8$	x: 0.11 m $\eta = 15.1$	x: 2.2 m $\eta = 1.8$	x: 0.11 m $\eta = 3.6$	x: 0.11 m $\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 39.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 3.6$	x: 0.11 m $\eta = 0.2$	COMPLEIX X $\eta = 39.2$
N100/N206	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 16.6$	$\eta = 14.5$	x: 4.23 m $\eta = 50.8$	x: 0.11 m $\eta = 5.6$	x: 4.23 m $\eta = 10.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 70.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 4.23 m $\eta = 10.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 70.3$
N206/N41	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 51.8$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 53.9$
N27/N232	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.7$	x: 2.115 m $\eta = 47.5$	x: 2.115 m $\eta = 7.9$	x: 2.115 m $\eta = 9.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 43.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.3$	x: 2.115 m $\eta = 10.3$	x: 0.125 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 47.5$
N232/N148	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.5$	$\eta = 19.1$	x: 0 m $\eta = 46.0$	x: 0.81 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 4.32 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 12.6$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 60.7$
N148/N119	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 25.6$	$\eta = 18.2$	x: 0.11 m $\eta = 43.9$	x: 2.2 m $\eta = 3.4$	x: 0.11 m $\eta = 6.8$	x: 2.199 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 63.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.11 m $\eta = 6.8$	x: 2.199 m $\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 63.0$
N119/N227	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.6$	$\eta = 17.6$	x: 4.23 m $\eta = 61.8$	x: 0.11 m $\eta = 11.5$	x: 4.23 m $\eta = 12.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 71.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 12.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 71.5$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N224/N34	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 63.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 11.2$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 70.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 70.1$
N28/N231	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	x: 2.115 m $\eta = 40.8$	x: 2.115 m $\eta = 5.3$	x: 2.115 m $\eta = 9.0$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 43.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 2.115 m $\eta = 9.3$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 43.8$
N231/N149	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.7$	$\eta = 14.0$	x: 0 m $\eta = 40.3$	x: 0.81 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 10.4$	x: 4.32 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 57.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 4.32 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 57.9$
N149/N120	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 23.7$	$\eta = 15.1$	x: 0.11 m $\eta = 17.9$	x: 2.2 m $\eta = 2.9$	x: 2.2 m $\eta = 2.8$	x: 2.2 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 2.2 m $\eta = 2.9$	x: 2.2 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 42.4$
N120/N223	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.3$	$\eta = 16.7$	x: 4.23 m $\eta = 60.7$	x: 0.11 m $\eta = 8.2$	x: 4.23 m $\eta = 11.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 82.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 4.23 m $\eta = 11.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 82.9$
N223/N35	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 61.3$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 11.3$	x: 1.99 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 11.4$	x: 1.99 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 65.1$
N35/N215	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 0.3$	x: 2.115 m $\eta = 52.9$	x: 2.115 m $\eta = 4.3$	x: 2.115 m $\eta = 10.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 54.6$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 2.115 m $\eta = 10.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 54.6$
N215/N139	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 16.6$	$\eta = 13.8$	x: 0 m $\eta = 52.3$	x: 4.12 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 71.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 71.7$
N139/N101	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 23.9$	$\eta = 14.3$	x: 2.2 m $\eta = 17.3$	x: 2.2 m $\eta = 1.9$	x: 2.2 m $\eta = 4.0$	x: 2.2 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 42.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.2 m $\eta = 4.0$	x: 2.2 m $\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 42.4$
N101/N204	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.2$	$\eta = 15.4$	x: 4.23 m $\eta = 63.5$	x: 0.11 m $\eta = 6.3$	x: 4.23 m $\eta = 11.9$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 85.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 4.23 m $\eta = 11.9$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 85.0$
N204/N42	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.7$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 67.1$
N42/N203	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.7$	x: 2.115 m $\eta = 47.6$	x: 2.115 m $\eta = 3.2$	x: 2.115 m $\eta = 9.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 49.9$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 2.115 m $\eta = 9.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 49.9$
N203/N130	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 15.4$	$\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 47.1$	x: 4.12 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 65.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.6$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 65.3$
N130/N111	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 23.7$	$\eta = 15.5$	x: 2.2 m $\eta = 24.0$	x: 2.2 m $\eta = 2.3$	x: 2.2 m $\eta = 4.8$	x: 2.2 m $\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 49.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 4.8$	x: 2.2 m $\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 49.8$
N111/N242	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.5$	$\eta = 17.3$	x: 4.43 m $\eta = 49.7$	x: 3.35 m $\eta = 6.2$	x: 4.43 m $\eta = 11.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 71.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 4.43 m $\eta = 11.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 71.3$
N242/N49	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 50.2$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 54.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 54.5$
N49/N201	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.2$	x: 2.115 m $\eta = 61.6$	x: 2.115 m $\eta = 3.1$	x: 2.115 m $\eta = 11.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 65.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 2.115 m $\eta = 11.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 65.7$
N201/N131	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.7$	$\eta = 15.8$	x: 0 m $\eta = 61.1$	x: 4.12 m $\eta = 9.3$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 4.12 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 83.3$
N131/N112	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 23.9$	$\eta = 14.2$	x: 0.11 m $\eta = 16.7$	x: 0.11 m $\eta = 3.5$	x: 0.11 m $\eta = 3.2$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 43.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.11 m $\eta = 3.2$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	COMPLEIX X $\eta = 43.9$
N112/N241	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.7$	$\eta = 14.0$	x: 4.43 m $\eta = 41.1$	x: 0.11 m $\eta = 6.8$	x: 4.43 m $\eta = 10.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 58.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 4.43 m $\eta = 10.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 58.2$
N241/N50	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 41.6$	x: 0 m $\eta = 5.5$	x: 0 m $\eta = 9.1$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 44.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 9.2$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 44.3$
N50/N214	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.8$	$\eta = 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 62.0$	x: 2.115 m $\eta = 4.3$	x: 2.115 m $\eta = 11.4$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 66.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.115 m $\eta = 11.5$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 66.2$
N214/N140	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.8$	$\eta = 14.7$	x: 0 m $\eta = 61.5$	x: 4.12 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 11.8$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 11.9$	x: 4.12 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 83.9$
N140/N102	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 24.0$	$\eta = 13.4$	x: 0.11 m $\eta = 17.1$	x: 0.11 m $\eta = 3.6$	x: 0.11 m $\eta = 3.9$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 44.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.11 m $\eta = 3.9$	x: 0.11 m $\eta = 0.6$	COMPLEIX X $\eta = 44.7$
N102/N202	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 16.8$	$\eta = 12.4$	x: 4.23 m $\eta = 50.4$	x: 0.11 m $\eta = 7.4$	x: 4.23 m $\eta = 10.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 69.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 10.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 69.1$
N202/N43	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 50.9$	x: 0 m $\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 53.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 10.2$	x: 1.99 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 53.2$
N43/N29	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 0.9$	x: 2.115 m $\eta = 75.6$	x: 2.115 m $\eta = 7.6$	x: 2.115 m $\eta = 12.3$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 65.9$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 2.115 m $\eta = 12.6$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 75.6$
N29/N230	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.5$	$\eta = 22.5$	x: 0 m $\eta = 74.8$	x: 4.32 m $\eta = 9.2$	x: 0 m $\eta = 13.6$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 13.8$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 86.3$
N230/N150	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 28.0$	$\eta = 20.4$	x: 0.11 m $\eta = 34.8$	x: 0.11 m $\eta = 2.9$	x: 0.11 m $\eta = 5.8$	x: 0.11 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 58.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.11 m $\eta = 5.9$	x: 0.11 m $\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 58.1$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N121/N22 2	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 20.4$	$\eta = 17.7$	x: 4.23 m $\eta = 72.1$	x: 0.11 m $\eta = 12.7$	x: 4.23 m $\eta = 13.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 81.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 4.23 m $\eta = 13.3$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 81.6$
N222/N36	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.8$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 12.1$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 62.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 72.8$
N30/N229	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	x: 2.115 m $\eta = 57.8$	x: 2.115 m $\eta = 7.5$	x: 2.115 m $\eta = 10.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 62.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 2.115 m $\eta = 10.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 62.7$
N229/N15 1	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.2$	$\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 56.3$	x: 4.32 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 12.4$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 66.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 12.5$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 66.8$
N151/N12 2	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 26.8$	$\eta = 16.3$	x: 2.2 m $\eta = 24.0$	x: 2.2 m $\eta = 8.6$	x: 2.2 m $\eta = 3.8$	x: 2.2 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 52.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 2.2 m $\eta = 3.9$	x: 2.2 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 52.9$
N122/N22 1	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.1$	$\eta = 16.6$	x: 4.23 m $\eta = 86.4$	x: 0.11 m $\eta = 13.2$	x: 4.23 m $\eta = 14.2$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 94.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 4.23 m $\eta = 14.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 94.6$
N221/N37	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 87.8$	x: 0 m $\eta = 5.0$	x: 0 m $\eta = 13.5$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 91.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 13.9$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 91.9$
N37/N213	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.7$	$\eta = 2.3$	x: 2.115 m $\eta = 60.1$	x: 2.115 m $\eta = 6.2$	x: 2.115 m $\eta = 10.9$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 65.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 2.115 m $\eta = 11.3$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 65.7$
N213/N14 1	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.6$	$\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 58.6$	x: 4.12 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 12.3$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 67.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 12.6$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 67.7$
N141/N10 3	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 24.8$	$\eta = 13.8$	x: 2.2 m $\eta = 26.6$	x: 2.2 m $\eta = 5.2$	x: 2.2 m $\eta = 4.6$	x: 2.2 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 50.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 4.6$	x: 2.2 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 50.2$
N103/N20 0	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.7$	$\eta = 10.1$	x: 4.23 m $\eta = 78.1$	x: 0.11 m $\eta = 10.9$	x: 4.23 m $\eta = 13.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 85.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 4.23 m $\eta = 13.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 85.1$
N200/N44	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.1$	$\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 79.5$	x: 0 m $\eta = 6.0$	x: 0 m $\eta = 12.7$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 85.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 85.3$
N44/N199	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.6$	$\eta = 3.9$	x: 2.115 m $\eta = 69.4$	x: 2.115 m $\eta = 4.6$	x: 2.115 m $\eta = 11.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 76.6$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 2.115 m $\eta = 12.0$	x: 0.125 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 76.6$
N199/N13 2	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.3$	$\eta = 9.1$	x: 0 m $\eta = 68.0$	x: 4.12 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 4.12 m $\eta = 1.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 74.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 13.1$	x: 4.12 m $\eta = 1.7$	COMPLEIX X $\eta = 74.5$
N132/N11 3	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 28.3$	$\eta = 19.9$	x: 2.2 m $\eta = 34.3$	x: 2.2 m $\eta = 7.9$	x: 2.2 m $\eta = 5.6$	x: 2.2 m $\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 60.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 2.2 m $\eta = 5.6$	x: 2.2 m $\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 60.7$
N113/N24 0	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.6$	$\eta = 21.9$	x: 4.43 m $\eta = 72.2$	x: 0.11 m $\eta = 10.9$	x: 4.43 m $\eta = 13.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 84.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 4.43 m $\eta = 13.5$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 84.0$
N240/N51	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.3$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 73.6$	x: 0 m $\eta = 7.9$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 73.6$
N45/N197	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.6$	$\eta = 2.2$	x: 2.115 m $\eta = 64.6$	x: 2.115 m $\eta = 5.2$	x: 2.115 m $\eta = 11.3$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	x: 0.324 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 69.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 2.115 m $\eta = 11.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 69.7$
N197/N13 3	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.9$	$\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 64.0$	x: 4.12 m $\eta = 12.6$	x: 0 m $\eta = 13.0$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 73.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 13.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 73.0$
N133/N11 4	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 30.6$	$\eta = 20.8$	x: 0.11 m $\eta = 31.0$	x: 0.11 m $\eta = 8.0$	x: 0.11 m $\eta = 4.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 62.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.11 m $\eta = 4.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 62.1$
N114/N23 9	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 21.3$	$\eta = 13.9$	x: 4.43 m $\eta = 45.3$	x: 0.11 m $\eta = 12.3$	x: 4.43 m $\eta = 11.9$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.43 m $\eta = 59.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.1$	x: 4.43 m $\eta = 12.2$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 59.3$
N239/N52	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.9$	$N_{Ed} = 0.00$ $N.P.^{(7)}$	x: 0 m $\eta = 45.9$	x: 0 m $\eta = 7.2$	x: 0 m $\eta = 9.6$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0 m $\eta = 9.9$	x: 1.99 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 45.9$
N38/N212	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 7.8$	$\eta = 1.8$	x: 2.115 m $\eta = 45.7$	x: 2.115 m $\eta = 6.3$	x: 2.115 m $\eta = 9.6$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 50.7$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 2.115 m $\eta = 10.0$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 50.7$
N212/N14 2	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.2$	$\eta = 6.3$	x: 0 m $\eta = 44.9$	x: 4.12 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 11.7$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 56.6$
N142/N10 4	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 28.3$	$\eta = 11.9$	x: 0.11 m $\eta = 32.3$	x: 0.11 m $\eta = 11.2$	x: 0.11 m $\eta = 4.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 62.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.11 m $\eta = 4.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.7$	COMPLEIX X $\eta = 62.3$
N104/N19 8	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 14.1$	$\eta = 2.8$	x: 4.23 m $\eta = 40.3$	x: 0.11 m $\eta = 12.2$	x: 4.23 m $\eta = 11.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 48.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.8$	x: 4.23 m $\eta = 11.8$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 48.0$
N198/N45	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 10.3$	$\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 41.1$	x: 0 m $\eta = 5.8$	x: 0 m $\eta = 9.1$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 49.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 49.1$
N31/N228	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.7$	$N_{Ed} = 0.00$ $N.P.^{(7)}$	x: 2.115 m $\eta = 47.2$	x: 2.115 m $\eta = 7.3$	x: 2.115 m $\eta = 9.7$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 46.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 2.115 m $\eta = 9.8$	x: 0.125 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 47.2$
N228/N15 2	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 22.9$	$\eta = 17.7$	x: 0 m $\eta = 46.5$	x: 4.32 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 12.0$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 63.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 12.2$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 63.2$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N152/N123	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 34.7$	$\eta = 15.3$	x: 0.11 m $\eta = 36.4$	x: 0.11 m $\eta = 8.4$	x: 0.11 m $\eta = 5.3$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 69.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.11 m $\eta = 5.3$	x: 0.11 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 69.5$
N123/N220	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 18.3$	$\eta = 8.5$	x: 4.23 m $\eta = 52.8$	x: 0.11 m $\eta = 13.5$	x: 4.23 m $\eta = 12.1$	x: 0.11 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 62.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 4.23 m $\eta = 12.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.7$	COMPLEIX X $\eta = 62.8$
N220/N38	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 4.8$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 53.5$	x: 0 m $\eta = 5.1$	x: 0 m $\eta = 10.3$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 56.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 10.9$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 56.8$
N18/N227	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.0$	$\eta = 7.4$	x: 2.115 m $\eta = 23.3$	x: 2.115 m $\eta = 6.4$	x: 2.115 m $\eta = 7.3$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 34.2$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.9$	x: 2.115 m $\eta = 7.5$	x: 0.125 m $\eta = 1.0$	COMPLEIX X $\eta = 34.2$
N227/N153	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 8.0$	$\eta = 6.0$	x: 4.32 m $\eta = 41.0$	x: 4.32 m $\eta = 10.0$	x: 4.32 m $\eta = 11.9$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.32 m $\eta = 49.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 4.32 m $\eta = 12.0$	x: 4.32 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 49.2$
N153/N124	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 17.2$	$\eta = 12.9$	x: 2.2 m $\eta = 30.6$	x: 2.2 m $\eta = 8.4$	x: 2.2 m $\eta = 3.8$	x: 2.2 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 48.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 2.2 m $\eta = 3.8$	x: 2.2 m $\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 48.7$
N124/N219	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 11.8$	$\eta = 9.2$	x: 0.11 m $\eta = 31.9$	x: 0.11 m $\eta = 11.3$	x: 0.11 m $\eta = 10.7$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 45.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.11 m $\eta = 10.9$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 45.7$
N219/N19	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.1$	$\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 28.8$	x: 0 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 7.8$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 34.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 8.1$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 34.8$
N20/N195	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.1$	$\eta = 7.0$	x: 2.115 m $\eta = 44.0$	x: 2.115 m $\eta = 2.3$	x: 0.125 m $\eta = 6.8$	x: 0.125 m $\eta = 0.4$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.324 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 47.8$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.125 m $\eta = 6.9$	x: 0.125 m $\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 47.8$
N195/N134	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.1$	$\eta = 7.0$	x: 4.12 m $\eta = 50.3$	x: 4.12 m $\eta = 7.9$	x: 4.12 m $\eta = 9.9$	x: 4.12 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.12 m $\eta = 60.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 4.12 m $\eta = 10.0$	x: 4.12 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 60.0$
N134/N115	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 11.1$	x: 2.2 m $\eta = 48.3$	x: 2.2 m $\eta = 16.8$	x: 2.2 m $\eta = 3.2$	x: 2.199 m $\eta = 2.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 70.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 2.2 m $\eta = 3.3$	x: 2.199 m $\eta = 2.4$	COMPLEIX X $\eta = 70.6$
N115/N21	x: 0.11 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.8$	$\eta = 18.2$	x: 0.11 m $\eta = 57.0$	x: 0.11 m $\eta = 5.7$	x: 0.11 m $\eta = 10.4$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 82.9$	x: 0.11 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.11 m $\eta = 10.6$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 82.9$
N23/N237	x: 0.212 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 9.0$	x: 2.115 m $\eta = 7.7$	x: 2.115 m $\eta = 3.1$	x: 2.115 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 16.1$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 16.1$
N237/N144	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.3$	$\eta = 13.7$	x: 1.803 m $\eta = 19.2$	x: 4.12 m $\eta = 4.6$	x: 4.12 m $\eta = 5.6$	x: 4.12 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.545 m $\eta = 30.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 4.12 m $\eta = 5.7$	x: 4.12 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 30.7$
N144/N106	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.3$	$\eta = 10.5$	x: 2.2 m $\eta = 21.9$	x: 2.2 m $\eta = 5.3$	x: 0.11 m $\eta = 1.7$	x: 2.199 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 30.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.7$	x: 2.199 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 30.9$
N106/N236	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.2$	$\eta = 3.7$	x: 2.428 m $\eta = 22.0$	x: 0.11 m $\eta = 5.1$	x: 0.11 m $\eta = 6.0$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.428 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.11 m $\eta = 6.0$	x: 0.11 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 23.6$
N236/N24	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$\eta = 7.8$	x: 1.058 m $\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 2.115 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 1.058 m $\eta = 16.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.7$	x: 2.115 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 16.3$
N22/N235	x: 0.212 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.4$	$\eta = 7.3$	x: 1.269 m $\eta = 6.9$	x: 2.115 m $\eta = 3.7$	x: 2.115 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	x: 1.058 m $\eta = 13.5$	x: 0.212 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.115 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 13.5$
N235/N154	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$\eta = 4.8$	x: 1.89 m $\eta = 21.5$	x: 4.32 m $\eta = 4.6$	x: 4.32 m $\eta = 6.1$	x: 4.32 m $\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.62 m $\eta = 25.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 4.32 m $\eta = 6.2$	x: 4.32 m $\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 25.2$
N154/N125	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 8.8$	x: 0.11 m $\eta = 23.2$	x: 2.2 m $\eta = 4.4$	x: 0.11 m $\eta = 2.2$	x: 2.199 m $\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 30.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 2.2$	x: 2.199 m $\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 30.7$
N125/N238	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.3$	$\eta = 9.5$	x: 2.17 m $\eta = 18.0$	x: 0.11 m $\eta = 6.3$	x: 0.11 m $\eta = 5.4$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.23 m $\eta = 23.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.11 m $\eta = 5.4$	x: 0.11 m $\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 23.4$
N238/N27	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 10.8$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 2.115 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 2.115 m $\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 18.1$
N76/N235	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 2.549 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.549 m $\eta = 29.5$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 29.5$
N76/N238	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 5.7$	x: 0 m $\eta = 23.7$	x: 2.468 m $\eta = 5.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 29.2$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 29.2$
N77/N237	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 4.4$	x: 0 m $\eta = 22.4$	x: 2.468 m $\eta = 5.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 27.9$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 27.9$
N77/N236	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 20.0$	x: 2.468 m $\eta = 5.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 25.4$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 25.4$
N75/N197	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.3$	x: 0 m $\eta = 64.1$	x: 2.468 m $\eta = 5.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 70.8$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 70.8$
N75/N239	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 13.8$	x: 0 m $\eta = 61.7$	x: 2.549 m $\eta = 5.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.549 m $\eta = 68.7$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.7$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 68.7$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_2V_y	
N60/N227	x: 0.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 11.5$	x: 0.186 m $\eta = 50.9$	x: 2.652 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.186 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.46 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.652 m $\eta = 59.2$	x: 0.46 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.186 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 59.2$
N60/N219	x: 0.454 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 11.5$	x: 0.189 m $\eta = 48.5$	x: 2.572 m $\eta = 6.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.189 m $\eta = 0.8$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.572 m $\eta = 56.3$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0.189 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 56.3$
N68/N211	x: 0.454 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 10.3$	x: 0.189 m $\eta = 38.7$	x: 2.572 m $\eta = 6.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.189 m $\eta = 0.8$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.572 m $\eta = 46.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.189 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 46.1$
N68/N196	x: 0.454 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 11.2$	x: 0.189 m $\eta = 38.5$	x: 2.572 m $\eta = 6.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.189 m $\eta = 0.8$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.572 m $\eta = 45.8$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.9$	x: 0.189 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 45.8$
N74/N199	x: 0.135 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.9$	x: 0.134 m $\eta = 66.8$	x: 2.871 m $\eta = 15.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 1.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 86.9$	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.134 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 86.9$
N74/N240	x: 0.134 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 15.4$	x: 0.133 m $\eta = 75.1$	x: 2.965 m $\eta = 15.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.965 m $\eta = 97.4$	x: 0.134 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.133 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 97.4$
N73/N241	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 14.7$	x: 0.133 m $\eta = 69.0$	x: 2.623 m $\eta = 7.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 78.3$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 78.3$
N73/N201	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.9$	x: 0.134 m $\eta = 75.4$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 84.8$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 84.8$
N67/N198	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.2$	x: 0.134 m $\eta = 54.6$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 63.0$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 63.0$
N67/N212	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.2$	x: 0.134 m $\eta = 56.6$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 65.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 65.1$
N59/N220	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 12.9$	x: 0.134 m $\eta = 59.5$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 68.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 68.1$
N59/N228	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 14.2$	x: 0.133 m $\eta = 62.5$	x: 2.623 m $\eta = 7.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 71.6$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 71.6$
N58/N229	x: 0.134 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 14.0$	x: 0.133 m $\eta = 68.0$	x: 2.965 m $\eta = 16.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.965 m $\eta = 89.1$	x: 0.134 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.133 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 89.1$
N58/N221	x: 0.135 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.4$	x: 0.134 m $\eta = 74.5$	x: 2.871 m $\eta = 15.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 1.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 95.5$	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0.134 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 95.5$
N66/N213	x: 0.135 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 12.7$	x: 0.134 m $\eta = 63.0$	x: 2.871 m $\eta = 15.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 1.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 82.8$	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.134 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 82.8$
N66/N200	x: 0.135 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.3$	x: 0.134 m $\eta = 71.1$	x: 2.871 m $\eta = 15.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 1.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 91.7$	x: 0.135 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.134 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 91.7$
N65/N202	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.4$	x: 0.134 m $\eta = 68.4$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 77.4$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 77.4$
N65/N214	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.8$	x: 0.134 m $\eta = 75.6$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 85.0$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.0$
N57/N222	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.3$	x: 0.134 m $\eta = 66.7$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 75.6$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 75.6$
N57/N230	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 15.8$	x: 0.133 m $\eta = 74.4$	x: 2.623 m $\eta = 7.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 84.2$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 84.2$
N56/N231	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 68.7$	x: 2.549 m $\eta = 7.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.549 m $\eta = 78.7$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 78.7$
N56/N223	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.7$	x: 0 m $\eta = 75.4$	x: 2.468 m $\eta = 7.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 85.4$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.4$
N55/N224	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.1$	x: 0 m $\eta = 64.2$	x: 2.871 m $\eta = 16.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 84.9$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 84.9$
N55/N232	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 13.5$	x: 0 m $\eta = 64.4$	x: 2.965 m $\eta = 16.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.965 m $\eta = 85.9$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.9$
N54/N233	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 9.1$	x: 0.133 m $\eta = 40.7$	x: 2.623 m $\eta = 7.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 49.0$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 49.0$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_1V_y	
N54/N225	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.1$	x: 0.134 m $\eta = 69.1$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 78.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 78.1$
N53/N226	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 12.4$	x: 0.134 m $\eta = 57.8$	x: 2.542 m $\eta = 5.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 64.0$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 64.0$
N53/N234	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 8.7$	x: 0.133 m $\eta = 42.1$	x: 2.623 m $\eta = 5.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 48.2$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0.133 m $\eta = 0.7$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 48.2$
N61/N218	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.1$	x: 0.134 m $\eta = 65.6$	x: 2.542 m $\eta = 5.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 72.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 72.1$
N61/N210	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.2$	x: 0.134 m $\eta = 61.5$	x: 2.542 m $\eta = 5.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 67.8$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 67.8$
N62/N208	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.0$	x: 0.134 m $\eta = 76.8$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 86.4$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 86.4$
N62/N217	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.5$	x: 0.134 m $\eta = 72.0$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 81.1$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 81.1$
N63/N216	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 12.4$	x: 0 m $\eta = 67.6$	x: 2.871 m $\eta = 13.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 85.9$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.9$
N63/N206	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.3$	x: 0 m $\eta = 70.2$	x: 2.871 m $\eta = 16.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 91.5$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 91.5$
N64/N215	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.7$	x: 0 m $\eta = 69.5$	x: 2.468 m $\eta = 7.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 79.1$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 79.1$
N64/N204	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 76.7$	x: 2.468 m $\eta = 7.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 86.9$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 86.9$
N72/N203	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.2$	x: 0 m $\eta = 66.6$	x: 2.468 m $\eta = 7.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.468 m $\eta = 76.0$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 76.0$
N72/N242	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 15.9$	x: 0 m $\eta = 75.0$	x: 2.549 m $\eta = 7.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.549 m $\eta = 85.5$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.5$
N71/N243	x: 0.283 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 14.6$	x: 0 m $\eta = 69.3$	x: 2.965 m $\eta = 16.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.965 m $\eta = 91.1$	x: 0.283 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 91.1$
N71/N205	x: 0.274 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 15.3$	x: 0 m $\eta = 76.3$	x: 2.871 m $\eta = 16.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 1.4$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.871 m $\eta = 98.7$	x: 0.274 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 98.7$
N70/N207	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 13.7$	x: 0.134 m $\eta = 65.1$	x: 2.542 m $\eta = 6.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 73.8$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.134 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 73.8$
N70/N244	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 15.5$	x: 0.133 m $\eta = 72.3$	x: 2.623 m $\eta = 7.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 81.7$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.133 m $\eta = 0.9$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 81.7$
N69/N245	x: 0.41 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.664 m $\eta = 12.3$	x: 0.133 m $\eta = 60.7$	x: 2.623 m $\eta = 5.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.133 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.623 m $\eta = 67.3$	x: 0.41 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.133 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 67.3$
N69/N209	x: 0.402 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 5.484 m $\eta = 14.9$	x: 0.134 m $\eta = 66.7$	x: 2.542 m $\eta = 5.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.542 m $\eta = 73.2$	x: 0.402 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.134 m $\eta = 0.6$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 73.2$
N171/N290	x: 0.241 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.85 m $\eta = 5.9$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 3.851 m $\eta = 3.7$	x: 3.851 m $\eta = 1.2$	x: 3.851 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.241 m $\eta < 0.1$	x: 0.241 m $\eta < 0.1$	x: 3.851 m $\eta = 10.7$	x: 0.241 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 3.851 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 10.7$
N290/N1	x: 0.131 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0.131 m $\eta = 3.1$	x: 0.131 m $\eta = 2.8$	x: 0.131 m $\eta = 1.2$	x: 0.131 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	x: 0.131 m $\eta < 0.1$	x: 0.131 m $\eta < 0.1$	x: 0.131 m $\eta = 5.5$	x: 0.131 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.131 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 5.5$
N192/N18	x: 0.618 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 85.8$	x: 4.947 m $\eta = 7.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.947 m $\eta = 94.9$	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 94.9$
N189/N21	x: 0.517 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 8.271 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 4.135 m $\eta = 6.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.517 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.135 m $\eta = 6.2$	x: 0.517 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.6$
N190/N10	x: 0.512 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 8.184 m $\eta = 11.9$	x: 0 m $\eta = 5.3$	x: 4.092 m $\eta = 6.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.512 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.092 m $\eta = 6.2$	x: 0.512 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 11.9$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_1V_y	
N60/N153	x: 0.145 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.3$	x: 0.145 m $\eta = 17.4$	x: 0.145 m $\eta = 3.1$	x: 0.145 m $\eta = 42.4$	x: 2.181 m $\eta = 0.9$	$\eta = 2.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta = 57.9$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 2.181 m $\eta = 0.9$	$\eta = 2.1$	COMPLEIX X $\eta = 57.9$
N68/N143	x: 0.145 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.4$	x: 0.145 m $\eta = 18.7$	x: 0.145 m $\eta = 1.8$	x: 0.145 m $\eta = 44.9$	x: 0.145 m $\eta = 0.6$	$\eta = 2.2$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta = 60.8$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.6$	$\eta = 2.2$	COMPLEIX X $\eta = 60.8$
N59/N124	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 73.5$	x: 0.283 m $\eta = 92.8$	x: 2.268 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 94.3$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 94.3$
N58/N122	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 20.8$	x: 0.145 m $\eta = 43.7$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 43.9$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 43.9$
N57/N121	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 12.1$	x: 0.145 m $\eta = 24.6$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 24.8$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 24.8$
N57/N122	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 55.5$	x: 0.283 m $\eta = 67.9$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 69.1$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 69.1$
N56/N121	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 29.3$	x: 0 m $\eta = 37.1$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 38.3$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 38.3$
N56/N120	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 6.6$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 6.8$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.8$
N56/N119	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 10.7$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 10.7$
N55/N119	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 5.3$	x: 0 m $\eta = 9.5$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 9.8$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 9.8$
N55/N118	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 37.0$	x: 0.264 m $\eta = 35.8$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 38.5$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 38.5$
N54/N118	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 13.9$	x: 0.145 m $\eta = 32.4$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 32.6$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 32.6$
N54/N117	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 75.9$	x: 0.264 m $\eta = 77.1$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 78.2$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 78.2$
N53/N117	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 25.3$	x: 0.145 m $\eta = 58.7$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 58.9$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 58.9$
N53/N116	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 86.0$	x: 0 m $\eta = 95.7$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 97.2$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 97.2$
N59/N123	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 30.4$	x: 0.145 m $\eta = 66.3$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 66.5$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 66.5$
N58/N123	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 73.6$	x: 0.283 m $\eta = 92.0$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 93.4$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.7$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 93.4$
N76/N125	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 2.7$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 2.7$
N76/N124	x: 0.469 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.75 m $\eta = 13.2$	x: 0.25 m $\eta = 16.3$	x: 2 m $\eta = 1.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2 m $\eta = 17.1$	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.1$
N60/N124	x: 0.145 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 11.0$	x: 0.145 m $\eta = 19.3$	x: 0.145 m $\eta = 4.2$	x: 0.145 m $\eta = 41.1$	x: 0.145 m $\eta = 1.2$	$\eta = 2.0$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta = 59.0$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.145 m $\eta = 1.2$	$\eta = 2.1$	COMPLEIX X $\eta = 59.0$
N67/N105	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 68.8$	x: 0.283 m $\eta = 89.8$	x: 2.268 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 91.2$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 91.2$
N66/N103	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 18.8$	x: 0.145 m $\eta = 40.6$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 40.8$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 40.8$
N65/N102	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.2$	x: 0.145 m $\eta = 21.2$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 21.4$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.4$
N65/N103	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 49.8$	x: 0.283 m $\eta = 58.9$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 60.0$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 60.0$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_z$	M_t	M_1V_z	M_1V_y	
N64/N102	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 23.5$	x: 0 m $\eta = 27.8$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 29.0$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 29.0$
N64/N101	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 7.1$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 7.4$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.4$
N64/N100	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 14.9$	x: 0 m $\eta = 16.5$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 17.6$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.6$
N63/N100	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 8.3$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 17.0$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.0$
N63/N99	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 38.9$	x: 0.264 m $\eta = 41.2$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 42.2$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 42.2$
N62/N99	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 16.0$	x: 0.145 m $\eta = 34.8$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 35.0$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 35.0$
N62/N98	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 70.8$	x: 0.264 m $\eta = 75.3$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 76.4$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 76.4$
N61/N98	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 25.2$	x: 0.145 m $\eta = 56.4$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 56.6$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 56.6$
N61/N97	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 76.2$	x: 0 m $\eta = 86.4$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 87.8$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 87.8$
N67/N104	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 28.6$	x: 0.145 m $\eta = 63.1$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 63.3$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 63.3$
N66/N104	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 68.8$	x: 0.283 m $\eta = 85.0$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 86.4$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 86.4$
N77/N106	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 3.2$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 3.2$
N77/N105	x: 0.469 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.75 m $\eta = 12.2$	x: 0.25 m $\eta = 14.7$	x: 2 m $\eta = 1.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2 m $\eta = 15.5$	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.25 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 15.5$
N68/N105	x: 0.145 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.6$	x: 0.145 m $\eta = 18.4$	x: 0.145 m $\eta = 1.6$	x: 0.145 m $\eta = 45.0$	x: 2.181 m $\eta = 0.5$	$\eta = 2.2$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	x: 0.145 m $\eta = 60.1$	x: 0.145 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 2.181 m $\eta = 0.5$	$\eta = 2.2$	COMPLEIX X $\eta = 60.1$
N75/N115	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 62.9$	x: 0 m $\eta = 93.5$	x: 2.127 m $\eta = 2.0$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 95.3$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 95.3$
N74/N113	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 18.9$	x: 0.145 m $\eta = 38.6$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 38.8$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 38.8$
N73/N112	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 9.0$	x: 0.145 m $\eta = 19.1$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 19.3$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 19.3$
N73/N113	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 45.0$	x: 0.283 m $\eta = 57.9$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 59.0$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 59.0$
N72/N112	x: 0.266 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 18.9$	x: 0 m $\eta = 23.0$	x: 2.127 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.127 m $\eta = 24.1$	x: 0.266 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 24.1$
N72/N111	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 5.2$	x: 0 m $\eta = 8.3$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 8.5$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 8.5$
N72/N110	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 24.3$	x: 1.983 m $\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 25.3$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 25.3$
N71/N110	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 10.4$	x: 0 m $\eta = 20.1$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 20.3$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 20.3$
N71/N109	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 43.3$	x: 0.264 m $\eta = 54.9$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 55.9$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 55.9$
N70/N109	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 20.4$	x: 0.145 m $\eta = 39.5$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 39.7$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 39.7$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_z	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N70/N108	x: 0.495 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 75.1$	x: 0.264 m $\eta = 94.7$	x: 2.115 m $\eta = 1.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.115 m $\eta = 95.9$	x: 0.495 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0.264 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 95.9$
N69/N108	x: 0.349 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 30.9$	x: 0.145 m $\eta = 60.2$	x: 1.163 m $\eta = 0.2$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.163 m $\eta = 60.4$	x: 0.349 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 60.4$
N69/N107	x: 0.248 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.966 m $\eta = 78.1$	x: 0 m $\eta = 98.0$	x: 1.983 m $\eta = 1.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.983 m $\eta = 99.6$	x: 0.248 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 99.6$
N75/N114	x: 0.218 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 29.0$	x: 0 m $\eta = 60.0$	x: 1.091 m $\eta = 0.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.091 m $\eta = 60.3$	x: 0.218 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 0.1$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 60.3$
N74/N114	x: 0.531 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.252 m $\eta = 63.4$	x: 0.283 m $\eta = 83.4$	x: 2.268 m $\eta = 1.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 2.268 m $\eta = 84.7$	x: 0.531 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0.283 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 84.7$
N155/N116	x: 0.151 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 8.4$	x: 0.151 m $\eta = 15.3$	x: 0.151 m $\eta = 2.6$	x: 0.151 m $\eta = 0.9$	x: 2.206 m $\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	x: 0.151 m $\eta = 18.3$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 2.206 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 18.3$
N155/N145	x: 0.151 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 7.4$	x: 0.151 m $\eta = 11.5$	x: 0.151 m $\eta = 2.6$	x: 0.151 m $\eta = 1.0$	x: 2.206 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	x: 0.151 m $\eta = 14.7$	x: 0.151 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 2.206 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 14.7$
N156/N97	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 7.8$	x: 0.26 m $\eta = 13.8$	x: 0.26 m $\eta = 2.5$	x: 0.26 m $\eta = 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 15.7$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.26 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 15.7$
N156/N135	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 8.3$	x: 0.26 m $\eta = 14.3$	x: 0.26 m $\eta = 2.5$	x: 0.26 m $\eta = 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 16.2$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 0.26 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 16.2$
N158/N126	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 8.3$	x: 0.26 m $\eta = 14.6$	x: 0.26 m $\eta = 3.4$	x: 0.26 m $\eta = 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 17.9$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.0$	x: 0.26 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 17.9$
N158/N107	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.205 m $\eta = 8.8$	x: 0.26 m $\eta = 14.2$	x: 0.26 m $\eta = 3.4$	x: 0.26 m $\eta = 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 17.5$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.26 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 17.5$
N157/N134	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 9.1$	x: 0.26 m $\eta = 16.2$	x: 0.26 m $\eta = 3.6$	x: 0.26 m $\eta = 0.3$	x: 2.182 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 19.8$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 2.182 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 19.8$
N157/N115	x: 0.26 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.181 m $\eta = 9.8$	x: 0.26 m $\eta = 16.1$	x: 0.26 m $\eta = 3.6$	x: 0.26 m $\eta = 0.1$	x: 2.182 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	x: 0.26 m $\eta = 19.6$	x: 0.26 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 2.182 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 19.6$
N159/N160	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.7 m $\eta = 3.8$	x: 7.7 m $\eta = 1.8$	x: 7.7 m $\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.7 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.0$
N160/N169	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.8$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.1$
N169/N161	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 3.1$	x: 3.75 m $\eta = 2.5$	x: 3.75 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.5$
N161/N168	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.5$
N168/N162	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.9$	$\eta = 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 2.9$	x: 3.75 m $\eta = 2.2$	x: 3.75 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 5.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.3$
N162/N167	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.6$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.6$
N167/N163	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.75 m $\eta = 4.0$	x: 3.75 m $\eta = 2.6$	x: 3.75 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 6.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.0$
N163/N166	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 5.4$
N166/N164	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.75 m $\eta = 2.9$	x: 3.75 m $\eta = 1.5$	x: 3.75 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 5.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 3.75 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 5.0$
N164/N170	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 4.4$
N170/N165	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.73 m $\eta = 2.0$	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 3.73 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.73 m $\eta = 2.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 3.73 m $\eta = 1.0$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 2.0$
N145/N117	x: 0.209 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 12.5$	x: 0.208 m $\eta = 4.3$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 22.6$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 8.7$	x: 0.208 m $\eta = 3.0$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 22.6$
N117/N147	x: 0.209 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 7.5$	x: 0.208 m $\eta = 14.9$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 31.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 31.1$
N147/N119	x: 0.209 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 3.5$	x: 0.208 m $\eta = 13.6$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 29.3$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.4$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 29.3$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_{wz}	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	M_1V_z	M_2V_y	NM_1M_z	$NM_1M_zV_zV_y$	M_t	M_1V_z	M_2V_y	
N119/N149	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 3.5$	x: 0.208 m $\eta = 10.5$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 26.5$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 26.5$
N149/N121	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 5.8$	x: 0.208 m $\eta = 18.8$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 35.3$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 35.3$
N121/N151	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 5.0$	x: 0.208 m $\eta = 2.5$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 17.8$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 17.8$
N151/N123	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0.208 m $\eta = 19.1$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 35.0$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 35.0$
N123/N153	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 1.2$	x: 0.208 m $\eta = 4.0$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 18.9$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0.208 m $\eta = 2.8$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 18.9$
N153/N125	x: 0.198 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 3.924 m $\eta = 2.9$	x: 0.197 m $\eta = 2.7$	x: 2.061 m $\eta = 13.4$	x: 2.061 m $\eta = 0.5$	x: 0.197 m $\eta = 2.5$	x: 0.197 m $\eta = 0.1$	x: 0.198 m $\eta < 0.1$	x: 0.43 m $\eta < 0.1$	x: 2.061 m $\eta = 16.1$	x: 0.198 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 0.197 m $\eta = 2.6$	x: 0.197 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 16.1$
N98/N137	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 4.4$	x: 0.208 m $\eta = 13.7$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 29.8$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 29.8$
N135/N98	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 5.1$	x: 0.208 m $\eta = 14.6$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 30.8$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 30.8$
N137/N103	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 3.7$	x: 0.208 m $\eta = 11.9$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 28.0$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 0.208 m $\eta = 2.8$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 28.0$
N100/N139	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 4.4$	x: 0.208 m $\eta = 14.2$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 30.4$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0.208 m $\eta = 2.8$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 30.4$
N139/N102	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 3.5$	x: 0.208 m $\eta = 11.1$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 27.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.0$	x: 0.208 m $\eta = 2.8$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 27.1$
N102/N141	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 4.9$	x: 0.208 m $\eta = 14.6$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 30.8$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.2$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 30.8$
N141/N104	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 1.0$	x: 0.208 m $\eta = 2.2$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 17.9$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.2$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 17.9$
N104/N143	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 3.1$	x: 0.208 m $\eta = 8.9$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 24.6$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.8$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 24.6$
N143/N114	x: 0.198 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 3.924 m $\eta = 3.9$	x: 0.197 m $\eta = 3.3$	x: 2.061 m $\eta = 13.4$	x: 2.061 m $\eta = 0.5$	x: 0.197 m $\eta = 2.5$	x: 0.197 m $\eta = 0.1$	x: 0.198 m $\eta < 0.1$	x: 0.43 m $\eta < 0.1$	x: 2.061 m $\eta = 17.2$	x: 0.198 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.3$	x: 0.197 m $\eta = 2.6$	x: 0.197 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 17.2$
N114/N132	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 8.3$	x: 0.208 m $\eta = 3.7$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 18.2$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 18.2$
N132/N112	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 14.3$	x: 0.208 m $\eta = 15.8$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 31.4$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.5$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 31.4$
N112/N130	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 1.9$	x: 0.208 m $\eta = 19.0$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 35.0$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 35.0$
N130/N110	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 6.6$	x: 0.208 m $\eta = 14.6$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 30.8$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.9$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 30.8$
N110/N128	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 4.5$	x: 0.208 m $\eta = 15.3$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 31.4$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.8$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 31.4$
N128/N108	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 7.0$	x: 0.208 m $\eta = 15.7$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 31.9$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.0$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 31.9$
N108/N126	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 1.7$	x: 0.208 m $\eta = 17.6$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 33.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 33.1$
N126/N1302	x: 0.209 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 4.144 m $\eta = 1.6$	x: 0.208 m $\eta = 22.5$	x: 2.177 m $\eta = 15.2$	x: 2.177 m $\eta = 0.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.7$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	x: 0.454 m $\eta < 0.1$	x: 2.177 m $\eta = 32.0$	x: 0.209 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.6$	x: 0.208 m $\eta = 2.9$	x: 0.208 m $\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 32.0$
N302/N21	x: 0.536 m $\lambda_{wz} \leq \lambda_{wz,max}$ Compleix	x: 8.583 m $\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 6.2$	x: 4.292 m $\eta = 6.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.536 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 4.292 m $\eta = 6.8$	x: 0.536 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX $\eta = 6.8$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N17/N300	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.17 m $\eta = 1.0$	x: 0.085 m $\eta = 1.3$	x: 0.085 m $\eta = 6.6$	x: 0.17 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.085 m $\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.085 m $\eta = 8.6$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.085 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 8.6$
N300/N313	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.23 m $\eta = 1.3$	x: 0.115 m $\eta = 1.5$	x: 0.23 m $\eta = 10.0$	x: 0.23 m $\eta = 5.4$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.115 m $\eta = 1.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.23 m $\eta = 14.9$	$\eta < 0.1$	x: 0.115 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 3.5$	x: 0.115 m $\eta = 1.9$	COMPLEIX X $\eta = 14.9$
N313/N188	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.218 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 15.0$	x: 0 m $\eta = 5.4$	$\eta = 4.9$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 19.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 5.0$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 19.8$
N188/N292	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.343 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 1.343 m $\eta = 22.9$	x: 0 m $\eta = 2.8$	$\eta = 11.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.343 m $\eta = 25.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 11.8$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 25.1$
N292/N21	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.449 m $\eta = 1.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 22.8$	x: 0 m $\eta = 2.0$	$\eta = 5.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 25.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.2$	$\eta = 5.1$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 25.1$
N159/N1	N.P. ⁽⁸⁾	x: 3.064 m $\eta = 0.3$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁹⁾	N.P. ⁽¹⁰⁾	$\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 0.3$
N182/N282	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 4.8$	x: 0 m $\eta = 14.6$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 16.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 16.4$
N282/N284	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 5.0$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.0$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.0$
N284/N288	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.6$	x: 1.727 m $\eta = 21.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.727 m $\eta = 21.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.5$
N288/N278	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 21.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 21.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.4$
N278/N91	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.9$	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.7$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 3.0$
N183/N281	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.188 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 0 m $\eta = 4.0$	x: 0 m $\eta = 15.0$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 17.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 17.2$
N281/N171	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.218 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 0 m $\eta = 5.3$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 7.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 7.4$
N171/N283	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 4.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 5.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 5.8$
N283/N91	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 3.4$
N175/N192	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 4.6$	x: 0 m $\eta = 4.5$	x: 0 m $\eta = 17.5$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 22.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 22.8$
N192/N285	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 3.3$	x: 0 m $\eta = 6.5$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 8.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 8.1$
N285/N287	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 3.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 4.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 4.3$
N287/N91	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 2.4$
N184/N280	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 0 m $\eta = 11.6$	x: 0 m $\eta = 2.3$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 14.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 3.6$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 14.3$
N280/N279	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 3.0$	x: 1.088 m $\eta = 13.6$	x: 0 m $\eta = 1.2$	$\eta = 5.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.088 m $\eta = 14.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 5.6$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 14.7$
N279/N290	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.455 m $\eta = 0.1$	x: 0.13 m $\eta = 2.5$	x: 0.13 m $\eta = 9.3$	x: 1.456 m $\eta = 0.6$	$\eta = 7.6$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.456 m $\eta = 10.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	$\eta = 7.6$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 10.8$
N290/N181	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.532 m $\eta = 0.8$	x: 0.076 m $\eta = 1.6$	x: 1.532 m $\eta = 12.6$	x: 1.532 m $\eta = 2.3$	$\eta = 7.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.532 m $\eta = 15.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 7.8$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 15.6$
N181/N25	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.203 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0.204 m $\eta = 20.1$	x: 0.204 m $\eta = 3.1$	$\eta = 38.8$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.204 m $\eta = 23.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	$\eta = 38.8$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 38.8$
N185/N299	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 1.9$	x: 0 m $\eta = 6.7$	x: 0 m $\eta = 4.1$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 9.5$
N299/N189	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 4.7$	x: 2.448 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.448 m $\eta = 13.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.4$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 13.6$
N189/N291	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 10.9$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 12.4$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 12.4$
N291/N96	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	$\eta = 0.5$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 3.4$
N186/N298	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 4.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.3$
N298/N295	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 2.6$	x: 2.448 m $\eta = 8.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.448 m $\eta = 9.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 9.5$
N295/N293	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.2$	x: 1.343 m $\eta = 37.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 2.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.343 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 37.5$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N293/N95	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 37.2$	$\eta = 0.3$	$\eta = 4.7$	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. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 37.4$
N187/N190	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.98 m $\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 3.6$	x: 0 m $\eta = 8.3$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 11.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 6.6$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 11.3$
N190/N296	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 2.1$	x: 2.448 m $\eta = 26.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.448 m $\eta = 27.3$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 27.3$
N296/N94	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 26.8$	$\eta = 0.3$	$\eta = 1.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 27.3$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 27.3$
N189/N188	x: 0.452 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.7$	$\eta = 1.2$	x: 3.615 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.615 m $\eta = 11.0$	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 11.0$
N192/N191	x: 0.448 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 6.5$	$\eta = 0.6$	x: 3.588 m $\eta = 5.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.448 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.588 m $\eta = 11.8$	x: 0.448 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 11.8$
N19/N211	x: 0.126 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.2$	$\eta = 3.7$	x: 2.115 m $\eta = 13.0$	x: 2.115 m $\eta = 5.5$	x: 2.115 m $\eta = 5.5$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	x: 1.12 m $\eta = 17.3$	x: 0.126 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 2.115 m $\eta = 5.7$	x: 0.125 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 17.3$
N211/N143	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 8.8$	$\eta = 9.1$	x: 4.12 m $\eta = 41.3$	x: 4.12 m $\eta = 10.3$	x: 4.12 m $\eta = 12.3$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 4.12 m $\eta = 49.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 4.12 m $\eta = 12.4$	x: 4.12 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 49.6$
N143/N105	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 19.1$	$\eta = 18.9$	x: 2.2 m $\eta = 33.4$	x: 2.2 m $\eta = 8.1$	x: 2.2 m $\eta = 3.8$	x: 2.2 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 2.2 m $\eta = 52.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 2.2 m $\eta = 3.9$	x: 2.2 m $\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 52.7$
N105/N196	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 15.1$	$\eta = 24.7$	x: 0.11 m $\eta = 42.3$	x: 0.11 m $\eta = 10.2$	x: 0.11 m $\eta = 12.4$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.11 m $\eta = 60.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 0.11 m $\eta = 12.6$	x: 0.11 m $\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 60.2$
N196/N20	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.8$	$\eta = 7.8$	x: 0 m $\eta = 21.5$	x: 0 m $\eta = 5.6$	x: 0 m $\eta = 5.7$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 31.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 0 m $\eta = 5.9$	x: 1.99 m $\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 31.8$
N9/N297	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 7.6$	x: 6.7 m $\eta = 2.3$	x: 6.7 m $\eta = 3.0$	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 9.8$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 9.8$
N297/N165	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0 m $\eta = 2.8$	x: 0 m $\eta = 2.2$	x: 0.406 m $\eta = 3.5$	$\eta = 2.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 6.1$	$\eta < 0.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.1$
N165/N294	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.912 m $\eta < 0.1$	x: 0.13 m $\eta = 2.6$	x: 1.912 m $\eta = 8.8$	x: 0.13 m $\eta = 2.1$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.912 m $\eta = 10.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.8$	$\eta = 2.5$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 10.6$
N294/N10	x: 0 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.152 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 2.5$	x: 0 m $\eta = 8.8$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 10.5$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 7.8$	$\eta = 4.2$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 10.5$
N56/N57	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 84.9$	x: 0 m $\eta = 57.1$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 85.6$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 85.6$
N55/N56	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 87.2$	x: 0 m $\eta = 58.3$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 88.0$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 88.0$
N64/N65	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 87.0$	x: 0 m $\eta = 56.1$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 87.8$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 87.8$
N63/N64	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 91.1$	x: 0 m $\eta = 58.6$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 91.9$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 91.9$
N72/N73	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 95.0$	x: 0 m $\eta = 63.3$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 95.8$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 95.8$
N71/N72	x: 0.231 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 95.1$	x: 0 m $\eta = 63.3$	x: 1.845 m $\eta = 0.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.845 m $\eta = 95.8$	x: 0.231 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.3$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 95.8$
N159/N279	x: 0.222 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.555 m $\eta = 4.1$	x: 3.555 m $\eta = 0.6$	x: 3.555 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.222 m $\eta < 0.1$	x: 0.222 m $\eta < 0.1$	x: 3.555 m $\eta = 4.2$	x: 0.222 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 3.555 m $\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 4.2$
N279/N128	x: 0.12 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.4$	$\eta = 2.1$	x: 0.12 m $\eta = 6.1$	x: 0.12 m $\eta = 0.6$	x: 0.12 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	x: 0.12 m $\eta < 0.1$	x: 0.12 m $\eta < 0.1$	x: 0.12 m $\eta = 8.5$	x: 0.12 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0.12 m $\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 8.5$
N128/N129	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 34.6$	x: 0.091 m $\eta = 70.5$	x: 0.091 m $\eta = 10.6$	x: 3.599 m $\eta = 9.0$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 86.3$
N129/N130	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 36.5$	x: 0.091 m $\eta = 74.7$	x: 0.091 m $\eta = 11.0$	x: 3.599 m $\eta = 10.8$	x: 0.091 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 93.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.091 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 93.0$
N130/N131	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 36.0$	x: 0.091 m $\eta = 75.0$	x: 0.091 m $\eta = 11.1$	x: 3.599 m $\eta = 9.8$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 92.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 92.6$
N131/N109	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 34.0$	x: 0.091 m $\eta = 70.8$	x: 0.091 m $\eta = 9.7$	x: 3.599 m $\eta = 10.0$	x: 0.091 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 86.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.091 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 86.3$
N109/N110	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 33.1$	x: 0.091 m $\eta = 69.8$	x: 3.599 m $\eta = 13.9$	x: 3.599 m $\eta = 9.4$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 90.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 90.1$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$NM_y M_z$	$NM_z V_y V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N110/N111	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 37.5$	x: 0.091 m $\eta = 76.3$	x: 0.091 m $\eta = 14.0$	x: 3.599 m $\eta = 9.7$	x: 3.599 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 96.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 3.599 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 96.8$
N111/N112	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 37.7$	x: 0.091 m $\eta = 76.6$	x: 3.599 m $\eta = 14.5$	x: 0.091 m $\eta = 10.9$	x: 0.091 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 98.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.091 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 98.2$
N112/N113	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 36.6$	x: 0.091 m $\eta = 70.1$	x: 0.091 m $\eta = 14.5$	x: 0.091 m $\eta = 8.2$	x: 3.599 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 90.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 3.599 m $\eta = 1.2$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 90.1$
N107/N108	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 19.7$	x: 0.091 m $\eta = 40.0$	x: 3.599 m $\eta = 8.8$	x: 3.599 m $\eta = 6.9$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 52.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 52.8$
N108/N109	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 30.5$	x: 0.091 m $\eta = 67.1$	x: 0.091 m $\eta = 9.7$	x: 3.599 m $\eta = 8.8$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 81.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 81.8$
N126/N127	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 24.0$	x: 0.091 m $\eta = 39.8$	x: 3.599 m $\eta = 2.9$	x: 3.599 m $\eta = 5.6$	x: 0.091 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 47.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0.091 m $\eta = 0.4$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 47.0$
N127/N128	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 36.1$	x: 0.091 m $\eta = 66.3$	x: 3.599 m $\eta = 12.4$	x: 3.599 m $\eta = 9.2$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 84.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 84.9$
N132/N133	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 27.8$	x: 0.091 m $\eta = 67.8$	x: 0.091 m $\eta = 11.3$	x: 0.091 m $\eta = 8.5$	x: 3.599 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 84.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 3.599 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 84.7$
N133/N134	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 15.9$	x: 0.091 m $\eta = 40.7$	x: 0.091 m $\eta = 3.5$	x: 0.091 m $\eta = 6.5$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 48.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.2$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX X $\eta = 48.4$
N113/N114	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 36.4$	x: 0.091 m $\eta = 68.5$	x: 3.599 m $\eta = 9.8$	x: 0.091 m $\eta = 10.2$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 84.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 84.2$
N114/N115	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 22.5$	x: 0.091 m $\eta = 41.0$	x: 0.091 m $\eta = 8.9$	x: 0.091 m $\eta = 7.2$	x: 3.599 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.9$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 53.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 3.599 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.9$	COMPLEIX X $\eta = 53.7$
N97/N98	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 18.2$	x: 0.091 m $\eta = 38.4$	x: 3.599 m $\eta = 7.6$	x: 3.599 m $\eta = 5.0$	x: 0.091 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 49.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.091 m $\eta = 0.9$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 49.1$
N98/N99	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 31.5$	x: 0.091 m $\eta = 66.8$	x: 0.091 m $\eta = 9.0$	x: 3.599 m $\eta = 8.6$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 80.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.0$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 80.1$
N137/N138	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 32.1$	x: 0.091 m $\eta = 67.1$	x: 0.091 m $\eta = 11.5$	x: 3.599 m $\eta = 8.5$	x: 3.599 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 83.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 3.599 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX X $\eta = 83.7$
N138/N139	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 33.4$	x: 0.091 m $\eta = 69.5$	x: 3.599 m $\eta = 10.8$	x: 3.599 m $\eta = 10.4$	x: 0.091 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 87.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.091 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 87.3$
N139/N140	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 33.8$	x: 0.091 m $\eta = 70.4$	x: 0.091 m $\eta = 10.7$	x: 0.091 m $\eta = 9.3$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 87.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 87.2$
N140/N141	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 31.0$	x: 0.091 m $\eta = 64.2$	x: 3.599 m $\eta = 9.4$	x: 3.599 m $\eta = 9.4$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 79.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 79.1$
N99/N100	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 31.9$	x: 0.091 m $\eta = 68.0$	x: 3.599 m $\eta = 13.1$	x: 3.599 m $\eta = 9.7$	x: 0.091 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 87.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX X $\eta = 87.6$
N100/N101	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 34.3$	x: 0.091 m $\eta = 72.8$	x: 0.091 m $\eta = 13.3$	x: 3.599 m $\eta = 9.1$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 92.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 92.0$
N101/N102	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 34.5$	x: 0.091 m $\eta = 73.0$	x: 3.599 m $\eta = 13.7$	x: 0.091 m $\eta = 10.9$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 93.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.6$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.6$	COMPLEIX X $\eta = 93.6$
N102/N103	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 30.8$	x: 0.091 m $\eta = 64.9$	x: 0.091 m $\eta = 13.4$	x: 3.599 m $\eta = 7.8$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 83.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 83.4$
N103/N104	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 29.0$	x: 0.091 m $\eta = 60.3$	x: 3.599 m $\eta = 9.7$	x: 0.091 m $\eta = 9.9$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 75.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.6$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 75.3$
N104/N105	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 13.3$	x: 0.091 m $\eta = 27.3$	x: 3.599 m $\eta = 12.7$	x: 0.091 m $\eta = 3.7$	x: 3.599 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 40.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 3.599 m $\eta = 1.9$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 40.9$
N105/N106	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.322 m $\eta = 2.5$	x: 0.091 m $\eta = 1.4$	x: 0.091 m $\eta = 15.4$	x: 3.323 m $\eta = 0.4$	x: 0.091 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 17.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.5$	x: 0.091 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 17.9$
N141/N142	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 29.2$	x: 0.091 m $\eta = 59.2$	x: 0.091 m $\eta = 10.6$	x: 0.091 m $\eta = 8.0$	x: 3.599 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 75.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 3.599 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.1$	COMPLEIX X $\eta = 75.1$
N142/N143	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 14.5$	x: 0.091 m $\eta = 28.3$	x: 3.599 m $\eta = 11.4$	x: 0.091 m $\eta = 4.6$	x: 3.599 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 40.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 3.599 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 40.8$
N143/N144	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.322 m $\eta = 1.3$	x: 0.091 m $\eta = 0.5$	x: 0.091 m $\eta = 14.2$	x: 3.323 m $\eta = 1.7$	x: 0.091 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 15.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0.091 m $\eta = 1.5$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX X $\eta = 15.5$
N122/N123	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 28.2$	x: 0.091 m $\eta = 60.6$	x: 3.599 m $\eta = 9.5$	x: 0.091 m $\eta = 9.0$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 74.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.091 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX X $\eta = 74.7$
N123/N124	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 11.6$	x: 0.091 m $\eta = 30.4$	x: 3.599 m $\eta = 14.0$	x: 0.091 m $\eta = 3.2$	x: 3.599 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 45.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 3.599 m $\eta = 2.0$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 45.2$
N124/N125	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.322 m $\eta = 2.5$	x: 0.091 m $\eta = 2.1$	x: 0.091 m $\eta = 16.1$	x: 3.323 m $\eta = 1.0$	x: 0.091 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 19.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0.091 m $\eta = 1.6$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX X $\eta = 19.3$
N151/N152	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 32.7$	x: 0.091 m $\eta = 53.7$	x: 0.091 m $\eta = 10.2$	x: 0.091 m $\eta = 6.7$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 68.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.8$	COMPLE

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_z	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	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N152/N153	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 18.3$	x: 0.091 m $\eta = 26.9$	x: 3.599 m $\eta = 10.6$	x: 0.091 m $\eta = 4.5$	x: 3.599 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 38.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.7$	x: 3.599 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.5$	COMPLEIX $\eta = 38.9$
N153/N154	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.322 m $\eta = 1.4$	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁷⁾	x: 0.091 m $\eta = 13.2$	x: 3.323 m $\eta = 1.1$	x: 0.091 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 14.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.0$	x: 0.091 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 14.8$
N118/N119	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 34.0$	x: 0.091 m $\eta = 68.9$	x: 3.599 m $\eta = 12.7$	x: 3.599 m $\eta = 8.9$	x: 0.091 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 87.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0.091 m $\eta = 0.9$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX $\eta = 87.6$
N119/N120	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 35.2$	x: 0.091 m $\eta = 72.4$	x: 0.091 m $\eta = 13.0$	x: 3.599 m $\eta = 9.1$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 91.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX $\eta = 91.3$
N120/N121	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 35.4$	x: 0.091 m $\eta = 72.7$	x: 3.599 m $\eta = 13.3$	x: 0.091 m $\eta = 9.8$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 92.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.5$	COMPLEIX $\eta = 92.2$
N121/N122	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 31.3$	x: 0.091 m $\eta = 67.0$	x: 0.091 m $\eta = 13.3$	x: 0.091 m $\eta = 8.0$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 85.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.4$	x: 3.599 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX $\eta = 85.5$
N116/N117	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 20.2$	x: 0.091 m $\eta = 42.2$	x: 3.599 m $\eta = 8.3$	x: 3.599 m $\eta = 5.2$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 53.7$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.6$	COMPLEIX $\eta = 53.7$
N117/N118	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 35.1$	x: 0.091 m $\eta = 68.6$	x: 0.091 m $\eta = 9.3$	x: 3.599 m $\eta = 9.0$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 81.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX $\eta = 81.9$
N135/N136	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 17.2$	x: 0.091 m $\eta = 35.6$	x: 3.599 m $\eta = 2.7$	x: 3.599 m $\eta = 4.4$	x: 3.599 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 41.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 3.599 m $\eta = 0.5$	$\eta = 0.6$	COMPLEIX $\eta = 41.0$
N136/N137	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 29.8$	x: 0.091 m $\eta = 62.1$	x: 3.599 m $\eta = 13.2$	x: 3.599 m $\eta = 9.2$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 81.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.3$	COMPLEIX $\eta = 81.4$
N145/N146	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 11.9$	x: 0.091 m $\eta = 30.8$	x: 3.599 m $\eta = 3.6$	x: 3.599 m $\eta = 5.2$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 37.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 4.7$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 0.8$	COMPLEIX $\eta = 37.5$
N146/N147		$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 23.9$	x: 0.091 m $\eta = 53.2$	x: 3.599 m $\eta = 11.4$	x: 3.599 m $\eta = 8.3$	x: 0.091 m $\eta = 1.0$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 70.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0.091 m $\eta = 1.1$	$\eta = 1.1$
N147/N148	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 29.6$	x: 0.091 m $\eta = 60.0$	x: 0.091 m $\eta = 10.5$	x: 3.599 m $\eta = 8.0$	x: 3.599 m $\eta = 0.7$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 75.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.9$	x: 3.599 m $\eta = 0.8$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX $\eta = 75.5$
N148/N149	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 33.2$	x: 0.091 m $\eta = 65.8$	x: 3.599 m $\eta = 9.6$	x: 3.599 m $\eta = 9.7$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 81.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.7$	x: 0.091 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX $\eta = 81.8$
N149/N150	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 32.6$	x: 0.091 m $\eta = 64.1$	x: 0.091 m $\eta = 10.1$	x: 0.091 m $\eta = 8.2$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.091 m $\eta = 79.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 3.599 m $\eta = 0.6$	$\eta = 1.2$	COMPLEIX $\eta = 79.6$
N150/N151	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.598 m $\eta = 31.6$	x: 0.091 m $\eta = 61.2$	x: 3.599 m $\eta = 9.0$	x: 0.091 m $\eta = 9.1$	x: 0.091 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.599 m $\eta = 75.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 2.8$	x: 0.091 m $\eta = 0.5$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX $\eta = 75.8$
N57/N58	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 75.3$	x: 0 m $\eta = 50.5$	x: 3.69 m $\eta = 6.1$	x: 3.69 m $\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.7$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 82.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.9$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 82.3$
N58/N59	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 44.5$	x: 0 m $\eta = 30.4$	x: 3.69 m $\eta = 18.7$	x: 0 m $\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 63.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 63.1$
N59/N60	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.558 m $\eta = 8.9$	x: 0 m $\eta = 16.1$	x: 3.559 m $\eta = 64.3$	x: 3.559 m $\eta = 1.5$	x: 3.559 m $\eta = 7.5$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.559 m $\eta = 81.2$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.2$	x: 3.559 m $\eta = 7.6$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 81.2$
N60/N76	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.414 m $\eta = 4.3$	x: 0.131 m $\eta = 7.7$	x: 0.131 m $\eta = 33.3$	x: 0.131 m $\eta = 0.9$	x: 3.414 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.131 m $\eta = 41.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.414 m $\eta = 3.4$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 41.4$
N53/N54		$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 57.8$	x: 0 m $\eta = 38.6$	x: 3.69 m $\eta = 12.9$	x: 3.69 m $\eta = 3.9$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 74.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.4$
N54/N55	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 80.7$	x: 0 m $\eta = 53.8$	x: 0 m $\eta = 11.0$	x: 0 m $\eta = 3.1$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.3$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 94.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.3$	COMPLEIX $\eta = 94.8$
N65/N66	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 76.5$	x: 0 m $\eta = 49.2$	x: 3.69 m $\eta = 6.3$	x: 3.69 m $\eta = 1.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 83.8$
N66/N67	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 44.8$	x: 0 m $\eta = 28.9$	x: 3.69 m $\eta = 19.4$	x: 0 m $\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 64.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.2$	COMPLEIX $\eta = 64.0$
N67/N68	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.558 m $\eta = 9.7$	x: 0 m $\eta = 16.7$	x: 3.559 m $\eta = 67.6$	x: 0 m $\eta = 0.7$	x: 3.559 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.559 m $\eta = 84.5$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 3.559 m $\eta = 7.9$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 84.5$
N68/N77	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.414 m $\eta = 4.3$	x: 0.131 m $\eta = 7.6$	x: 0.131 m $\eta = 36.3$	x: 0.131 m $\eta = 0.4$	x: 3.414 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.131 m $\eta = 44.0$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.414 m $\eta = 3.7$	$\eta < 0.1$	COMPLEIX $\eta = 44.0$
N61/N62	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 61.1$	x: 0 m $\eta = 39.6$	x: 3.69 m $\eta = 13.9$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 75.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 75.9$
N62/N63	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 85.1$	x: 0 m $\eta = 54.8$	x: 0 m $\eta = 11.5$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 97.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 97.4$
N73/N74	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 75.6$	x: 0 m $\eta = 50.4$	x: 3.69 m $\eta = 9.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.0$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 85.9$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 1.0$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 85.9$
N74/N75	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 63.1$	x: 0 m $\eta = 41.9$	x: 0 m $\eta = 12.9$	x: 0 m $\eta = 1.5$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 77.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 3.69 m $\eta = 1.3$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 77.1$
N69/N70	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 62.8$	x: 0 m $\eta = 41.9$	x: 3.69 m $\eta = 13.9$	x: 3.69 m $\eta = 1.2$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 77.6$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 1.4$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX $\eta = 77.6$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	λ_w	N_t	N_c	M_y	M_z	V_z	V_y	$M_y V_z$	$M_z V_y$	$N M_y M_z$	$N M_y M_z V_z$	M_t	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N70/N71	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 3.69 m $\eta = 75.3$	x: 0 m $\eta = 50.3$	x: 0 m $\eta = 10.1$	x: 0 m $\eta = 0.8$	x: 3.69 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 86.0$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 3.69 m $\eta = 1.1$	$\eta = 0.1$	COMPLEIX X $\eta = 86.0$
N282/N192	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 7.3$	x: 3.675 m $\eta = 5.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 13.2$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 13.2$
N281/N282	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 1.4$	x: 3.675 m $\eta = 5.7$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 7.3$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.3$
N280/N281	x: 0.342 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.0$	$\eta = 1.4$	x: 1.898 m $\eta = 1.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.12 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.342 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 1.898 m $\eta = 2.7$	x: 0.342 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0.12 m $\eta = 0.2$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 2.7$
N283/N284	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.6$	$\eta = 0.5$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 6.1$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.1$
N284/N285	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.5$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 7.5$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.5$
N285/N286	x: 0.452 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.0$	$\eta = 1.1$	x: 3.615 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.615 m $\eta = 7.4$	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 7.4$
N288/N287	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.2$	$\eta = 15.9$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 21.8$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.8$
N287/N289	x: 0.452 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.0$	$\eta = 16.0$	x: 3.615 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.615 m $\eta = 21.7$	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 21.7$
N291/N292	x: 0.452 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.0$	$\eta = 26.9$	x: 3.615 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.615 m $\eta = 32.9$	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 32.9$
N293/N291	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 5.3$	$\eta = 28.7$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 35.0$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 35.0$
N296/N295	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	$\eta = 0.9$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 6.6$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.6$
N294/N296	x: 0.121 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.1$	$\eta = 10.4$	x: 3.735 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.12 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.121 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.735 m $\eta = 15.0$	x: 0.121 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.6$	x: 0.12 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 15.0$
N295/N189	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.5$	$\eta = 6.1$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 11.5$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 11.5$
N297/N190	x: 0.121 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 1.1$	$\eta = 1.2$	x: 3.735 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.12 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.121 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.735 m $\eta = 6.8$	x: 0.121 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.4$	x: 0.12 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.8$
N190/N298	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 10.0$	$\eta = 14.7$	x: 3.675 m $\eta = 5.5$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 20.1$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 20.1$
N298/N299	x: 0.459 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 7.0$	$\eta = 8.0$	x: 3.675 m $\eta = 4.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.675 m $\eta = 12.7$	x: 0.459 m $\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 12.7$
N299/N300	x: 0.452 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 9.9$	$\eta = 12.8$	x: 3.615 m $\eta = 5.4$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.615 m $\eta = 17.7$	x: 0.452 m $\eta < 0.1$	$\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.7$
N302/N188	x: 0.481 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.4$	$\eta = 0.5$	x: 3.85 m $\eta = 6.1$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.481 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.85 m $\eta = 6.7$	x: 0.481 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.5$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.7$
N306/N302	x: 0.469 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.6$	$\eta = 11.6$	x: 3.75 m $\eta = 5.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.75 m $\eta = 17.7$	x: 0.469 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.3$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.7$
N304/N305	x: 0.46 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.5$	$\eta = 7.6$	x: 3.68 m $\eta = 5.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.46 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.68 m $\eta = 13.3$	x: 0.46 m $\eta < 0.1$	$\eta = 2.1$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 13.3$
N303/N304	x: 0.141 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 3.0$	$\eta = 7.0$	x: 3.82 m $\eta = 5.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.14 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.141 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.82 m $\eta = 12.8$	x: 0.141 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.14 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 12.8$
N301/N303	x: 0.473 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 0.3$	$\eta = 0.4$	x: 3.78 m $\eta = 5.9$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.473 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.78 m $\eta = 6.3$	x: 0.473 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	x: 0 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 6.3$
N305/N306	x: 0.141 m $\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	$\eta = 2.6$	$\eta = 11.5$	x: 3.82 m $\eta = 5.6$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.14 m $\eta = 0.5$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.141 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.82 m $\eta = 17.4$	x: 0.141 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.8$	x: 0.14 m $\eta = 0.5$	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X $\eta = 17.4$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT														Estat
	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	$M_y V_z$	$M_z V_y$	
N303/N60	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.665 m $\eta = 13.0$	x: 0 m $\eta = 22.5$	x: 1.666 m $\eta = 72.9$	x: 1.666 m $\eta = 6.1$	$\eta = 10.7$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.666 m $\eta = 97.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.1$	$\eta = 10.7$	$\eta = 1.4$	COMPLEIX X $\eta = 97.1$
N12/N307	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.4 m $\eta = 8.0$	x: 0.2 m $\eta = 14.4$	x: 0.2 m $\eta = 26.2$	x: 0.4 m $\eta = 1.6$	x: 0.2 m $\eta = 0.8$	x: 0.2 m $\eta = 0.5$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.2 m $\eta = 40.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0.2 m $\eta = 0.8$	x: 0.2 m $\eta = 0.5$	COMPLEIX X $\eta = 40.1$
N307/N173	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.306 m $\eta = 17.1$	x: 0 m $\eta = 31.0$	x: 0 m $\eta = 56.0$	x: 0.306 m $\eta = 4.8$	$\eta = 21.1$	$\eta = 2.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 83.8$	$\eta < 0.1$	$\eta = 7.4$	$\eta = 21.8$	$\eta = 2.2$	COMPLEIX X $\eta = 83.8$
N173/N303	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.912 m $\eta = 18.1$	x: 0 m $\eta = 31.8$	x: 0 m $\eta = 45.5$	x: 1.912 m $\eta = 7.8$	$\eta = 21.1$	$\eta = 0.7$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 78.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta = 21.2$	$\eta = 0.7$	COMPLEIX X $\eta = 78.1$
N305/N68	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 1.665 m $\eta = 12.7$	x: 0 m $\eta = 22.4$	x: 1.666 m $\eta = 77.9$	x: 1.666 m $\eta = 2.4$	$\eta = 11.7$	$\eta = 0.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 1.666 m $\eta = 99.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 11.7$	$\eta = 0.6$	COMPLEIX X $\eta = 99.6$
N14/N310	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 0.4 m $\eta = 8.3$	x: 0.2 m $\eta = 14.8$	x: 0.2 m $\eta = 29.4$	x: 0.4 m $\eta = 4.0$	x: 0.2 m $\eta = 0.7$	x: 0.2 m $\eta = 1.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0.4 m $\eta = 45.0$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 0.2$	x: 0 m $\eta = 0.3$	COMPLEIX X $\eta = 45.0$
N310/N305	$\lambda_w \leq \lambda_{w,max}$ Compleix	x: 2.218 m $\eta = 17.8$	x: 0 m $\eta = 34.9$	x: 0 m $\eta = 62.7$	x: 2.218 m $\eta = 4.6$	$\eta = 23.0$	$\eta = 0.4$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 94.6$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 23.0$	$\eta = 0.4$	COMPLEIX X $\eta = 94.6$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT													Estat
	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 _z V _y	M _t	M _y V _z	M _z V _y	
N145/N25	x: 7.368 m η = 29.3	x: 0.185 m η = 24.1	x: 3.777 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.777 m η = 67.0	x: 0.634 m η < 0.1	η = 1.0	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 67.0
N1/N146	x: 7.327 m η = 26.0	x: 0 m η = 30.9	x: 3.664 m η = 40.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.458 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.664 m η = 70.2	x: 0.458 m η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽²⁾	COMPLEIX X η = 70.2
N152/N18	x: 7.368 m η = 33.7	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.777 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.777 m η = 72.8	x: 0.634 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 72.8
N31/N153	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽³⁾	x: 0.144 m η = 21.9	x: 3.736 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.144 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.593 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.736 m η = 61.0	x: 0.593 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0.144 m η = 0.3	x: 0.144 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 61.0
N4/N136	x: 7.159 m η = 41.3	x: 0 m η = 28.1	x: 3.58 m η = 38.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.58 m η = 80.1	x: 0.447 m η < 0.1	η = 3.9	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 80.1
N135/N32	x: 7.194 m η = 29.7	x: 0.18 m η = 43.4	x: 3.687 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m η = 80.7	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.2	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 80.7
N142/N19	x: 7.194 m η = 26.5	x: 0.18 m η = 10.4	x: 3.687 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m η = 63.8	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.7	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 63.8
N38/N143	x: 7.159 m η = 10.8	x: 0.145 m η = 22.4	x: 3.652 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.652 m η = 59.7	x: 0.583 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 59.7
N7/N127	x: 7.159 m η = 54.7	x: 0 m η = 20.7	x: 3.58 m η = 38.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.58 m η = 93.6	x: 0.447 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 93.6
N126/N39	x: 7.194 m η = 23.4	x: 0.18 m η = 57.8	x: 3.687 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m η = 95.1	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.8	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 95.1
N133/N20	x: 7.194 m η = 37.0	x: 0.18 m η = 37.0	x: 3.687 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m η = 74.2	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 74.2
N45/N134	x: 7.159 m η = 35.9	x: 0.145 m η = 40.4	x: 3.652 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.652 m η = 77.7	x: 0.583 m η < 0.1	η = 3.9	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 77.7
N153/N22	x: 7.382 m η = 26.5	x: 0.196 m η = 1.6	x: 3.789 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.196 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.645 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.789 m η = 65.7	x: 0.645 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.196 m η = 0.3	x: 0.196 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 65.7
N18/N154	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽³⁾	x: 0.141 m η = 26.1	x: 3.663 m η = 37.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.141 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.581 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.663 m η = 63.7	x: 0.581 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0.141 m η = 0.3	x: 0.141 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 63.7
N143/N23	x: 7.205 m η = 24.8	x: 0.191 m η = 16.9	x: 3.698 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.191 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.629 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.698 m η = 62.1	x: 0.629 m η < 0.1	η = 3.2	x: 0.191 m η = 0.3	x: 0.191 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 62.1
N19/N144	x: 7.013 m η = 8.0	x: 0.142 m η = 22.7	x: 3.578 m η = 35.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.142 m η = 0.2	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.572 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.578 m η = 58.4	x: 0.572 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.142 m η = 0.3	x: 0.142 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 58.4
N52/N115	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽³⁾	x: 0.144 m η = 26.7	x: 3.736 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.144 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.593 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.736 m η = 65.8	x: 0.593 m η < 0.1	η = 2.6	x: 0.144 m η = 0.3	x: 0.144 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 65.8
N114/N21	x: 7.513 m η = 28.2	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.849 m η = 40.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.643 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.849 m η = 68.9	x: 0.643 m η < 0.1	η = 2.4	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 68.9
N107/N46	x: 7.368 m η = 35.6	x: 0.185 m η = 24.5	x: 3.777 m η = 39.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.777 m η = 73.8	x: 0.634 m η < 0.1	η = 2.6	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 73.8
N10/N108	x: 7.327 m η = 21.3	x: 0 m η = 36.2	x: 3.664 m η = 40.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.458 m η < 0.1	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.664 m η = 76.4	x: 0.458 m η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 76.4

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - TEMPERATURA AMBIENT													Estat
	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	$M_t V_Z$	$M_t V_Y$	
N19/N125	x: 7.013 m $\eta = 17.0$	x: 0.142 m $\eta = 26.8$	x: 3.578 m $\eta = 35.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.142 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.572 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.578 m $\eta = 62.6$	x: 0.572 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.4$	x: 0.142 m $\eta = 0.3$	x: 0.142 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 62.6$
N124/N23	x: 7.205 m $\eta = 31.1$	x: 0.191 m $\eta = 25.5$	x: 3.698 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.191 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.629 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.698 m $\eta = 68.3$	x: 0.629 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.1$	x: 0.191 m $\eta = 0.3$	x: 0.191 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 68.3$
N38/N124	x: 7.159 m $\eta = 23.4$	x: 0.145 m $\eta = 25.9$	x: 3.652 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.583 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.652 m $\eta = 63.2$	x: 0.583 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.8$	x: 0.145 m $\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 63.2$
N123/N19	x: 7.194 m $\eta = 30.5$	x: 0.18 m $\eta = 24.9$	x: 3.687 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m $\eta = 67.8$	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.9$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 67.8$
N116/N32	x: 7.194 m $\eta = 20.2$	x: 0.18 m $\eta = 50.6$	x: 3.687 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m $\eta = 87.8$	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	$\eta = 5.1$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 87.8$
N4/N117	x: 7.159 m $\eta = 46.1$	x: 0 m $\eta = 17.5$	x: 3.58 m $\eta = 38.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.447 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.58 m $\eta = 84.9$	x: 0.447 m $\eta < 0.1$	$\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 84.9$
N20/N106	$N_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽³⁾	x: 0.142 m $\eta = 24.3$	x: 3.578 m $\eta = 35.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.142 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.572 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.578 m $\eta = 60.1$	x: 0.572 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.142 m $\eta = 0.3$	x: 0.142 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 60.1$
N105/N24	x: 7.205 m $\eta = 28.3$	x: 0.191 m $\eta = 7.3$	x: 3.698 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.191 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.629 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.698 m $\eta = 65.5$	x: 0.629 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.191 m $\eta = 0.3$	x: 0.191 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 65.5$
N45/N105	x: 7.159 m $\eta = 15.9$	x: 0.145 m $\eta = 31.1$	x: 3.652 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.145 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.583 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.652 m $\eta = 68.4$	x: 0.583 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.6$	x: 0.145 m $\eta = 0.3$	x: 0.145 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 68.4$
N104/N20	x: 7.194 m $\eta = 36.6$	x: 0.18 m $\eta = 20.2$	x: 3.687 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m $\eta = 73.9$	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.5$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 73.9$
N97/N39	x: 7.194 m $\eta = 17.6$	x: 0.18 m $\eta = 30.4$	x: 3.687 m $\eta = 37.3$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.18 m $\eta = 0.2$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.687 m $\eta = 67.6$	x: 0.618 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.7$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	x: 0.18 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 67.6$
N7/N98	x: 7.159 m $\eta = 26.6$	x: 0 m $\eta = 15.3$	x: 3.58 m $\eta = 38.8$	$M_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m $\eta = 0.3$	$V_{Ed} = 0.00$ N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.447 m $\eta < 0.1$	N.P. ⁽⁶⁾	x: 3.58 m $\eta = 65.5$	x: 0.447 m $\eta < 0.1$	$\eta = 3.4$	x: 0 m $\eta = 0.3$	x: 0 m $\eta = 0.3$	COMPLEI X $\eta = 65.5$

Notació:

λ_w : Abonyegament de l'ànima induïda per l'ala comprimida
 N_t : Resistència a tracció
 N_c : Resistència a compressió
 M_Y : Resistència a flexió eix Y
 M_Z : Resistència a flexió eix Z
 V_Z : Resistència a tall Z
 V_Y : Resistència a tall Y
 $M_Y V_Z$: Resistència a moment flector Y i força tallant Z combinats
 $M_Z V_Y$: Resistència a moment flector Z i força tallant Y combinats
 $N M_Y M_Z$: Resistència a flexió i axial combinats
 $N M_Y M_Z V_Y V_Z$: Resistència a flexió, axial i tallant combinats
 M_t : Resistència a torsió
 $M_t V_Z$: Resistència a tallant Z i moment de torsió combinats
 $M_t V_Y$: Resistència a tallant Y i moment de torsió combinats
x: Distància a l'origen de la barra
 η : Coeficient d'aprofitament (%)
N.P.: No procedeix

Comprovacions que no procedeixen (N.P.):

- (1) La comprovació no procedeix, ja que no hi ha moment torçor.
- (2) No hi ha interacció entre moment torçor i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.
- (3) La comprovació no procedeix, ja que no hi ha axial de tracció.
- (4) La comprovació no es realitza, ja que no hi ha moment flector.
- (5) La comprovació no es realitza, ja que no hi ha esforç tallant.
- (6) No hi ha interacció entre moment flector i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no precedeix.
- (7) La comprovació no es realitza, ja que no hi ha axial de compressió.
- (8) La comprovació no procedeix, ja que no hi ha moment flector que comprimeixi un ala, de manera que es pugui desenvolupar el fenomen d'abonyegament de l'ànima induïda per l'ala comprimida.
- (9) No hi ha interacció entre axial i moment flector ni entre moments flexors en ambdues direccions per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.
- (10) No hi ha interacció entre moment flector, axial i tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	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	$M_t V_Z$	$M_t V_Y$	
N2/N160	x: 7.236 m $\eta = 1.7$	x: 0 m $\eta = 42.9$	x: 0 m $\eta = 3.2$	x: 7.236 m $\eta = 21.9$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	$\eta < 0.1$	$\eta < 0.1$	x: 7.236 m $\eta = 78.3$	$\eta < 0.1$	$\eta = 0.8$	$\eta = 0.1$	$\eta = 1.1$	COMPLEI X $\eta = 78.3$
N160/N155	x: 1.064 m $\eta = 4.3$	x: 0 m $\eta = 33.3$	x: 0 m $\eta = 0.1$	x: 0 m $\eta = 41.1$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.0$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta < 0.1$	x: 0 m $\eta = 72.8$	x: 0 m $\eta < 0.1$	$\eta = 1.4$	$\eta < 0.1$	$\eta = 9.1$	COMPLEI X $\eta = 72.8$

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	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 _i	M _y V _z	M _z V _y	
N3/N161	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 40.7	x: 0 m η = 21.4	x: 7.236 m η = 8.9	η = 0.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.0	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 65.0
N161/N4	x: 3.064 m η = 1.3	x: 0 m η = 21.3	x: 0 m η = 26.5	x: 0 m η = 16.3	η = 4.7	η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 49.1	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 49.1
N5/N162	x: 7.236 m η = 1.6	x: 0 m η = 73.1	x: 0 m η = 4.3	x: 7.236 m η = 3.8	η = 0.3	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 7.236 m η = 78.5	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 78.5
N162/N156	x: 1.064 m η = 6.6	x: 0 m η = 66.2	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 11.5	η = 0.1	η = 1.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 74.1	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 74.1
N6/N163	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 40.3	x: 0 m η = 22.6	x: 0 m η = 10.0	η = 0.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 64.9	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 64.9
N163/N7	x: 3.064 m η = 0.6	x: 0.13 m η = 20.2	x: 0.13 m η = 25.2	x: 0.13 m η = 9.8	η = 4.7	η = 0.3	x: 0.13 m η < 0.1	x: 0.13 m η < 0.1	x: 0.13 m η = 37.0	x: 0.13 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 37.0
N8/N164	x: 7.236 m η = 2.3	x: 0 m η = 73.4	x: 0 m η = 2.7	x: 7.236 m η = 11.1	η = 0.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 7.236 m η = 94.3	η < 0.1	η < 0.1	η = 0.2	η = 0.2	COMPLEI X η = 94.3
N164/N158	x: 1.064 m η = 8.4	x: 0 m η = 67.4	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 33.7	η = 0.1	η = 3.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 92.4	x: 0 m η < 0.1	η = 0.1	η = 0.1	η = 3.4	COMPLEI X η = 92.4
N11/N308	x: 0.4 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.1	x: 0.4 m η = 14.0	x: 0.4 m η = 5.2	x: 0 m η = 1.9	x: 0.2 m η = 2.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.4 m η = 14.7	η < 0.1	x: 0.2 m η = 0.4	x: 0 m η = 1.9	x: 0.2 m η = 2.3	COMPLEI X η = 14.7
N308/N172	x: 0.306 m η = 7.6	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 26.3	x: 0 m η = 5.2	η = 5.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.0	η < 0.1	η = 0.5	η = 5.5	η = 0.5	COMPLEI X η = 27.0
N172/N286	x: 1.528 m η = 19.6	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 58.2	x: 0 m η = 9.6	η = 13.6	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 59.0	η < 0.1	η = 1.2	η = 13.7	η = 1.2	COMPLEI X η = 59.0
N286/N301	x: 0.384 m η = 20.3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.384 m η = 23.2	x: 0.384 m η = 12.8	η = 26.3	η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.384 m η = 56.4	η < 0.1	η = 1.2	η = 26.4	η = 1.2	COMPLEI X η = 56.4
N301/N289	x: 1.343 m η = 21.3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 1.343 m η = 63.1	x: 0 m η = 12.8	η = 26.3	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.343 m η = 68.2	η < 0.1	η = 1.2	η = 26.4	η = 0.4	COMPLEI X η = 68.2
N289/N18	x: 2.323 m η = 22.6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 62.5	x: 0 m η = 8.9	η = 14.8	η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 66.8	x: 0 m η < 0.1	η = 1.2	η = 14.8	η = 0.4	COMPLEI X η = 66.8
N18/N309	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.2 m η = 11.4	x: 0.4 m η = 52.5	x: 0.4 m η = 29.1	x: 0 m η = 1.6	x: 0.2 m η = 11.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.4 m η = 80.6	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 80.6
N309/N304	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 10.4	x: 0 m η = 43.1	x: 2.218 m η = 23.1	η = 3.8	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.218 m η = 61.7	η < 0.1	η = 2.9	η = 3.9	η = 1.3	COMPLEI X η = 61.7
N304/N19	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 12.1	x: 0 m η = 25.7	x: 0 m η = 23.1	η = 3.8	η = 0.6	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 65.5	x: 0 m η < 0.1	η = 2.9	η = 3.9	η = 0.6	COMPLEI X η = 65.5
N19/N311	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.2 m η = 6.0	x: 0.4 m η = 36.8	x: 0.4 m η = 33.6	x: 0.2 m η = 2.5	x: 0.2 m η = 13.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.4 m η = 75.8	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	x: 0.2 m η = 2.5	x: 0.2 m η = 13.0	COMPLEI X η = 75.8
N311/N306	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 11.1	x: 0 m η = 53.3	x: 2.218 m η = 28.8	η = 5.0	η = 2.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 84.9	η < 0.1	η = 3.5	η = 5.0	η = 2.2	COMPLEI X η = 84.9
N306/N20	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 12.9	x: 0 m η = 33.2	x: 0 m η = 28.8	η = 5.0	η = 0.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 81.2	x: 0 m η < 0.1	η = 3.5	η = 5.0	η = 0.8	COMPLEI X η = 81.2
N20/N312	x: 0.4 m η = 8.6	x: 0.2 m η = 87.6	x: 0 m η = 9.8	x: 0.4 m η = 76.9	x: 0 m η = 4.1	x: 0.2 m η = 30.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.4 m η = 96.8	η < 0.1	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 4.1	x: 0.2 m η = 30.9	COMPLEI X η = 96.8
N312/N302	x: 2.218 m η = 3.8	x: 0 m η = 63.1	x: 0 m η = 1.5	x: 2.218 m η = 35.0	η = 0.1	η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.218 m η = 85.2	η < 0.1	η = 4.4	η = 0.1	η = 2.6	COMPLEI X η = 85.2
N302/N157	x: 1.792 m η = 8.2	x: 0 m η = 74.5	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 45.0	η = 0.1	η = 2.7	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 100.0	x: 0 m η < 0.1	η = 5.6	η = 0.1	η = 2.8	COMPLEI X η = 100.0
N157/N25	x: 3.568 m η = 2.1	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.569 m η = 6.8	x: 3.569 m η = 2.8	x: 3.569 m η = 0.7	η = 0.2	x: 0.223 m η < 0.1	x: 0.223 m η < 0.1	x: 3.569 m η = 8.2	x: 0.223 m η < 0.1	η < 0.1	x: 3.569 m η = 0.7	η = 0.2	COMPLEI X η = 8.2
N25/N26	x: 3.69 m η = 1.4	x: 0.121 m η = 2.3	x: 0.121 m η = 38.0	x: 3.69 m η = 4.3	x: 0.121 m η = 2.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.121 m η = 42.6	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.121 m η = 2.7	η = 0.4	COMPLEI X η = 42.6
N26/N27	x: 3.69 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.2	x: 3.69 m η = 8.9	x: 3.69 m η = 4.7	x: 0 m η = 0.9	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 15.8	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	η = 0.6	COMPLEI X η = 15.8
N27/N28	x: 3.69 m η = 1.6	x: 0 m η = 2.2	x: 1.614 m η = 8.7	x: 3.69 m η = 5.1	x: 3.69 m η = 0.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 15.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 3.69 m η = 0.3	η = 0.6	COMPLEI X η = 15.0
N28/N29	x: 3.69 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.3	x: 2.306 m η = 8.2	x: 0 m η = 5.2	x: 0 m η = 0.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 12.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	η = 0.6	COMPLEI X η = 12.7
N29/N30	x: 3.69 m η = 1.4	x: 0 m η = 0.4	x: 2.767 m η = 9.3	x: 0 m η = 4.6	x: 0 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 13.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	η = 0.5	COMPLEI X η = 13.1
N30/N31	x: 3.69 m η = 1.6	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 9.0	x: 0 m η = 3.8	x: 3.69 m η = 0.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 13.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 3.69 m η = 0.5	η = 0.3	COMPLEI X η = 13.1
N31/N18	x: 3.69 m η = 2.6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.69 m η = 11.0	x: 0 m η = 2.5	x: 3.69 m η = 1.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 8.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 3.69 m η = 1.3	η = 0.2	COMPLEI X η = 11.0

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _t	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _x V _z	M _z V _y	NM _x M _z	NM _y M _z V _z	M _t	M _x V _z	M _y V _y	
N18/N22	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 11.4	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 13.4	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.0	η < 0.1	COMPLEI X η = 13.4
N4/N32	x: 3.69 m η = 0.2	x: 0 m η = 5.8	x: 3.69 m η = 18.3	x: 3.69 m η = 3.5	x: 0 m η = 2.0	η = 0.2	x: 0.231 m η < 0.1	x: 0.231 m η < 0.1	x: 3.69 m η = 27.9	x: 0.231 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 2.0	η = 0.2	COMPLEI X η = 27.9
N32/N33	x: 3.69 m η = 0.6	x: 0 m η = 11.9	x: 1.153 m η = 16.7	x: 3.69 m η = 5.5	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.6	COMPLEI X η = 31.2
N33/N34	x: 3.69 m η = 0.7	x: 0 m η = 12.1	x: 1.153 m η = 11.3	x: 3.69 m η = 5.8	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.7	COMPLEI X η = 27.8
N34/N35	x: 3.69 m η = 0.9	x: 0 m η = 12.3	x: 1.614 m η = 8.0	x: 3.69 m η = 6.2	x: 3.69 m η = 1.0	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 23.9	η < 0.1	η = 0.9	x: 3.69 m η = 1.0	η = 0.7	COMPLEI X η = 23.9
N35/N36	x: 3.69 m η = 1.0	x: 0 m η = 12.4	x: 2.076 m η = 8.2	x: 0 m η = 6.2	x: 0 m η = 1.0	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 23.9	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 1.0	η = 0.7	COMPLEI X η = 23.9
N36/N37	x: 3.69 m η = 1.2	x: 0 m η = 12.6	x: 2.306 m η = 11.0	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 1.1	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 26.7	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 1.1	η = 0.7	COMPLEI X η = 26.7
N37/N38	x: 3.69 m η = 1.3	x: 0 m η = 12.7	x: 1.153 m η = 11.8	x: 0 m η = 4.9	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.231 m η = 28.6	η < 0.1	η = 0.9	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.5	COMPLEI X η = 28.6
N38/N19	x: 3.69 m η = 0.9	x: 0 m η = 9.8	x: 3.69 m η = 30.1	x: 0 m η = 2.7	x: 3.69 m η = 3.3	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 41.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 3.69 m η = 3.3	η = 0.2	COMPLEI X η = 41.6
N19/N23	x: 3.414 m η = 0.8	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 27.7	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 31.7	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 2.7	η < 0.1	COMPLEI X η = 31.7
N7/N39	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 5.6	x: 3.69 m η = 14.8	x: 3.69 m η = 2.4	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	x: 0.231 m η < 0.1	x: 0.231 m η < 0.1	x: 3.69 m η = 23.1	x: 0.231 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.8	η = 0.2	COMPLEI X η = 23.1
N39/N40	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 11.6	x: 1.153 m η = 14.1	x: 3.69 m η = 5.0	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.076 m η = 27.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 3.69 m η = 1.2	η = 0.5	COMPLEI X η = 27.2
N40/N41	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 11.8	x: 1.384 m η = 9.4	x: 3.69 m η = 6.0	x: 3.69 m η = 1.1	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 24.5	η < 0.1	η = 0.2	x: 3.69 m η = 1.1	η = 0.7	COMPLEI X η = 24.5
N41/N42	x: 3.69 m η < 0.1	x: 0 m η = 12.0	x: 1.845 m η = 7.3	x: 3.69 m η = 6.4	x: 3.69 m η = 0.9	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.459 m η = 22.3	η < 0.1	η = 0.3	x: 3.69 m η = 0.9	η = 0.8	COMPLEI X η = 22.3
N42/N43	x: 3.69 m η = 0.2	x: 0 m η = 12.1	x: 2.076 m η = 7.9	x: 0 m η = 6.4	x: 0 m η = 1.0	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 23.6	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 1.0	η = 0.8	COMPLEI X η = 23.6
N43/N44	x: 3.69 m η = 0.3	x: 0 m η = 12.3	x: 2.537 m η = 11.3	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 1.2	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 27.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 1.2	η = 0.7	COMPLEI X η = 27.7
N44/N45	x: 3.69 m η = 0.4	x: 0 m η = 12.4	x: 1.384 m η = 12.9	x: 0 m η = 5.2	x: 3.69 m η = 1.1	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.231 m η = 29.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 3.69 m η = 1.1	η = 0.5	COMPLEI X η = 29.0
N45/N20	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 8.2	x: 3.69 m η = 25.3	x: 0 m η = 3.4	x: 3.69 m η = 3.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 34.6	η < 0.1	η = 0.7	x: 3.69 m η = 3.1	η = 0.3	COMPLEI X η = 34.6
N20/N24	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 23.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 2.4	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.5	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 2.4	η = 0.2	COMPLEI X η = 25.5
N10/N46	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 4.4	x: 3.69 m η = 9.0	x: 3.69 m η = 4.8	x: 0 m η = 0.8	η = 0.3	x: 0.231 m η < 0.1	x: 0.231 m η < 0.1	x: 3.69 m η = 15.0	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.8	η = 0.3	COMPLEI X η = 15.0
N46/N47	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 2.6	x: 0.692 m η = 8.7	x: 3.69 m η = 5.6	x: 3.69 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 15.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 3.69 m η = 0.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 15.8
N47/N48	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 2.4	x: 2.076 m η = 7.6	x: 3.69 m η = 5.9	x: 0 m η = 0.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 13.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	η = 0.7	COMPLEI X η = 13.8
N48/N49	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 7.0	x: 3.69 m η = 6.4	x: 3.69 m η = 0.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 14.1	η < 0.1	η = 0.2	x: 3.69 m η = 0.6	η = 0.8	COMPLEI X η = 14.1
N49/N50	x: 3.69 m η = 1.3	x: 0 m η = 3.0	x: 3.69 m η = 6.9	x: 0 m η = 6.3	x: 0 m η = 0.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 10.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.6	η = 0.8	COMPLEI X η = 10.6
N50/N51	x: 3.69 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.9	x: 2.537 m η = 8.2	x: 0 m η = 5.9	x: 0 m η = 0.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 11.1	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 0.3	η = 0.7	COMPLEI X η = 11.1
N51/N52	x: 3.69 m η = 1.3	x: 0 m η = 2.6	x: 2.767 m η = 9.8	x: 3.69 m η = 6.1	x: 0 m η = 0.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 12.8	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 12.8
N52/N21	x: 3.69 m η = 2.1	x: 0 m η = 0.7	x: 0 m η = 10.1	x: 0 m η = 6.2	x: 3.69 m η = 0.9	η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 14.0	x: 0 m η < 0.1	η = 0.9	x: 3.69 m η = 0.9	η = 0.4	COMPLEI X η = 14.0
N59/N153	x: 4.252 m η = 63.0	x: 0.283 m η = 49.2	x: 2.268 m η = 3.5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.5	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 66.4	x: 0.531 m η < 0.1	η = 1.2	x: 0.283 m η = 0.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 66.4
N58/N151	x: 2.182 m η = 10.4	x: 0.145 m η = 84.3	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 85.8	x: 0.349 m η < 0.1	η = 2.0	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85.8
N57/N150	x: 2.182 m η = 3.1	x: 0.145 m η = 34.4	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 35.4	x: 0.349 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 35.4
N57/N151	x: 4.252 m η = 85.5	x: 0.283 m η = 38.5	x: 2.268 m η = 5.9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.9	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 91.2	x: 0.531 m η < 0.1	η = 4.0	x: 0.283 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 91.2

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M _i V _Z	M _Z V _Y	NM _i M _Z	NM _i M _Z V _Y V _Z	M _i	M _i V _Z	M _i V _Y	
N56/N150	x: 4.252 m η = 19.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.127 m η = 6.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 26.5	x: 0.266 m η < 0.1	η = 4.0	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 26.5
N56/N149	x: 2.182 m η = 3.2	x: 0 m η = 18.4	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 19.5	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 19.5
N56/N148	x: 3.966 m η = 27.7	x: 0 m η = 26.9	x: 1.983 m η = 6.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 37.4	x: 0.248 m η < 0.1	η = 3.6	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 37.4
N55/N148	x: 2.182 m η = 9.4	x: 0 m η = 45.1	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 46.5	x: 0.218 m η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.5
N55/N147	x: 3.966 m η = 83.8	x: 0.264 m η = 53.7	x: 2.115 m η = 5.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 89.2	x: 0.495 m η < 0.1	η = 3.8	x: 0.264 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 89.2
N54/N147	x: 2.182 m η = 16.6	x: 0.145 m η = 90.9	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 92.5	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.6	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 92.5
N54/N146	x: 3.966 m η = 43.7	x: 0.264 m η = 36.6	x: 2.115 m η = 2.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 46.0	x: 0.495 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0.264 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.0
N53/N146	x: 2.181 m η = 8.6	x: 0.145 m η = 50.3	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 50.9	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.0	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 50.9
N53/N145	x: 3.966 m η = 93.7	x: 0 m η = 62.1	x: 1.983 m η = 5.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 99.2	x: 0.248 m η < 0.1	η = 5.3	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 99.2
N59/N152	x: 2.181 m η = 6.4	x: 0.145 m η = 56.2	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 56.8	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.5	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 56.8
N58/N152	x: 4.252 m η = 92.7	x: 0.283 m η = 43.3	x: 2.268 m η = 5.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 97.8	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.8	x: 0.283 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 97.8
N67/N143	x: 4.252 m η = 72.6	x: 0.283 m η = 28.7	x: 2.268 m η = 3.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 76.0	x: 0.531 m η < 0.1	η = 1.3	x: 0.283 m η = 0.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 76.0
N66/N141	x: 2.181 m η = 4.0	x: 0.145 m η = 46.4	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 46.9	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.9
N65/N140	x: 2.182 m η = 5.4	x: 0.145 m η = 46.8	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 48.0	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 48.0
N65/N141	x: 4.252 m η = 46.7	x: 0.283 m η = 15.8	x: 2.268 m η = 2.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 49.1	x: 0.531 m η < 0.1	η = 1.4	x: 0.283 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 49.1
N64/N140	x: 4.252 m η = 40.0	x: 0 m η = 9.1	x: 2.127 m η = 6.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 46.7	x: 0.266 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.7
N64/N139	x: 2.182 m η = 3.8	x: 0 m η = 14.3	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 15.3	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 15.3
N64/N138	x: 3.966 m η = 11.6	x: 0 m η = 5.3	x: 1.983 m η = 6.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 17.8	x: 0.248 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 17.8
N63/N138	x: 2.182 m η = 4.6	x: 0 m η = 25.4	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 26.6	x: 0.218 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 26.6
N63/N137	x: 3.966 m η = 86.9	x: 0.264 m η = 20.8	x: 2.115 m η = 5.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 92.3	x: 0.495 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0.264 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 92.3
N62/N137	x: 2.182 m η = 8.3	x: 0.145 m η = 84.4	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 86.0	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 86.0
N62/N136	x: 3.966 m η = 56.2	x: 0.264 m η = 18.5	x: 2.115 m η = 2.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 58.5	x: 0.495 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0.264 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 58.5
N61/N136	x: 2.181 m η = 4.9	x: 0.145 m η = 57.9	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 58.5	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 58.5
N61/N135	x: 3.966 m η = 45.0	x: 0 m η = 17.4	x: 1.983 m η = 2.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 46.9	x: 0.248 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.9
N67/N142	x: 2.181 m η = 4.7	x: 0.145 m η = 64.7	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 65.4	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.4	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 65.4
N66/N142	x: 4.252 m η = 95.5	x: 0.283 m η = 33.2	x: 2.268 m η = 4.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 99.9	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.4	x: 0.283 m η = 0.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 99.9
N75/N134	x: 4.252 m η = 55.7	x: 0 m η = 19.8	x: 2.127 m η = 3.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 59.1	x: 0.266 m η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.1
N74/N132	x: 2.182 m η = 9.1	x: 0.145 m η = 90.8	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 92.4	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.6	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 92.4
N73/N131	x: 2.182 m η = 5.4	x: 0.145 m η = 35.9	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 37.0	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 37.0
N73/N132	x: 4.252 m η = 93.7	x: 0.283 m η = 31.5	x: 2.268 m η = 5.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 99.1	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.7	x: 0.283 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 99.1
N72/N131	x: 4.252 m η = 26.8	x: 0 m η = 11.1	x: 2.127 m η = 6.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 33.4	x: 0.266 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 33.4

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	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 _z	M _i	M _i V _z	M _i V _y	
N72/N130	x: 2.182 m η = 3.7	x: 0 m η = 13.9	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 14.9	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 14.9
N72/N129	x: 3.966 m η = 24.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 1.983 m η = 6.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 30.2	x: 0.248 m η < 0.1	η = 3.7	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 30.2
N71/N129	x: 2.182 m η = 3.2	x: 0 m η = 35.7	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 36.9	x: 0.218 m η < 0.1	η = 1.6	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 36.9
N71/N128	x: 3.966 m η = 90.1	x: 0.264 m η = 3.9	x: 2.115 m η = 5.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 95.2	x: 0.495 m η < 0.1	η = 3.9	x: 0.264 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 95.2
N70/N128	x: 2.182 m η = 4.4	x: 0.145 m η = 92.7	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 94.3	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.2	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 94.3
N70/N127	x: 3.966 m η = 60.0	x: 0.264 m η = 3.0	x: 2.115 m η = 2.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 62.2	x: 0.495 m η < 0.1	η = 2.1	x: 0.264 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.2
N69/N127	x: 2.181 m η = 2.0	x: 0.145 m η = 60.7	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 61.3	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61.3
N69/N126	x: 3.966 m η = 47.3	x: 0 m η = 12.3	x: 1.983 m η = 2.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 49.2	x: 0.248 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 49.2
N75/N133	x: 2.181 m η = 3.8	x: 0 m η = 60.7	x: 1.091 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 61.4	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61.4
N74/N133	x: 4.252 m η = 87.8	x: 0.283 m η = 28.5	x: 2.268 m η = 4.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 92.1	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0.283 m η = 0.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 92.2
N76/N154	x: 2.182 m η = 1.8	x: 0 m η = 6.5	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 7.4	x: 0.218 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 7.4
N77/N144	x: 2.182 m η = 1.6	x: 0 m η = 5.3	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 6.2	x: 0.218 m η < 0.1	η = 4.1	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 6.2
N77/N143	x: 3.75 m η = 27.2	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2 m η = 4.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.25 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.469 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2 m η = 31.9	x: 0.469 m η < 0.1	η = 5.0	x: 0.25 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 31.9
N76/N153	x: 3.75 m η = 26.3	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2 m η = 4.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.25 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.469 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2 m η = 31.0	x: 0.469 m η < 0.1	η = 3.4	x: 0.25 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 31.0
N164/N10	x: 8.287 m η = 6.6	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 4.32 m η = 20.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 8.287 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.352 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4.32 m η = 20.7	x: 0.352 m η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 20.7
N160/N1	x: 8.287 m η = 3.2	x: 0.352 m η = 8.6	x: 4.32 m η = 44.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 8.287 m η = 3.6	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.352 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4.32 m η = 44.3	x: 0.352 m η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44.3
N173/N18	x: 9.426 m η = 6.0	x: 0 m η = 5.9	x: 4.713 m η = 23.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.589 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4.713 m η = 23.2	x: 0.589 m η < 0.1	η = 5.1	x: 0 m η = 1.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 23.2
N145/N25	x: 7.368 m η = 13.6	x: 0.185 m η = 8.1	x: 3.777 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.777 m η = 54.5	x: 0.634 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEI X η = 54.5
N1/N146	x: 7.327 m η = 9.1	x: 0 m η = 14.1	x: 3.664 m η = 42.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.458 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.664 m η = 56.6	x: 0.458 m η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 56.6
N152/N18	x: 7.368 m η = 20.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.777 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.777 m η = 60.8	x: 0.634 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEI X η = 60.8
N31/N153	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.144 m η = 14.6	x: 3.736 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.144 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.593 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.736 m η = 55.4	x: 0.593 m η < 0.1	η = 0.4	x: 0.144 m η = 0.3	x: 0.144 m η = 0.3	COMPLEI X η = 55.4
N4/N136	x: 7.159 m η = 20.3	x: 0 m η = 6.2	x: 3.58 m η = 40.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.58 m η = 60.9	x: 0.447 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEI X η = 60.9
N135/N32	x: 7.194 m η = 6.6	x: 0.18 m η = 21.3	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 60.2	x: 0.618 m η < 0.1	η = 2.4	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 60.2
N142/N19	x: 7.194 m η = 14.6	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 53.5	x: 0.618 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.5
N38/N143	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.145 m η = 12.6	x: 3.652 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.652 m η = 51.5	x: 0.583 m η < 0.1	η = 2.3	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEI X η = 51.5
N7/N127	x: 7.159 m η = 31.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.58 m η = 40.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.58 m η = 71.5	x: 0.447 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEI X η = 71.5
N126/N39	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.18 m η = 32.9	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 71.8	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.4	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 71.8
N133/N20	x: 7.194 m η = 14.2	x: 0.18 m η = 14.9	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 53.8	x: 0.618 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.8
N45/N134	x: 7.159 m η = 12.6	x: 0.145 m η = 17.1	x: 3.652 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.652 m η = 56.0	x: 0.583 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEI X η = 56.0
N153/N22	x: 7.382 m η = 15.1	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.789 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.196 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.645 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.789 m η = 55.9	x: 0.645 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0.196 m η = 0.3	x: 0.196 m η = 0.3	COMPLEI X η = 55.9
N18/N154	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.141 m η = 15.5	x: 3.663 m η = 39.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.141 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.581 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.663 m η = 54.8	x: 0.581 m η < 0.1	η = 0.4	x: 0.141 m η = 0.3	x: 0.141 m η = 0.3	COMPLEI X η = 54.8

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI														Estat
	N _i	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M ₁ V _Z	M ₂ V _Y	NM ₁ M ₂	NM ₁ M ₂ V _Y V _Z	M _t	M ₁ V _Z	M ₁ V _Y		
N143/N23	x: 7.205 m η = 12.3	x: 0.191 m η = 3.8	x: 3.698 m η = 38.9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.191 m η = 0.3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.629 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.698 m η = 51.2	x: 0.629 m η < 0.1	η = 2.4	x: 0.191 m η = 0.3	x: 0.191 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 51.2	
N19/N144	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.142 m η = 13.0	x: 3.578 m η = 37.3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.142 m η = 0.3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.572 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.578 m η = 50.3	x: 0.572 m η < 0.1	η = 2.3	x: 0.142 m η = 0.3	x: 0.142 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 50.3	
N1/N145	η = 2.6	η = 1.4	x: 6.435 m η = 31.5	x: 3.218 m η = 2.5	x: 6.435 m η = 4.6	x: 6.434 m η = 0.3	x: 0.402 m η < 0.1	x: 0.402 m η < 0.1	x: 6.435 m η = 34.7	x: 0.402 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX X η = 34.7	
N145/N116	η = 0.5	η = 2.6	x: 0.11 m η = 19.7	x: 0.11 m η = 7.8	x: 2.2 m η = 0.8	x: 0.11 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 30.3	η < 0.1	η = 2.1	x: 2.2 m η = 0.8	x: 0.11 m η = 1.2	COMPLEIX X η = 30.3	
N116/N4	η = 2.8	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.617 m η = 24.5	x: 2.448 m η = 3.2	x: 0.11 m η = 4.1	x: 0.11 m η = 0.3	x: 0.11 m η < 0.1	x: 0.11 m η < 0.1	x: 3.617 m η = 23.5	x: 0.11 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0.11 m η = 4.1	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 24.5	
N4/N135	η = 4.1	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.728 m η = 22.4	x: 3.507 m η = 2.4	x: 6.235 m η = 4.3	x: 6.234 m η = 0.3	x: 0.39 m η < 0.1	x: 0.39 m η < 0.1	x: 2.728 m η = 22.4	x: 0.39 m η < 0.1	η = 0.1	x: 6.235 m η = 4.3	x: 6.234 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 22.4	
N135/N97	η = 4.1	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.2 m η = 20.2	x: 0.11 m η = 4.2	x: 2.2 m η = 1.4	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 20.0	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.2 m η = 1.4	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 20.2	
N97/N7	η = 4.9	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.11 m η = 25.2	x: 3.228 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 4.3	x: 0.11 m η = 0.3	x: 0.11 m η < 0.1	x: 0.11 m η < 0.1	x: 0.11 m η = 23.5	x: 0.11 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0.11 m η = 4.3	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 25.2	
N7/N126	η = 2.6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.728 m η = 23.5	x: 4.287 m η = 3.3	x: 6.235 m η = 4.2	x: 6.234 m η = 0.4	x: 0.39 m η < 0.1	x: 0.39 m η < 0.1	x: 2.728 m η = 20.3	x: 0.39 m η < 0.1	η = 0.1	x: 6.235 m η = 4.2	x: 6.234 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 23.5	
N126/N107	η = 6.2	η = 5.7	x: 2.2 m η = 23.9	x: 0.11 m η = 6.5	x: 2.2 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 32.9	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.2 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 1.0	COMPLEIX X η = 32.9	
N107/N10	η = 2.9	η = 9.8	x: 0.11 m η = 29.1	x: 2.925 m η = 3.0	x: 0.11 m η = 4.5	x: 6.545 m η = 0.3	x: 0.11 m η < 0.1	x: 0.11 m η < 0.1	x: 0.11 m η = 45.3	x: 0.11 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 4.5	x: 6.545 m η = 0.3	COMPLEIX X η = 45.3	
N39/N209	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 3.0	x: 2.115 m η = 38.4	x: 2.115 m η = 2.8	x: 2.115 m η = 5.6	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 43.8	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.5	x: 2.115 m η = 5.7	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 43.8	
N209/N127	η = 7.6	η = 8.2	x: 0 m η = 37.8	x: 4.12 m η = 5.5	x: 0 m η = 5.9	x: 4.12 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.2	η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 6.0	x: 4.12 m η = 0.7	COMPLEIX X η = 38.2	
N127/N108	η = 16.5	η = 6.2	x: 0.11 m η = 11.7	x: 2.2 m η = 3.8	x: 0.11 m η = 1.5	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 27.9	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.11 m η = 1.5	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEIX X η = 27.9	
N108/N245	η = 9.4	η = 11.2	x: 4.43 m η = 24.9	x: 3.35 m η = 4.5	x: 4.43 m η = 5.2	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.81 m η = 30.4	η < 0.1	η = 1.1	x: 4.43 m η = 5.2	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 30.4	
N245/N46	η = 1.3	η = 5.7	x: 0 m η = 25.6	x: 0 m η = 4.2	x: 0 m η = 4.4	x: 1.99 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.9	x: 0 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 4.5	x: 1.99 m η = 0.5	COMPLEIX X η = 25.6	
N32/N218	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 6.6	x: 2.115 m η = 38.3	x: 2.115 m η = 3.2	x: 2.115 m η = 5.5	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 47.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 3.5	x: 2.115 m η = 5.7	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEIX X η = 47.7	
N218/N136	η = 4.8	η = 8.8	x: 0 m η = 37.7	x: 0.515 m η = 3.4	x: 0 m η = 5.9	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 34.9	η < 0.1	η = 2.7	x: 0 m η = 6.0	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 37.7	
N136/N98	η = 11.3	η = 10.0	x: 0.11 m η = 11.7	x: 2.2 m η = 4.0	x: 0.11 m η = 2.0	x: 2.199 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 22.1	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.11 m η = 2.0	x: 2.199 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 22.1	
N98/N210	η = 2.6	η = 9.7	x: 4.23 m η = 32.6	x: 0.11 m η = 3.4	x: 4.23 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 29.3	η < 0.1	η = 2.1	x: 4.23 m η = 5.7	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 32.6	
N210/N39	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 8.9	x: 0 m η = 33.2	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 5.1	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 45.4	x: 0 m η < 0.1	η = 2.7	x: 0 m η = 5.2	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 45.4	
N25/N234	η = 2.0	η = 4.4	x: 1.717 m η = 8.7	x: 2.115 m η = 3.9	x: 2.115 m η = 2.4	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 1.916 m η = 16.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 4.4	x: 2.115 m η = 2.5	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEIX X η = 16.7	
N234/N146	η = 7.6	η = 8.6	x: 4.32 m η = 20.0	x: 0.81 m η = 4.3	x: 4.32 m η = 5.5	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.35 m η = 30.0	η < 0.1	η = 3.4	x: 4.32 m η = 5.7	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 30.0	
N146/N117	η = 12.3	η = 12.2	x: 0.11 m η = 26.4	x: 2.2 m η = 3.2	x: 0.11 m η = 3.5	x: 2.199 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 33.0	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.11 m η = 3.6	x: 2.199 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 33.0	
N117/N226	η = 4.7	η = 4.3	x: 4.23 m η = 28.2	x: 0.11 m η = 4.8	x: 4.23 m η = 5.3	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 28.4	η < 0.1	η = 2.8	x: 4.23 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEIX X η = 28.4	
N226/N32	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 5.2	x: 0 m η = 28.9	x: 0 m η = 3.4	x: 0 m η = 4.7	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 37.8	x: 0 m η < 0.1	η = 3.9	x: 0 m η = 4.9	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 37.8	
N26/N233	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 1.0	x: 1.12 m η = 6.6	x: 2.115 m η = 4.2	x: 0.125 m η = 2.2	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 1.319 m η = 9.3	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.1	x: 0.125 m η = 2.3	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEIX X η = 9.3	
N233/N147	η = 4.5	η = 4.3	x: 4.32 m η = 23.5	x: 1.08 m η = 4.6	x: 4.32 m η = 5.8	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.32 m η = 24.3	η < 0.1	η = 1.6	x: 4.32 m η = 5.9	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEIX X η = 24.3	
N147/N118	η = 10.0	η = 6.2	x: 0.11 m η = 17.8	x: 0.11 m η = 3.0	x: 0.11 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 25.7	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.11 m η = 1.9	x: 0.11 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 25.7	
N118/N225	η = 7.8	η = 6.7	x: 4.23 m η = 43.4	x: 0.11 m η = 5.7	x: 4.23 m η = 6.2	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 42.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 4.23 m η = 6.2	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEIX X η = 43.4	
N225/N33	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 3.2	x: 0 m η = 44.2	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 6.1	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 50.2	x: 0 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 6.1	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEIX X η = 50.2	

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M ₁ V _z	M ₂ V _y	NM ₁ M ₂	NM ₁ M ₂ V _y V _z	M ₁	M ₁ V _z	M ₁ V _y	
N33/N217	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 2.8	x: 2.115 m η = 36.1	x: 2.115 m η = 2.4	x: 2.115 m η = 5.1	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 40.8	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.8	x: 2.115 m η = 5.2	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 40.8
N217/N137	η = 6.0	η = 4.5	x: 0 m η = 35.5	x: 0.515 m η = 2.6	x: 0 m η = 5.0	x: 4.12 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.6	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 5.0	x: 4.12 m η = 0.5	COMPLEI X η = 36.6
N137/N99	η = 9.7	η = 4.2	x: 2.2 m η = 9.0	x: 0.11 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 15.8	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.2 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEI X η = 15.8
N99/N208	η = 7.8	η = 4.5	x: 4.23 m η = 40.5	x: 0.11 m η = 2.8	x: 4.23 m η = 5.4	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 42.4	η < 0.1	η = 0.4	x: 4.23 m η = 5.4	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEI X η = 42.4
N208/N40	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 1.9	x: 0 m η = 41.1	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 43.8	x: 0 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 43.8
N40/N207	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 3.1	x: 2.115 m η = 38.7	x: 2.115 m η = 2.8	x: 2.115 m η = 5.6	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 44.5	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.6	x: 2.115 m η = 5.6	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 44.5
N207/N128	η = 7.4	η = 7.3	x: 0 m η = 37.9	x: 4.12 m η = 6.4	x: 0 m η = 5.8	x: 4.12 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 38.2	η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 5.8	x: 4.12 m η = 0.7	COMPLEI X η = 38.2
N128/N109	η = 12.7	η = 6.2	x: 2.2 m η = 15.3	x: 0.11 m η = 2.3	x: 2.2 m η = 2.7	x: 0.11 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 24.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 2.2 m η = 2.7	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEI X η = 24.6
N109/N244	η = 10.0	η = 6.5	x: 4.43 m η = 36.1	x: 3.35 m η = 4.8	x: 4.43 m η = 5.8	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 39.1	η < 0.1	η = 0.6	x: 4.43 m η = 5.8	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 39.1
N244/N47	η = 0.6	η = 0.5	x: 0 m η = 36.9	x: 0 m η = 4.3	x: 0 m η = 5.4	x: 1.99 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 30.3	x: 0 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0 m η = 5.4	x: 1.99 m η = 0.6	COMPLEI X η = 36.9
N47/N205	η = 0.1	η = 1.3	x: 2.115 m η = 37.0	x: 2.115 m η = 1.7	x: 2.115 m η = 5.2	x: 0.125 m η = 0.3	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 32.4	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.1	x: 2.115 m η = 5.2	x: 0.125 m η = 0.3	COMPLEI X η = 37.0
N205/N129	η = 8.7	η = 4.2	x: 0 m η = 35.9	x: 4.12 m η = 5.0	x: 0 m η = 5.1	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 39.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.1	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 39.7
N129/N110	η = 10.6	η = 3.9	x: 0.11 m η = 8.4	x: 2.2 m η = 1.4	x: 0.11 m η = 1.3	x: 2.199 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 16.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 0.11 m η = 1.3	x: 2.199 m η = 0.2	COMPLEI X η = 16.9
N110/N243	η = 6.5	η = 3.4	x: 4.43 m η = 21.3	x: 3.35 m η = 3.7	x: 4.43 m η = 4.2	x: 0.11 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 25.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 4.43 m η = 4.2	x: 0.11 m η = 0.4	COMPLEI X η = 25.4
N243/N48	η = 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 22.4	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 3.9	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.8	x: 0 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 3.9	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 23.8
N34/N216	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 0.9	x: 2.115 m η = 44.3	x: 2.115 m η = 2.4	x: 2.115 m η = 5.9	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 46.0	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.3	x: 2.115 m η = 5.9	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 46.0
N216/N138	η = 9.2	η = 3.0	x: 0 m η = 43.1	x: 4.12 m η = 3.0	x: 0 m η = 5.5	x: 4.12 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 45.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.5	x: 4.12 m η = 0.5	COMPLEI X η = 45.9
N138/N100	η = 11.2	η = 2.9	x: 0.11 m η = 8.0	x: 2.2 m η = 1.0	x: 0.11 m η = 1.5	x: 2.199 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 15.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 1.5	x: 2.199 m η = 0.1	COMPLEI X η = 15.6
N100/N206	η = 7.6	η = 3.0	x: 4.23 m η = 33.0	x: 0.11 m η = 3.0	x: 4.23 m η = 4.8	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 35.9	η < 0.1	η = 0.2	x: 4.23 m η = 4.8	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEI X η = 35.9
N206/N41	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 1.2	x: 0 m η = 34.0	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 5.0	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 36.1	x: 0 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 5.0	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 36.1
N41/N27	η = 0.6	η < 0.1	x: 2.115 m η = 25.1	x: 2.115 m η = 4.0	x: 2.115 m η = 4.4	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 21.3	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.3	x: 2.115 m η = 4.5	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEI X η = 25.1
N27/N232	η = 9.1	η = 4.7	x: 0 m η = 23.5	x: 0.81 m η = 4.3	x: 0 m η = 5.1	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 28.5	η < 0.1	η = 1.9	x: 0 m η = 5.2	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEI X η = 28.5
N232/N148	η = 12.1	η = 4.6	x: 0.11 m η = 19.7	x: 2.2 m η = 1.7	x: 0.11 m η = 3.1	x: 2.199 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 27.9	η < 0.1	η = 0.4	x: 0.11 m η = 3.1	x: 2.199 m η = 0.2	COMPLEI X η = 27.9
N148/N119	η = 8.1	η = 4.8	x: 4.23 m η = 34.3	x: 0.11 m η = 5.7	x: 4.23 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 36.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 36.0
N119/N224	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 1.7	x: 0 m η = 35.8	x: 0 m η = 2.4	x: 0 m η = 5.3	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 40.0	x: 0 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 5.3	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 40.0
N224/N28	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 0.8	x: 2.115 m η = 23.6	x: 2.115 m η = 3.0	x: 2.115 m η = 4.0	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 24.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 1.4	x: 2.115 m η = 4.0	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 24.7
N28/N231	η = 6.4	η = 3.8	x: 0 m η = 23.0	x: 4.32 m η = 3.6	x: 0 m η = 4.3	x: 4.32 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 26.3	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 4.4	x: 4.32 m η = 0.5	COMPLEI X η = 26.3
N231/N149	η = 10.7	η = 3.5	x: 2.2 m η = 8.6	x: 2.2 m η = 1.4	x: 2.2 m η = 1.1	x: 2.2 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 17.5	η < 0.1	η = 0.6	x: 2.2 m η = 1.1	x: 2.2 m η = 0.2	COMPLEI X η = 17.5
N149/N120	η = 8.8	η = 3.6	x: 4.23 m η = 36.6	x: 0.11 m η = 4.4	x: 4.23 m η = 5.1	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 40.2	η < 0.1	η = 0.2	x: 4.23 m η = 5.1	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 40.2
N120/N223	η = 0.4	η = 0.4	x: 0 m η = 37.2	x: 0 m η = 1.6	x: 0 m η = 5.2	x: 1.99 m η = 0.3	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 32.3	x: 0 m η < 0.1	η = 0.4	x: 0 m η = 5.3	x: 1.99 m η = 0.3	COMPLEI X η = 37.2
N223/N35	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 0.3	x: 2.115 m η = 34.4	x: 2.115 m η = 2.4	x: 2.115 m η = 5.0	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 35.9	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.3	x: 2.115 m η = 5.0	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 35.9

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	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	
N215/N13 9	η = 7.7	η = 2.4	x: 0 m η = 33.8	x: 4.12 m η = 3.1	x: 0 m η = 4.8	x: 4.12 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 36.7	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 4.8	x: 4.12 m η = 0.5	COMPLEI X η = 36.7
N139/N10 1	η = 11.2	η = 2.5	x: 2.2 m η = 8.9	x: 2.2 m η = 1.0	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 16.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.1	COMPLEI X η = 16.9
N101/N20 4	η = 9.0	η = 2.3	x: 4.23 m η = 40.6	x: 0.11 m η = 3.8	x: 4.23 m η = 5.3	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 43.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 4.23 m η = 5.3	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEI X η = 43.4
N204/N42	η = 0.3	η = 0.2	x: 0 m η = 41.2	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 35.1	x: 0 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 41.2
N42/N203	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 0.5	x: 2.115 m η = 28.9	x: 2.115 m η = 1.6	x: 2.115 m η = 4.5	x: 0.125 m η = 0.3	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 29.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.1	x: 2.115 m η = 4.5	x: 0.125 m η = 0.3	COMPLEI X η = 29.7
N203/N13 0	η = 6.9	η = 3.1	x: 0 m η = 28.3	x: 4.12 m η = 5.1	x: 0 m η = 4.5	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 4.5	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 31.6
N130/N11 1	η = 10.6	η = 4.0	x: 2.2 m η = 11.4	x: 2.2 m η = 1.2	x: 2.2 m η = 2.1	x: 2.199 m η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 21.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 2.1	x: 2.199 m η = 0.2	COMPLEI X η = 21.0
N111/N24 2	η = 8.2	η = 4.4	x: 4.43 m η = 28.2	x: 3.35 m η = 3.6	x: 4.43 m η = 4.7	x: 0.11 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 32.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 4.43 m η = 4.7	x: 0.11 m η = 0.4	COMPLEI X η = 32.5
N242/N49	η = 0.5	η = 0.2	x: 0 m η = 28.8	x: 0 m η = 3.2	x: 0 m η = 4.5	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.3	x: 0 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.5	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 28.8
N43/N201	η = 0.8	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.115 m η = 37.1	x: 2.115 m η = 1.5	x: 2.115 m η = 5.2	x: 0.125 m η = 0.3	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 32.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.1	x: 2.115 m η = 5.3	x: 0.125 m η = 0.3	COMPLEI X η = 37.1
N201/N13 1	η = 9.1	η = 2.5	x: 0 m η = 36.6	x: 4.12 m η = 5.1	x: 0 m η = 5.1	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 40.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 5.1	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 40.5
N131/N11 2	η = 11.0	η = 2.6	x: 0.11 m η = 8.5	x: 0.11 m η = 1.9	x: 0.11 m η = 1.2	x: 0.11 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 17.8	η < 0.1	η = 0.3	x: 0.11 m η = 1.2	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEI X η = 17.8
N112/N24 1	η = 6.4	η = 3.8	x: 4.43 m η = 23.4	x: 0.11 m η = 4.4	x: 4.43 m η = 4.3	x: 0.11 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 26.5	η < 0.1	η = 0.4	x: 4.43 m η = 4.4	x: 0.11 m η = 0.4	COMPLEI X η = 26.5
N241/N50	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 24.0	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 4.0	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 25.8	x: 0 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 4.0	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 25.8
N36/N214	η = 0.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.115 m η = 39.8	x: 2.115 m η = 2.3	x: 2.115 m η = 5.5	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 34.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.4	x: 2.115 m η = 5.5	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 39.8
N214/N14 0	η = 9.5	η = 1.3	x: 0 m η = 39.3	x: 4.12 m η = 3.4	x: 0 m η = 5.3	x: 4.12 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 42.9	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.3	x: 4.12 m η = 0.5	COMPLEI X η = 42.9
N140/N10 2	η = 11.4	η = 1.6	x: 0.11 m η = 8.5	x: 0.11 m η = 1.9	x: 0.11 m η = 1.6	x: 0.11 m η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 18.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0.11 m η = 1.6	x: 0.11 m η = 0.3	COMPLEI X η = 18.4
N102/N20 2	η = 8.0	η = 1.1	x: 4.23 m η = 33.1	x: 0.11 m η = 4.5	x: 4.23 m η = 4.8	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 36.0	η < 0.1	η = 0.1	x: 4.23 m η = 4.8	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEI X η = 36.0
N202/N43	η = 0.4	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 33.6	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 4.9	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 28.7	x: 0 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 4.9	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 33.6
N29/N230	η = 0.6	η = 0.2	x: 2.115 m η = 39.6	x: 2.115 m η = 3.9	x: 2.115 m η = 5.7	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 32.0	x: 0.126 m η < 0.1	η = 1.1	x: 2.115 m η = 5.7	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEI X η = 39.6
N230/N15 0	η = 10.3	η = 6.0	x: 0 m η = 38.8	x: 4.32 m η = 5.3	x: 0 m η = 5.9	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.0	η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 6.0	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEI X η = 41.0
N150/N12 1	η = 13.0	η = 5.6	x: 0.11 m η = 15.0	x: 0.11 m η = 1.2	x: 0.11 m η = 2.7	x: 0.11 m η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 25.3	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.11 m η = 2.7	x: 0.11 m η = 0.1	COMPLEI X η = 25.3
N121/N22 2	η = 9.8	η = 3.1	x: 4.23 m η = 39.5	x: 0.11 m η = 5.9	x: 4.23 m η = 5.8	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 41.1	η < 0.1	η = 0.5	x: 4.23 m η = 5.9	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 41.1
N222/N36	η = 0.8	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 40.3	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 5.7	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 32.3	x: 0 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.7	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 40.3
N30/N229	η = 0.1	η = 0.9	x: 2.115 m η = 30.5	x: 2.115 m η = 3.9	x: 2.115 m η = 4.9	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 32.7	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.6	x: 2.115 m η = 4.9	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEI X η = 32.7
N229/N15 1	η = 8.4	η = 4.5	x: 0 m η = 29.0	x: 4.32 m η = 6.2	x: 0 m η = 5.3	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 31.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 5.3	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEI X η = 31.5
N151/N12 2	η = 13.1	η = 1.9	x: 2.2 m η = 11.1	x: 2.2 m η = 4.9	x: 2.2 m η = 1.5	x: 2.2 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 23.2	η < 0.1	η = 1.2	x: 2.2 m η = 1.5	x: 2.2 m η = 0.8	COMPLEI X η = 23.2
N122/N22 1	η = 10.9	η = 0.9	x: 4.23 m η = 47.0	x: 0.11 m η = 6.0	x: 4.23 m η = 6.4	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 47.9	η < 0.1	η = 1.2	x: 4.23 m η = 6.4	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 47.9
N221/N37	η = 1.7	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 48.4	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 6.4	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 38.2	x: 0 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 6.6	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 48.4
N37/N213	η = 1.8	η = 0.6	x: 2.115 m η = 35.0	x: 2.115 m η = 3.1	x: 2.115 m η = 5.3	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 37.0	x: 0.126 m η < 0.1	η = 1.8	x: 2.115 m η = 5.4	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 37.0
N213/N14 1	η = 8.7	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 33.5	x: 4.12 m η = 5.2	x: 0 m η = 5.5	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.4	η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 5.6	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 35.4

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M ₁ V _Z	M ₂ V _Y	NM ₁ M ₂	NM ₁ M ₂ V _Y V _Z	M ₁	M ₁ V _Z	M ₁ V _Y	
N141/N103	η = 12.3	η = 0.5	x: 2.2 m η = 10.1	x: 2.2 m η = 2.5	x: 2.2 m η = 2.0	x: 2.2 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 21.9	η < 0.1	η = 0.1	x: 2.2 m η = 2.0	x: 2.2 m η = 0.4	COMPLEI X η = 21.9
N103/N200	η = 9.8	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 4.23 m η = 43.9	x: 0.11 m η = 5.9	x: 4.23 m η = 6.2	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 44.2	η < 0.1	η = 0.8	x: 4.23 m η = 6.2	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 44.2
N200/N44	η = 2.1	η = 0.8	x: 0 m η = 45.4	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 6.2	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 47.4	x: 0 m η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 6.2	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 47.4
N44/N199	η = 2.0	η = 1.7	x: 2.115 m η = 38.3	x: 2.115 m η = 2.0	x: 2.115 m η = 5.5	x: 0.125 m η = 0.3	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 41.8	x: 0.126 m η < 0.1	η = 1.1	x: 2.115 m η = 5.6	x: 0.125 m η = 0.3	COMPLEI X η = 41.8
N199/N132	η = 8.3	η = 0.1	x: 0 m η = 36.8	x: 4.12 m η = 7.0	x: 0 m η = 5.7	x: 4.12 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 37.6	η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 5.7	x: 4.12 m η = 0.7	COMPLEI X η = 37.6
N132/N113	η = 13.3	η = 4.9	x: 2.2 m η = 14.7	x: 2.2 m η = 3.9	x: 2.2 m η = 2.5	x: 2.2 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 26.0	η < 0.1	η = 0.8	x: 2.2 m η = 2.5	x: 2.2 m η = 0.6	COMPLEI X η = 26.0
N113/N240	η = 10.5	η = 5.3	x: 4.43 m η = 37.3	x: 0.11 m η = 6.3	x: 4.43 m η = 5.9	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 39.8	η < 0.1	η = 0.7	x: 4.43 m η = 5.9	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 39.8
N240/N51	η = 0.5	η = 0.2	x: 0 m η = 38.8	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 30.9	x: 0 m η < 0.1	η = 0.8	x: 0 m η = 5.6	x: 1.99 m η = 0.5	COMPLEI X η = 38.8
N45/N197	η = 3.2	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.115 m η = 34.0	x: 2.115 m η = 2.3	x: 2.115 m η = 5.2	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.324 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 27.4	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.9	x: 2.115 m η = 5.3	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 34.0
N197/N133	η = 9.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 33.4	x: 4.12 m η = 6.0	x: 0 m η = 5.7	x: 4.12 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 35.9	η < 0.1	η = 2.2	x: 0 m η = 5.8	x: 4.12 m η = 0.7	COMPLEI X η = 35.9
N133/N114	η = 14.3	η = 4.5	x: 0.11 m η = 13.2	x: 0.11 m η = 4.3	x: 0.11 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 27.6	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.11 m η = 1.8	x: 0.11 m η = 0.5	COMPLEI X η = 27.6
N114/N239	η = 10.1	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 4.43 m η = 23.6	x: 0.11 m η = 6.9	x: 4.43 m η = 5.1	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.43 m η = 28.9	η < 0.1	η = 1.1	x: 4.43 m η = 5.1	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 28.9
N239/N52	η = 3.3	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 24.3	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 4.3	x: 1.99 m η = 0.5	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 21.4	x: 0 m η < 0.1	η = 1.4	x: 0 m η = 4.4	x: 1.99 m η = 0.5	COMPLEI X η = 24.3
N38/N212	η = 4.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.115 m η = 23.4	x: 2.115 m η = 3.1	x: 2.115 m η = 4.2	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 20.6	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.9	x: 2.115 m η = 4.4	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 23.4
N212/N142	η = 9.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 22.6	x: 4.12 m η = 3.9	x: 0 m η = 5.0	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 27.7	η < 0.1	η = 2.5	x: 0 m η = 5.1	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 27.7
N142/N104	η = 14.1	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.11 m η = 13.9	x: 0.11 m η = 5.6	x: 0.11 m η = 2.0	x: 0.11 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 28.9	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.11 m η = 2.0	x: 0.11 m η = 0.8	COMPLEI X η = 28.9
N104/N198	η = 7.1	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 4.23 m η = 19.2	x: 0.11 m η = 6.4	x: 4.23 m η = 4.8	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 22.6	η < 0.1	η = 2.5	x: 4.23 m η = 4.9	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 22.6
N198/N45	η = 5.9	η = 0.1	x: 0 m η = 20.0	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 3.9	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 21.1	x: 0 m η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 4.1	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 21.1
N31/N228	η = 3.3	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.115 m η = 23.6	x: 2.115 m η = 3.7	x: 2.115 m η = 4.3	x: 0.125 m η = 0.5	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 22.4	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.6	x: 2.115 m η = 4.3	x: 0.125 m η = 0.5	COMPLEI X η = 23.6
N228/N152	η = 11.1	η = 1.2	x: 0 m η = 22.7	x: 4.32 m η = 4.9	x: 0 m η = 5.1	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 29.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 5.1	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEI X η = 29.7
N152/N123	η = 17.3	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.11 m η = 15.8	x: 0.11 m η = 3.5	x: 0.11 m η = 2.3	x: 0.11 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 31.9	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.11 m η = 2.3	x: 0.11 m η = 0.4	COMPLEI X η = 31.9
N123/N220	η = 9.1	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 4.23 m η = 29.1	x: 0.11 m η = 5.8	x: 4.23 m η = 5.3	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 32.3	η < 0.1	η = 2.6	x: 4.23 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 32.3
N220/N38	η = 3.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 29.9	x: 0 m η = 2.5	x: 0 m η = 4.8	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 24.5	x: 0 m η < 0.1	η = 3.2	x: 0 m η = 5.0	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 29.9
N18/N227	η = 1.4	η = 4.4	x: 2.115 m η = 11.6	x: 2.115 m η = 3.2	x: 2.115 m η = 3.1	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 17.4	x: 0.126 m η < 0.1	η = 1.3	x: 2.115 m η = 3.2	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 17.4
N227/N153	η = 3.5	η = 2.4	x: 4.32 m η = 18.2	x: 4.32 m η = 5.4	x: 4.32 m η = 4.9	x: 4.32 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.32 m η = 21.4	η < 0.1	η = 0.3	x: 4.32 m η = 4.9	x: 4.32 m η = 0.6	COMPLEI X η = 21.4
N153/N124	η = 7.8	η = 3.8	x: 2.2 m η = 13.9	x: 2.2 m η = 4.0	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 21.4	η < 0.1	η = 0.7	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.5	COMPLEI X η = 21.4
N124/N219	η = 5.3	η = 3.6	x: 0.11 m η = 13.7	x: 0.11 m η = 5.0	x: 0.11 m η = 4.4	x: 0.11 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.11 m η = 19.5	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.11 m η = 4.4	x: 0.11 m η = 0.7	COMPLEI X η = 19.5
N219/N19	η = 0.7	η = 1.6	x: 0 m η = 14.3	x: 0 m η = 2.6	x: 0 m η = 3.4	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 17.2	x: 0 m η < 0.1	η = 2.1	x: 0 m η = 3.4	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 17.2
N20/N195	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 5.6	x: 2.115 m η = 20.4	x: 2.115 m η = 1.0	x: 0.125 m η = 2.9	x: 0.125 m η = 0.2	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.324 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 24.0	x: 0.126 m η < 0.1	η = 0.8	x: 0.125 m η = 3.0	x: 0.125 m η = 0.2	COMPLEI X η = 24.0
N195/N134	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7.0	x: 4.12 m η = 21.8	x: 4.12 m η = 3.3	x: 4.12 m η = 4.2	x: 4.119 m η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.12 m η = 29.6	η < 0.1	η = 0.8	x: 4.12 m η = 4.2	x: 4.119 m η = 0.4	COMPLEI X η = 29.6
N134/N113	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7.7	x: 2.2 m η = 23.3	x: 2.2 m η = 8.7	x: 2.2 m η = 1.6	x: 2.199 m η = 1.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 39.5	η < 0.1	η = 1.0	x: 2.2 m η = 1.6	x: 2.199 m η = 1.2	COMPLEI X η = 39.5

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _x V _z	M _z V _y	NM _x M _z	NM _y M _z V _y V _z	M _i	M _x V _z	M _y V _y	
N115/N21	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 10,0	x: 0,11 m η = 28,9	x: 0,11 m η = 3,5	x: 0,11 m η = 4,5	x: 0,11 m η = 0,3	x: 0,11 m η < 0,1	x: 0,11 m η < 0,1	x: 0,11 m η = 48,9	x: 0,11 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,11 m η = 4,5	x: 0,11 m η = 0,3	COMPLEI X η = 48,9
N23/N237	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7,6	x: 2,115 m η = 4,1	x: 2,115 m η = 1,5	x: 2,115 m η = 1,5	x: 0 m η = 0,2	x: 0,212 m η < 0,1	x: 0,212 m η < 0,1	x: 1,481 m η = 11,8	x: 0,212 m η < 0,1	η = 0,1	x: 2,115 m η = 1,5	x: 0 m η = 0,2	COMPLEI X η = 11,8
N237/N14 4	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 10,5	x: 2,06 m η = 8,6	x: 4,12 m η = 2,3	x: 4,12 m η = 2,3	x: 4,119 m η = 0,3	η < 0,1	η < 0,1	x: 4,12 m η = 17,8	η < 0,1	η = 0,3	x: 4,12 m η = 2,4	x: 4,119 m η = 0,3	COMPLEI X η = 17,8
N144/N10 6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 9,7	x: 2,2 m η = 10,6	x: 2,2 m η = 2,3	x: 0,11 m η = 0,7	x: 2,199 m η = 0,2	η < 0,1	η < 0,1	x: 2,2 m η = 18,2	η < 0,1	η = 0,1	x: 0,11 m η = 0,7	x: 2,199 m η = 0,2	COMPLEI X η = 18,2
N106/N23 6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 4,4	x: 2,428 m η = 10,8	x: 0,11 m η = 2,8	x: 0,11 m η = 2,6	x: 0,11 m η = 0,3	η < 0,1	η < 0,1	x: 2,428 m η = 13,4	η < 0,1	η = 0,3	x: 0,11 m η = 2,6	x: 0,11 m η = 0,3	COMPLEI X η = 13,4
N236/N24	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 5,7	x: 1,058 m η = 4,0	x: 0 m η = 1,6	x: 2,115 m η = 1,2	x: 2,115 m η = 0,2	x: 0 m η < 0,1	x: 0 m η < 0,1	x: 0,846 m η = 10,3	x: 0 m η < 0,1	η = 0,1	x: 2,115 m η = 1,2	x: 2,115 m η = 0,2	COMPLEI X η = 10,3
N22/N235	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 5,2	x: 2,115 m η = 3,6	x: 2,115 m η = 1,9	x: 2,115 m η = 1,4	x: 0 m η = 0,2	x: 0,212 m η < 0,1	x: 0,212 m η < 0,1	x: 2,115 m η = 9,6	x: 0,212 m η < 0,1	η < 0,1	x: 2,115 m η = 1,4	x: 0 m η = 0,2	COMPLEI X η = 9,6
N235/N15 4	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 4,7	x: 1,89 m η = 9,3	x: 4,32 m η = 2,6	x: 4,32 m η = 2,6	x: 4,319 m η = 0,3	η < 0,1	η < 0,1	x: 1,35 m η = 13,1	η < 0,1	η = 0,4	x: 4,32 m η = 2,6	x: 4,319 m η = 0,3	COMPLEI X η = 13,1
N154/N12 5	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7,9	x: 0,11 m η = 9,8	x: 2,2 m η = 2,1	x: 0,11 m η = 0,9	x: 2,199 m η = 0,1	η < 0,1	η < 0,1	x: 0,11 m η = 16,0	η < 0,1	η < 0,1	x: 0,11 m η = 0,9	x: 2,199 m η = 0,1	COMPLEI X η = 16,0
N125/N23 8	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 10,1	x: 2,17 m η = 8,7	x: 0,11 m η = 2,8	x: 0,11 m η = 2,4	x: 0,11 m η = 0,3	η < 0,1	η < 0,1	x: 4,23 m η = 17,5	η < 0,1	η = 0,4	x: 0,11 m η = 2,4	x: 0,11 m η = 0,3	COMPLEI X η = 17,5
N238/N23	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7,2	x: 0 m η = 4,8	x: 0 m η = 1,2	x: 0 m η = 1,5	x: 2,115 m η = 0,2	x: 0 m η < 0,1	x: 0 m η < 0,1	x: 0 m η = 12,3	x: 0 m η < 0,1	η = 0,1	x: 0 m η = 1,5	x: 2,115 m η = 0,2	COMPLEI X η = 12,3
N76/N235	x: 5,664 m η = 1,0	x: 0 m η = 28,6	x: 2,549 m η = 8,6	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,283 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,549 m η = 44,8	x: 0,283 m η < 0,1	η = 0,9	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44,8
N76/N238	x: 5,484 m η = 5,7	x: 0 m η = 49,3	x: 2,468 m η = 19,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 2,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,274 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,468 m η = 93,8	x: 0,274 m η < 0,1	η = 2,1	x: 0 m η = 2,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 93,8
N77/N237	x: 5,484 m η = 2,5	x: 0 m η = 50,1	x: 2,468 m η = 19,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 2,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,274 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,468 m η = 95,0	x: 0,274 m η < 0,1	η = 2,8	x: 0 m η = 2,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 95,0
N77/N236	x: 5,484 m η = 4,8	x: 0 m η = 41,5	x: 2,468 m η = 19,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 2,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,274 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,468 m η = 81,8	x: 0,274 m η < 0,1	η = 2,5	x: 0 m η = 2,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 81,8
N75/N197	x: 5,484 m η = 5,1	x: 0 m η = 72,0	x: 2,468 m η = 8,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,274 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,468 m η = 96,5	x: 0,274 m η < 0,1	η = 2,0	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 96,5
N75/N239	x: 5,664 m η = 5,4	x: 0 m η = 68,5	x: 2,549 m η = 8,7	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,283 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,549 m η = 94,3	x: 0,283 m η < 0,1	η = 1,0	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 94,3
N60/N227	x: 5,664 m η = 4,9	x: 0,186 m η = 55,4	x: 2,652 m η = 10,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,186 m η = 1,4	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,46 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,652 m η = 85,6	x: 0,46 m η < 0,1	η = 3,0	x: 0,186 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85,6
N60/N219	x: 5,484 m η = 4,8	x: 0,189 m η = 53,0	x: 2,572 m η = 10,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,189 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,454 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,572 m η = 81,0	x: 0,454 m η < 0,1	η = 3,9	x: 0,189 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 81,0
N68/N211	x: 5,484 m η = 5,6	x: 0,189 m η = 38,2	x: 2,572 m η = 10,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,189 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,454 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,572 m η = 61,0	x: 0,454 m η < 0,1	η = 3,8	x: 0,189 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61,0
N68/N196	x: 5,484 m η = 6,8	x: 0,189 m η = 35,5	x: 2,572 m η = 10,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,189 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,454 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,572 m η = 57,4	x: 0,454 m η < 0,1	η = 4,4	x: 0,189 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 57,4
N74/N199	x: 5,484 m η = 2,4	x: 0,134 m η = 43,3	x: 2,871 m η = 14,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,135 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,871 m η = 77,4	x: 0,135 m η < 0,1	η = 0,5	x: 0,134 m η = 1,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 77,4
N74/N240	x: 5,664 m η = 3,0	x: 0,133 m η = 47,7	x: 2,965 m η = 15,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,133 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,134 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,965 m η = 85,1	x: 0,134 m η < 0,1	η = 0,2	x: 0,133 m η = 1,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85,1
N73/N241	x: 5,664 m η = 3,2	x: 0,133 m η = 42,9	x: 2,623 m η = 6,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,133 m η = 0,9	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,41 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,623 m η = 58,4	x: 0,41 m η < 0,1	η = 0,5	x: 0,133 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 58,4
N73/N201	x: 5,484 m η = 2,8	x: 0,134 m η = 48,6	x: 2,542 m η = 6,6	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 0,8	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,402 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,542 m η = 64,8	x: 0,402 m η < 0,1	η = 0,3	x: 0,134 m η = 0,8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 64,8
N67/N198	x: 5,484 m η = 5,6	x: 0,134 m η = 59,3	x: 2,542 m η = 10,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 1,4	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,402 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,542 m η = 90,9	x: 0,402 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,134 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 90,9
N67/N212	x: 5,484 m η = 5,2	x: 0,134 m η = 62,6	x: 2,542 m η = 10,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 1,4	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,402 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,542 m η = 94,6	x: 0,402 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,134 m η = 1,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 94,6
N59/N220	x: 5,484 m η = 2,5	x: 0,134 m η = 37,6	x: 2,542 m η = 6,7	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 0,8	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,402 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,542 m η = 51,6	x: 0,402 m η < 0,1	η = 1,0	x: 0,134 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 51,6
N59/N228	x: 5,664 m η = 3,6	x: 0,133 m η = 37,7	x: 2,623 m η = 7,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,133 m η = 0,9	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,41 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,623 m η = 52,2	x: 0,41 m η < 0,1	η = 0,2	x: 0,133 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 52,2
N58/N229	x: 5,664 m η = 2,8	x: 0,133 m η = 43,0	x: 2,965 m η = 15,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,133 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,134 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,965 m η = 78,4	x: 0,134 m η < 0,1	η = 0,1	x: 0,133 m η = 1,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 78,4
N58/N221	x: 5,484 m η = 2,5	x: 0,134 m η = 48,7	x: 2,871 m η = 14,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,134 m η = 1,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,135 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,871 m η = 85,4	x: 0,135 m η < 0,1	η = 1,1	x: 0,134 m η = 1,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85,4

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M _i V _Z	M _Z V _Y	NM _i M _Z	NM _i M _Z V _Y V _Z	M _i	M _i V _Z	M _i V _Y	
N66/N213	x: 5.484 m η = 1.9	x: 0.134 m η = 41.6	x: 2.871 m η = 14.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.135 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 75.0	x: 0.135 m η < 0.1	η = 0.9	x: 0.134 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 75.0
N66/N200	x: 5.484 m η = 2.1	x: 0.134 m η = 47.1	x: 2.871 m η = 14.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.135 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 83.0	x: 0.135 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.134 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 83.0
N65/N202	x: 5.484 m η = 1.6	x: 0.134 m η = 45.8	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 61.4	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61.4
N65/N214	x: 5.484 m η = 1.9	x: 0.134 m η = 50.4	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 67.0	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 67.0
N57/N222	x: 5.484 m η = 2.7	x: 0.134 m η = 42.5	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 57.4	x: 0.402 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 57.4
N57/N230	x: 5.664 m η = 3.4	x: 0.133 m η = 46.3	x: 2.623 m η = 7.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.133 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.41 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.623 m η = 62.7	x: 0.41 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.133 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.7
N56/N231	x: 5.664 m η = 3.2	x: 0 m η = 42.8	x: 2.549 m η = 7.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.283 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.549 m η = 59.5	x: 0.283 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.5
N56/N223	x: 5.484 m η = 2.7	x: 0 m η = 48.8	x: 2.468 m η = 7.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.468 m η = 66.1	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 66.1
N55/N224	x: 5.484 m η = 2.1	x: 0 m η = 42.1	x: 2.871 m η = 15.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 77.0	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 77.0
N55/N232	x: 5.664 m η = 2.8	x: 0 m η = 40.7	x: 2.965 m η = 16.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.283 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.965 m η = 76.1	x: 0.283 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 76.1
N54/N233	x: 5.664 m η = 3.7	x: 0.133 m η = 45.1	x: 2.623 m η = 11.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.133 m η = 1.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.41 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.623 m η = 72.7	x: 0.41 m η < 0.1	η = 1.3	x: 0.133 m η = 1.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 72.7
N54/N225	x: 5.484 m η = 2.2	x: 0.134 m η = 45.0	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 60.5	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 60.5
N53/N226	x: 5.484 m η = 3.8	x: 0.134 m η = 67.0	x: 2.542 m η = 7.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 90.3	x: 0.402 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.134 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 90.3
N53/N234	x: 5.664 m η = 2.9	x: 0.133 m η = 47.9	x: 2.623 m η = 8.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.133 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.41 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.623 m η = 69.0	x: 0.41 m η < 0.1	η = 2.7	x: 0.133 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 69.0
N61/N218	x: 5.484 m η = 4.4	x: 0.134 m η = 75.6	x: 2.542 m η = 7.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 98.9	x: 0.402 m η < 0.1	η = 2.3	x: 0.134 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 98.9
N61/N210	x: 5.484 m η = 4.2	x: 0.134 m η = 70.6	x: 2.542 m η = 7.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 93.9	x: 0.402 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0.134 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 93.9
N62/N208	x: 5.484 m η = 1.8	x: 0.134 m η = 51.3	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 68.1	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 68.1
N62/N217	x: 5.484 m η = 2.1	x: 0.134 m η = 47.6	x: 2.542 m η = 6.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 63.6	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 63.6
N63/N216	x: 5.484 m η = 1.6	x: 0 m η = 55.2	x: 2.871 m η = 15.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 96.8	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 96.8
N63/N206	x: 5.484 m η = 1.3	x: 0 m η = 47.8	x: 2.871 m η = 15.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 85.5	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85.5
N64/N215	x: 5.484 m η = 1.8	x: 0 m η = 46.3	x: 2.468 m η = 7.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.468 m η = 63.1	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 63.1
N64/N204	x: 5.484 m η = 1.8	x: 0 m η = 51.3	x: 2.468 m η = 7.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.468 m η = 69.2	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 69.2
N72/N203	x: 5.484 m η = 2.6	x: 0 m η = 42.6	x: 2.468 m η = 7.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.468 m η = 58.5	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 58.5
N72/N242	x: 5.664 m η = 3.4	x: 0 m η = 46.8	x: 2.549 m η = 7.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.283 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.549 m η = 64.3	x: 0.283 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 64.3
N71/N243	x: 5.664 m η = 3.1	x: 0 m η = 43.7	x: 2.965 m η = 16.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.283 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.965 m η = 80.5	x: 0.283 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 80.5
N71/N205	x: 5.484 m η = 2.3	x: 0 m η = 50.4	x: 2.871 m η = 15.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.274 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.871 m η = 89.1	x: 0.274 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 89.1
N70/N207	x: 5.484 m η = 2.5	x: 0.134 m η = 41.8	x: 2.542 m η = 6.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 56.6	x: 0.402 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0.134 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 56.6
N70/N244	x: 5.664 m η = 3.5	x: 0.133 m η = 44.9	x: 2.623 m η = 6.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.133 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.41 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.623 m η = 60.8	x: 0.41 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0.133 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 60.8
N69/N245	x: 5.664 m η = 3.8	x: 0.133 m η = 69.7	x: 2.623 m η = 8.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.133 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.41 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.623 m η = 94.0	x: 0.41 m η < 0.1	η = 1.6	x: 0.133 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 94.0
N69/N209	x: 5.484 m η = 5.1	x: 0.134 m η = 75.8	x: 2.542 m η = 7.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.134 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.402 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.542 m η = 99.0	x: 0.402 m η < 0.1	η = 1.9	x: 0.134 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 99.0
N171/N290	x: 3.851 m η = 25.2	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.851 m η = 20.2	x: 3.851 m η = 3.4	x: 3.851 m η = 2.6	η = 0.1	x: 0.241 m η < 0.1	x: 0.241 m η < 0.1	x: 3.851 m η = 48.8	x: 0.241 m η < 0.1	η = 0.3	x: 3.851 m η = 2.6	η = 0.1	COMPLEI X η = 48.8

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _i V _z	M _z V _y	NM _i M _z	NM _i M _z V _y V _z	M _i	M _i V _z	M _i V _y	
N290/N1	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0,131 m η = 27,1	x: 0,131 m η = 16,1	x: 0,131 m η = 3,7	x: 0,131 m η = 2,4	η = 0,2	x: 0,131 m η < 0,1	x: 0,131 m η < 0,1	x: 0,131 m η = 50,1	x: 0,131 m η < 0,1	η = 0,4	x: 0,131 m η = 2,4	η = 0,2	COMPLEI X η = 50,1
N192/N18	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 68,6	x: 4,947 m η = 6,6	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,5	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,618 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4,947 m η = 87,4	x: 0,618 m η < 0,1	η = 0,3	x: 0 m η = 0,5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 87,4
N189/N21	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 10,2	x: 4,135 m η = 19,7	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,6	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,517 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4,135 m η = 19,7	x: 0,517 m η < 0,1	η = 7,6	x: 0 m η = 1,7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 19,7
N190/N10	x: 8,184 m η = 20,9	x: 0 m η = 1,7	x: 4,092 m η = 19,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,6	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,512 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4,092 m η = 19,5	x: 0,512 m η < 0,1	η = 7,5	x: 0 m η = 1,7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 20,9
N60/N153	x: 2,181 m η = 1,7	x: 0,145 m η = 14,2	x: 0,145 m η = 2,3	x: 0,145 m η = 28,1	x: 2,182 m η = 0,8	η = 1,4	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η = 46,6	x: 0,145 m η < 0,1	η = 0,9	x: 2,182 m η = 0,8	η = 1,4	COMPLEI X η = 46,6
N68/N143	x: 2,181 m η = 1,1	x: 0,145 m η = 15,7	x: 0,145 m η = 1,5	x: 0,145 m η = 29,7	x: 0,145 m η = 0,5	η = 1,5	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η = 49,3	x: 0,145 m η < 0,1	η = 1,0	x: 0,145 m η = 0,5	η = 1,5	COMPLEI X η = 49,3
N59/N124	x: 4,252 m η = 78,7	x: 0,283 m η = 23,9	x: 2,268 m η = 3,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,283 m η = 0,5	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,531 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,268 m η = 82,1	x: 0,531 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,283 m η = 0,5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 82,1
N58/N122	x: 2,181 m η = 4,5	x: 0,145 m η = 45,2	x: 1,163 m η = 0,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,1	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 45,7	x: 0,349 m η < 0,1	η = 1,9	x: 0,145 m η = 0,1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 45,7
N57/N121	x: 2,182 m η = 7,3	x: 0,145 m η = 54,8	x: 1,163 m η = 0,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 56,1	x: 0,349 m η < 0,1	η = 0,4	x: 0,145 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 56,1
N57/N122	x: 4,252 m η = 45,0	x: 0,283 m η = 17,1	x: 2,268 m η = 2,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,283 m η = 0,4	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,531 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,268 m η = 47,4	x: 0,531 m η < 0,1	η = 1,5	x: 0,283 m η = 0,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 47,4
N56/N121	x: 4,252 m η = 56,1	x: 0 m η = 21,7	x: 2,127 m η = 6,8	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,266 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,127 m η = 62,7	x: 0,266 m η < 0,1	η = 4,9	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62,7
N56/N120	x: 2,182 m η = 4,1	x: 0 m η = 17,1	x: 1,091 m η = 1,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,218 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,091 m η = 18,1	x: 0,218 m η < 0,1	η = 1,5	x: 0 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 18,1
N56/N119	x: 3,966 m η = 17,4	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 1,983 m η = 6,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,248 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,983 m η = 23,7	x: 0,248 m η < 0,1	η = 7,1	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 23,7
N55/N119	x: 2,182 m η = 2,2	x: 0 m η = 26,4	x: 1,091 m η = 1,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,218 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,091 m η = 27,5	x: 0,218 m η < 0,1	η = 3,6	x: 0 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 27,5
N55/N118	x: 3,966 m η = 73,3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2,115 m η = 5,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,264 m η = 0,9	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,495 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,115 m η = 78,7	x: 0,495 m η < 0,1	η = 6,5	x: 0,264 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 78,7
N54/N118	x: 2,182 m η = 3,6	x: 0,145 m η = 74,4	x: 1,163 m η = 0,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 75,9	x: 0,349 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,145 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 75,9
N54/N117	x: 3,966 m η = 62,6	x: 0,264 m η = 6,4	x: 2,115 m η = 2,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,264 m η = 0,4	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,495 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,115 m η = 64,9	x: 0,495 m η < 0,1	η = 3,0	x: 0,264 m η = 0,4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 64,9
N53/N117	x: 2,181 m η = 2,8	x: 0,145 m η = 62,0	x: 1,163 m η = 0,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,1	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 62,6	x: 0,349 m η < 0,1	η = 0,8	x: 0,145 m η = 0,1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62,6
N53/N116	x: 3,966 m η = 49,6	x: 0 m η = 12,0	x: 1,983 m η = 2,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,248 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,983 m η = 51,6	x: 0,248 m η < 0,1	η = 2,1	x: 0 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 51,6
N59/N123	x: 2,181 m η = 5,1	x: 0,145 m η = 69,6	x: 1,163 m η = 0,4	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,1	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 70,3	x: 0,349 m η < 0,1	η = 0,5	x: 0,145 m η = 0,1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 70,3
N58/N123	x: 4,252 m η = 42,7	x: 0,283 m η = 13,5	x: 2,268 m η = 1,8	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,283 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,531 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,268 m η = 44,5	x: 0,531 m η < 0,1	η = 1,3	x: 0,283 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44,5
N76/N125	x: 2,182 m η = 0,7	x: 0 m η = 7,1	x: 1,091 m η = 1,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,218 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,091 m η = 8,0	x: 0,218 m η < 0,1	η = 3,5	x: 0 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 8,0
N76/N124	x: 3,75 m η = 24,3	x: 0,25 m η = 15,5	x: 2 m η = 4,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,25 m η = 0,8	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,469 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2 m η = 29,1	x: 0,469 m η < 0,1	η = 4,2	x: 0,25 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 29,1
N60/N124	x: 2,181 m η = 1,3	x: 0,145 m η = 16,2	x: 0,145 m η = 3,6	x: 0,145 m η = 26,8	x: 0,145 m η = 1,1	η = 1,3	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η < 0,1	x: 0,145 m η = 48,9	x: 0,145 m η < 0,1	η = 1,2	x: 0,145 m η = 1,1	η = 1,3	COMPLEI X η = 48,9
N67/N105	x: 4,252 m η = 72,6	x: 0,283 m η = 31,3	x: 2,268 m η = 3,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,283 m η = 0,5	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,531 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,268 m η = 76,0	x: 0,531 m η < 0,1	η = 1,7	x: 0,283 m η = 0,5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 76,0
N66/N103	x: 2,182 m η = 8,1	x: 0,145 m η = 92,4	x: 1,163 m η = 0,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 94,0	x: 0,349 m η < 0,1	η = 1,7	x: 0,145 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 94,0
N65/N102	x: 2,182 m η = 5,3	x: 0,145 m η = 47,7	x: 1,163 m η = 0,9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,145 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,349 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,163 m η = 48,9	x: 0,349 m η < 0,1	η = 2,7	x: 0,145 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 48,9
N65/N103	x: 4,252 m η = 90,6	x: 0,283 m η = 26,0	x: 2,268 m η = 5,5	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0,283 m η = 0,8	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,531 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,268 m η = 96,0	x: 0,531 m η < 0,1	η = 2,4	x: 0,283 m η = 0,9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 96,0
N64/N102	x: 4,252 m η = 46,1	x: 0 m η = 9,9	x: 2,127 m η = 6,8	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,266 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2,127 m η = 52,7	x: 0,266 m η < 0,1	η = 2,6	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 52,7
N64/N101	x: 2,182 m η = 4,4	x: 0 m η = 18,4	x: 1,091 m η = 1,0	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0,3	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,218 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,091 m η = 19,5	x: 0,218 m η < 0,1	η = 0,5	x: 0 m η = 0,3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 19,5
N64/N100	x: 3,966 m η = 27,2	x: 0 m η = 8,7	x: 1,983 m η = 6,3	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1,0	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0,248 m η < 0,1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1,983 m η = 33,4	x: 0,248 m η < 0,1	η = 2,5	x: 0 m η = 1,0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 33,4

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _i V _z	M _z V _y	NM _i M _z	NM _i M _z V _z	M _i	M _i V _z	M _i V _y	
N63/N100	x: 2.182 m η = 5.5	x: 0 m η = 35.7	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 36.9	x: 0.218 m η < 0.1	η = 2.6	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 36.9
N63/N99	x: 3.966 m η = 74.5	x: 0.264 m η = 13.1	x: 2.115 m η = 5.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 79.9	x: 0.495 m η < 0.1	η = 2.7	x: 0.264 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 79.9
N62/N99	x: 2.182 m η = 7.2	x: 0.145 m η = 77.8	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 79.3	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.8	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 79.3
N62/N98	x: 3.966 m η = 57.5	x: 0.264 m η = 12.4	x: 2.115 m η = 2.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 59.8	x: 0.495 m η < 0.1	η = 1.4	x: 0.264 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.8
N61/N98	x: 2.181 m η = 3.8	x: 0.145 m η = 58.9	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 59.5	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.4	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.5
N61/N97	x: 3.966 m η = 43.5	x: 0 m η = 12.9	x: 1.983 m η = 2.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 45.5	x: 0.248 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 45.5
N67/N104	x: 2.181 m η = 4.5	x: 0.145 m η = 66.4	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 67.1	x: 0.349 m η < 0.1	η = 1.2	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 67.1
N66/N104	x: 4.252 m η = 40.0	x: 0.283 m η = 11.6	x: 2.268 m η = 1.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 41.8	x: 0.531 m η < 0.1	η = 1.4	x: 0.283 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 41.8
N77/N106	x: 2.182 m η = 1.0	x: 0 m η = 8.2	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 9.1	x: 0.218 m η < 0.1	η = 3.4	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 9.1
N77/N105	x: 3.75 m η = 23.1	x: 0.25 m η = 12.4	x: 2 m η = 4.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.25 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.469 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2 m η = 27.8	x: 0.469 m η < 0.1	η = 4.2	x: 0.25 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 27.8
N68/N105	x: 2.181 m η = 1.4	x: 0.145 m η = 15.5	x: 0.145 m η = 1.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 29.7	x: 2.182 m η = 0.4	x: 0.145 m η < 0.1	x: 0.145 m η < 0.1	x: 0.145 m η = 48.2	x: 0.145 m η < 0.1	η = 1.2	x: 2.182 m η = 0.4	η = 1.5	COMPLEI X η = 48.2
N75/N115	x: 4.252 m η = 52.4	x: 0 m η = 39.1	x: 2.127 m η = 3.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 55.7	x: 0.266 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 55.7
N74/N113	x: 2.182 m η = 11.6	x: 0.145 m η = 84.1	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 85.6	x: 0.349 m η < 0.1	η = 2.3	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85.6
N73/N112	x: 2.182 m η = 4.8	x: 0.145 m η = 42.3	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 43.4	x: 0.349 m η < 0.1	η = 2.7	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 43.4
N73/N113	x: 4.252 m η = 82.3	x: 0.283 m η = 41.9	x: 2.268 m η = 5.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 88.1	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.2	x: 0.283 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 88.1
N72/N112	x: 4.252 m η = 35.5	x: 0 m η = 12.4	x: 2.127 m η = 6.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.266 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.127 m η = 42.1	x: 0.266 m η < 0.1	η = 3.4	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 42.1
N72/N111	x: 2.182 m η = 3.6	x: 0 m η = 22.6	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 23.6	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 23.6
N72/N110	x: 3.966 m η = 33.4	x: 0 m η = 23.3	x: 1.983 m η = 6.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 39.6	x: 0.248 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 39.6
N71/N110	x: 2.182 m η = 7.6	x: 0 m η = 43.2	x: 1.091 m η = 1.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 44.6	x: 0.218 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44.6
N71/N109	x: 3.966 m η = 78.1	x: 0.264 m η = 48.8	x: 2.115 m η = 5.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.9	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 83.5	x: 0.495 m η < 0.1	η = 3.6	x: 0.264 m η = 0.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 83.5
N70/N109	x: 2.182 m η = 15.0	x: 0.145 m η = 84.8	x: 1.163 m η = 0.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 86.4	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0.145 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 86.4
N70/N108	x: 3.966 m η = 57.1	x: 0.264 m η = 42.3	x: 2.115 m η = 2.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.264 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.495 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.115 m η = 59.4	x: 0.495 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0.264 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.4
N69/N108	x: 2.181 m η = 9.3	x: 0.145 m η = 59.5	x: 1.163 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.349 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.163 m η = 60.2	x: 0.349 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0.145 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 60.2
N69/N107	x: 3.966 m η = 42.8	x: 0 m η = 26.3	x: 1.983 m η = 2.0	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.248 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.983 m η = 44.7	x: 0.248 m η < 0.1	η = 2.0	x: 0 m η = 0.3	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44.7
N75/N114	x: 2.181 m η = 7.1	x: 0 m η = 60.5	x: 1.091 m η = 0.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.1	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.218 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.091 m η = 61.2	x: 0.218 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.1	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61.2
N74/N114	x: 4.252 m η = 86.9	x: 0.283 m η = 55.3	x: 2.268 m η = 4.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.283 m η = 0.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.531 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 2.268 m η = 91.3	x: 0.531 m η < 0.1	η = 3.7	x: 0.283 m η = 0.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 91.3
N155/N116	x: 2.206 m η = 2.4	x: 0.151 m η = 33.4	x: 0.151 m η = 3.1	x: 0.151 m η = 1.4	x: 2.206 m η = 1.3	η = 0.1	x: 0.151 m η < 0.1	x: 0.151 m η < 0.1	x: 0.151 m η = 38.1	x: 0.151 m η < 0.1	η = 4.7	x: 2.206 m η = 1.3	η = 0.1	COMPLEI X η = 38.1
N155/N145	x: 2.206 m η = 4.6	x: 0.151 m η = 23.5	x: 0.151 m η = 3.1	x: 0.151 m η = 1.7	x: 2.206 m η = 1.3	η = 0.1	x: 0.151 m η < 0.1	x: 0.151 m η < 0.1	x: 0.151 m η = 28.5	x: 0.151 m η < 0.1	η = 3.5	x: 2.206 m η = 1.3	η = 0.1	COMPLEI X η = 28.5
N156/N97	x: 2.206 m η = 2.7	x: 0.26 m η = 29.8	x: 0.26 m η = 4.1	x: 0.26 m η = 0.1	x: 0.26 m η = 1.6	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 31.4	x: 0.26 m η < 0.1	η = 5.0	x: 0.26 m η = 1.6	η < 0.1	COMPLEI X η = 31.4
N156/N135	x: 2.206 m η = 3.4	x: 0.26 m η = 30.5	x: 0.26 m η = 4.1	x: 0.26 m η = 0.2	x: 0.26 m η = 1.6	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 32.1	x: 0.26 m η < 0.1	η = 4.4	x: 0.26 m η = 1.6	η < 0.1	COMPLEI X η = 32.1
N158/N126	x: 2.206 m η = 2.7	x: 0.26 m η = 31.9	x: 0.26 m η = 4.8	x: 0.26 m η = 0.2	x: 0.26 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 35.8	x: 0.26 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0.26 m η = 1.8	η < 0.1	COMPLEI X η = 35.8

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _x V _z	M _z V _y	NM _x M _z	NM _x M _z V _z	M _x	M _x V _z	M _x V _y	
N158/N107	x: 2.206 m η = 4.9	x: 0.26 m η = 29.7	x: 0.26 m η = 4.8	x: 0.26 m η = 0.1	x: 0.26 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 33.6	x: 0.26 m η < 0.1	η = 4.1	x: 0.26 m η = 1.8	η < 0.1	COMPLEI X η = 33.6
N157/N134	x: 2.182 m η = 3.0	x: 0.26 m η = 36.7	x: 0.26 m η = 5.0	x: 0.26 m η = 0.4	x: 2.182 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 42.3	x: 0.26 m η < 0.1	η = 8.6	x: 2.182 m η = 1.8	η < 0.1	COMPLEI X η = 42.3
N157/N115	x: 2.182 m η = 5.0	x: 0.26 m η = 35.4	x: 0.26 m η = 5.0	x: 0.26 m η = 0.3	x: 2.182 m η = 1.8	η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η < 0.1	x: 0.26 m η = 40.8	x: 0.26 m η < 0.1	η = 9.8	x: 2.182 m η = 1.9	η < 0.1	COMPLEI X η = 40.8
N159/N160	η = 0.1	η = 0.1	x: 7.7 m η = 49.9	x: 7.7 m η = 18.9	x: 7.7 m η = 17.6	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 7.7 m η = 69.1	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 69.1
N160/N169	η = 16.5	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 49.9	x: 0 m η = 18.9	x: 0 m η = 15.7	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 77.8	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 77.8
N169/N161	η = 16.5	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.75 m η = 36.8	x: 3.75 m η = 24.8	x: 3.75 m η = 13.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.75 m η = 62.9	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.9
N161/N168	η = 16.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 36.8	x: 0 m η = 24.8	x: 0 m η = 15.2	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 63.3	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 63.3
N168/N162	η = 16.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.75 m η = 31.9	x: 3.75 m η = 21.5	x: 3.75 m η = 14.3	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.75 m η = 62.8	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.8
N162/N167	η = 15.7	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 31.9	x: 0 m η = 21.5	x: 0 m η = 14.0	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.1	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 65.1
N167/N163	η = 15.7	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.75 m η = 46.6	x: 3.75 m η = 24.5	x: 3.75 m η = 16.0	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.75 m η = 68.3	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 68.3
N163/N166	η = 15.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0 m η = 37.4	x: 0 m η = 24.5	x: 0 m η = 14.8	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 62.3	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 14.8	η = 0.6	COMPLEI X η = 62.3
N166/N164	η = 15.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.75 m η = 34.8	x: 3.75 m η = 14.4	x: 3.75 m η = 14.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.75 m η = 61.2	η < 0.1	η = 1.2	x: 3.75 m η = 14.3	η = 0.6	COMPLEI X η = 61.2
N164/N170	η = 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 34.8	x: 0 m η = 14.4	x: 0 m η = 15.1	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 49.4	η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 15.2	η = 0.3	COMPLEI X η = 49.4
N170/N165	η = 0.1	η = 0.1	x: 3.73 m η = 23.4	x: 3.73 m η = 5.2	x: 3.73 m η = 13.9	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.73 m η = 26.4	η < 0.1	η = 1.2	x: 3.73 m η = 13.9	η = 0.3	COMPLEI X η = 26.4
N52/N115	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.144 m η = 15.5	x: 3.736 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.144 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.593 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.736 m η = 56.3	x: 0.593 m η < 0.1	η = 1.9	x: 0.144 m η = 0.3	x: 0.144 m η = 0.3	COMPLEI X η = 56.3
N114/N21	x: 7.513 m η = 17.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.849 m η = 42.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.643 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.849 m η = 59.4	x: 0.643 m η < 0.1	η = 1.9	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEI X η = 59.4
N107/N46	x: 7.368 m η = 18.0	x: 0.185 m η = 8.0	x: 3.777 m η = 40.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.185 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.634 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.777 m η = 58.8	x: 0.634 m η < 0.1	η = 1.9	x: 0.185 m η = 0.3	x: 0.185 m η = 0.3	COMPLEI X η = 58.8
N10/N108	x: 7.327 m η = 5.8	x: 0 m η = 19.5	x: 3.664 m η = 42.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.458 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.664 m η = 62.0	x: 0.458 m η < 0.1	η = 1.7	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEI X η = 62.0
N19/N125	x: 7.013 m η = 2.9	x: 0.142 m η = 14.0	x: 3.578 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.142 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.572 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.578 m η = 51.3	x: 0.572 m η < 0.1	η = 3.0	x: 0.142 m η = 0.3	x: 0.142 m η = 0.3	COMPLEI X η = 51.3
N124/N23	x: 7.205 m η = 14.2	x: 0.191 m η = 8.0	x: 3.698 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.191 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.629 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.698 m η = 53.1	x: 0.629 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0.191 m η = 0.3	x: 0.191 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.1
N38/N124	x: 7.159 m η = 8.3	x: 0.145 m η = 11.5	x: 3.652 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.652 m η = 50.4	x: 0.583 m η < 0.1	η = 3.3	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEI X η = 50.4
N123/N19	x: 7.194 m η = 14.1	x: 0.18 m η = 7.9	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 53.0	x: 0.618 m η < 0.1	η = 2.8	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.0
N116/N32	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.18 m η = 27.4	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 66.3	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 66.3
N4/N117	x: 7.159 m η = 24.9	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.58 m η = 40.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.58 m η = 65.5	x: 0.447 m η < 0.1	η = 3.0	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEI X η = 65.5
N20/N106	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.142 m η = 15.9	x: 3.578 m η = 37.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.142 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.572 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.578 m η = 53.3	x: 0.572 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.142 m η = 0.3	x: 0.142 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.3
N105/N24	x: 7.205 m η = 16.5	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.698 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.191 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.629 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.698 m η = 55.4	x: 0.629 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.191 m η = 0.3	x: 0.191 m η = 0.3	COMPLEI X η = 55.4
N45/N105	x: 7.159 m η < 0.1	x: 0.145 m η = 17.5	x: 3.652 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.145 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.583 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.652 m η = 56.5	x: 0.583 m η < 0.1	η = 2.9	x: 0.145 m η = 0.3	x: 0.145 m η = 0.3	COMPLEI X η = 56.5
N104/N20	x: 7.194 m η = 19.9	x: 0.18 m η = 1.5	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 58.8	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 58.8
N97/N39	x: 7.194 m η = 2.3	x: 0.18 m η = 15.1	x: 3.687 m η = 38.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.18 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.618 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.687 m η = 54.0	x: 0.618 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0.18 m η = 0.3	x: 0.18 m η = 0.3	COMPLEI X η = 54.0
N7/N98	x: 7.159 m η = 12.9	x: 0 m η = 2.1	x: 3.58 m η = 40.5	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.447 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.58 m η = 53.4	x: 0.447 m η < 0.1	η = 3.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 0.3	COMPLEI X η = 53.4
N145/N117	x: 4.144 m η = 29.0	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 38.5	x: 0.209 m η < 0.1	η = 14.3	x: 0.208 m η = 5.5	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 38.5

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI														Estat
	N _t	N _c	M _v	M _z	V _z	V _v	M _v V _z	M _z V _v	NM _v M _z	NM _v M _z V _v V _z	M _i	M _i V _z	M _i V _v		
N117/N147	x: 4.144 m η = 8.2	x: 0.208 m η = 31.1	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 76.8	x: 0.209 m η < 0.1	η = 11.3	x: 0.208 m η = 5.3	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 76.8	
N147/N119	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 29.6	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 74.4	x: 0.209 m η < 0.1	η = 11.6	x: 0.208 m η = 5.3	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 74.4	
N119/N149	x: 4.144 m η = 1.1	x: 0.208 m η = 25.2	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 67.2	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.7	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 67.2	
N149/N121	x: 4.144 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 44.7	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 98.5	x: 0.209 m η < 0.1	η = 8.0	x: 0.208 m η = 5.1	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 98.5	
N121/N151	x: 4.144 m η = 10.6	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 27.3	x: 0.209 m η < 0.1	η = 10.0	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 27.3	
N151/N123	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 26.0	x: 2.177 m η = 11.1	x: 2.177 m η = 0.4	x: 0.208 m η = 2.0	x: 0.208 m η = 0.1	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 45.2	x: 0.209 m η < 0.1	η = 3.5	x: 0.208 m η = 2.0	x: 0.208 m η = 0.1	COMPLEI X η = 45.2	
N123/N153	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 7.4	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 36.1	x: 0.209 m η < 0.1	η = 6.9	x: 0.208 m η = 5.0	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 36.1	
N153/N125	x: 3.924 m η = 2.4	x: 0.197 m η = 8.7	x: 2.061 m η = 23.3	x: 2.061 m η = 0.9	x: 0.197 m η = 4.4	x: 0.197 m η = 0.2	x: 0.198 m η < 0.1	x: 0.43 m η < 0.1	x: 2.061 m η = 36.8	x: 0.198 m η < 0.1	η = 4.0	x: 0.197 m η = 4.6	x: 0.197 m η = 0.2	COMPLEI X η = 36.8	
N98/N137	x: 4.144 m η = 0.9	x: 0.208 m η = 33.4	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 80.5	x: 0.209 m η < 0.1	η = 7.7	x: 0.208 m η = 5.1	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 80.5	
N135/N98	x: 4.144 m η = 2.4	x: 0.208 m η = 34.3	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 81.9	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.9	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 81.9	
N137/N100	x: 4.144 m η = 0.8	x: 0.208 m η = 28.1	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 72.0	x: 0.209 m η < 0.1	η = 6.7	x: 0.208 m η = 5.0	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 72.0	
N100/N139	x: 4.144 m η = 0.6	x: 0.208 m η = 34.3	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 81.9	x: 0.209 m η < 0.1	η = 6.6	x: 0.208 m η = 5.0	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 81.9	
N139/N102	x: 4.144 m η = 0.9	x: 0.208 m η = 26.2	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 68.9	x: 0.209 m η < 0.1	η = 6.9	x: 0.208 m η = 5.0	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 68.9	
N102/N141	x: 4.144 m η = 2.0	x: 0.208 m η = 34.0	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 81.5	x: 0.209 m η < 0.1	η = 7.4	x: 0.208 m η = 5.1	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 81.5	
N141/N104	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 7.9	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 39.7	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.5	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 39.7	
N104/N143	x: 4.144 m η = 2.1	x: 0.208 m η = 18.1	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 56.0	x: 0.209 m η < 0.1	η = 7.0	x: 0.208 m η = 5.1	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 56.0	
N143/N106	x: 3.924 m η = 6.0	x: 0.197 m η = 9.1	x: 2.061 m η = 23.3	x: 2.061 m η = 0.9	x: 0.197 m η = 4.4	x: 0.197 m η = 0.2	x: 0.198 m η < 0.1	x: 0.43 m η < 0.1	x: 2.061 m η = 37.5	x: 0.198 m η < 0.1	η = 5.0	x: 0.197 m η = 4.6	x: 0.197 m η = 0.2	COMPLEI X η = 37.5	
N114/N134	x: 4.144 m η = 14.7	x: 0.208 m η = 0.5	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 27.8	x: 0.209 m η < 0.1	η = 12.1	x: 0.208 m η = 5.3	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 27.8	
N132/N114	x: 4.144 m η = 27.2	x: 0.208 m η = 14.9	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 50.8	x: 0.209 m η < 0.1	η = 10.4	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 50.8	
N112/N132	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 24.2	x: 2.177 m η = 11.1	x: 2.177 m η = 0.4	x: 0.208 m η = 2.0	x: 0.208 m η = 0.1	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 43.0	x: 0.209 m η < 0.1	η = 3.7	x: 0.208 m η = 2.0	x: 0.208 m η = 0.1	COMPLEI X η = 43.0	
N130/N112	x: 4.144 m η = 6.9	x: 0.208 m η = 29.9	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 74.9	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.0	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 74.9	
N110/N130	x: 4.144 m η = 0.6	x: 0.208 m η = 35.6	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 84.0	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.0	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 84.0	
N128/N110	x: 4.144 m η = 6.4	x: 0.208 m η = 33.7	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 80.9	x: 0.209 m η < 0.1	η = 9.0	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 80.9	
N108/N128	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 35.5	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 83.8	x: 0.209 m η < 0.1	η = 10.0	x: 0.208 m η = 5.2	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 83.8	
N126/N108	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.208 m η = 69.2	x: 2.177 m η = 26.4	x: 2.177 m η = 1.0	x: 0.208 m η = 4.7	x: 0.208 m η = 0.2	x: 0.209 m η < 0.1	x: 0.454 m η < 0.1	x: 2.177 m η = 92.7	x: 0.209 m η < 0.1	η = 11.2	x: 0.208 m η = 5.3	x: 0.208 m η = 0.2	COMPLEI X η = 92.7	
N302/N21	x: 8.583 m η = 4.7	x: 0 m η = 9.6	x: 4.292 m η = 21.4	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.536 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 4.292 m η = 21.4	x: 0.536 m η < 0.1	η = 4.3	x: 0 m η = 1.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 21.4	
N17/N300	x: 0.17 m η = 2.7	x: 0.085 m η = 11.8	x: 0 m η = 55.4	x: 0.17 m η = 14.5	x: 0.085 m η = 22.6	x: 0.085 m η = 8.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 67.9	η < 0.1	x: 0 m η = 12.3	x: 0.085 m η = 22.6	x: 0.085 m η = 8.7	COMPLEI X η = 67.9	
N300/N313	x: 0.23 m η = 5.2	x: 0.115 m η = 12.6	x: 0.23 m η = 79.8	x: 0.23 m η = 43.2	x: 0 m η = 32.5	x: 0.115 m η = 15.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.23 m η = 98.7	η < 0.1	x: 0.115 m η = 6.7	x: 0 m η = 32.9	x: 0.115 m η = 15.4	COMPLEI X η = 98.7	
N313/N188	x: 2.218 m η = 4.1	x: 0 m η = 8.5	x: 0 m η = 66.3	x: 0 m η = 23.7	η = 23.7	η = 1.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 77.0	η < 0.1	η = 16.1	η = 25.1	η = 1.7	COMPLEI X η = 77.0	
N188/N292	x: 1.343 m η = 5.6	x: 0 m η = 5.6	x: 1.343 m η = 86.3	x: 0 m η = 13.4	η = 48.0	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.343 m η = 99.3	x: 1.343 m η = 98.6	η = 16.1	η = 51.4	η = 0.4	COMPLEI X η = 99.3	
N292/N21	x: 2.449 m η = 3.9	x: 0 m η = 3.1	x: 0 m η = 48.3	x: 0 m η = 5.6	η = 10.8	η = 0.2	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 57.3	x: 0 m η < 0.1	η = 9.0	η = 11.2	η = 0.2	COMPLEI X η = 57.3	

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _t	N _c	M _y	M _z	V _z	V _y	M _x V _z	M _z V _y	NM _y M _z	NM _y M _z V _y V _z	M _t	M _x V _z	M _y V _y	
N159/N1	x: 3.064 m η = 4.3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	N.P. ⁽⁷⁾	N.P. ⁽⁷⁾	N.P. ⁽⁸⁾	N.P. ⁽⁹⁾	η = 2.0	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 4.3
N182/N28 2	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 4.1	x: 0 m η = 18.4	x: 0 m η = 53.0	η = 1.4	η = 3.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 71.2	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 71.2
N282/N28 4	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 23.1	x: 0 m η = 31.3	η = 2.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 58.0	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 58.0
N284/N28 8	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 11.2	x: 1.727 m η = 88.2	η = 2.4	η = 4.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.727 m η = 92.8	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 92.8
N288/N27 8	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 0.3	x: 0 m η = 3.5	x: 0 m η = 88.2	η = 2.4	η = 11.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 92.0	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 92.0
N278/N92	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 0.1	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 22.2	η = 4.4	η = 20.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 23.1	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 23.1
N183/N28 1	x: 2.188 m η = 1.3	x: 0 m η = 1.7	x: 0 m η = 15.2	x: 0 m η = 54.3	η = 1.3	η = 3.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.1	η < 0.1	η = 0.4	η = 1.3	η = 3.5	COMPLEIX η = 65.1
N281/N17 1	x: 1.218 m η = 6.5	x: 0 m η = 1.4	x: 0 m η = 32.6	x: 0 m η = 70.1	η = 4.3	η = 5.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 98.7	η < 0.1	η = 1.2	η = 4.3	η = 5.5	COMPLEIX η = 98.7
N171/N28 3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 23.3	x: 1.528 m η = 34.7	η = 3.7	η = 2.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 50.7	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 50.7
N283/N93	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.5	x: 0 m η = 12.7	x: 0 m η = 34.7	η = 3.7	η = 1.9	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 46.0	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 46.0
N175/N19 2	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 16.0	x: 0 m η = 12.6	x: 0 m η = 45.5	η = 0.9	η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 74.8	η < 0.1	η = 3.2	η = 0.9	η = 2.9	COMPLEIX η = 74.8
N192/N28 5	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 5.6	x: 0 m η = 23.0	x: 0 m η = 40.6	η = 2.2	η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 68.6	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 68.6
N285/N28 7	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 4.7	x: 0 m η = 22.5	x: 0 m η = 29.7	η = 4.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 57.2	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 57.2
N287/N91	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 10.8	x: 0 m η = 20.7	η = 4.1	η = 1.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 31.8	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 31.8
N184/N28 0	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 13.3	x: 0 m η = 41.3	x: 0 m η = 10.0	η = 13.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 60.4	η < 0.1	η = 0.2	η = 13.5	η = 0.2	COMPLEIX η = 60.4
N280/N27 9	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 18.8	x: 1.088 m η = 78.1	x: 0 m η = 8.7	η = 28.3	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.088 m η = 93.7	η < 0.1	η = 0.4	η = 28.3	η = 0.4	COMPLEIX η = 93.7
N279/N29 0	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.13 m η = 15.5	x: 0.13 m η = 56.5	x: 1.456 m η = 3.9	η = 46.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.13 m η = 67.4	η < 0.1	η = 0.7	η = 46.3	η = 0.5	COMPLEIX η = 67.4
N290/N18 1	x: 1.532 m η = 0.6	x: 0.076 m η = 8.6	x: 1.532 m η = 69.6	x: 1.532 m η = 13.7	η = 43.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.532 m η = 85.8	η < 0.1	η = 1.6	η = 43.9	η = 0.6	COMPLEIX η = 85.8
N181/N25	x: 0.204 m η = 0.4	x: 0 m η = 4.0	x: 0.204 m η = 48.9	x: 0 m η = 7.7	η = 97.0	η = 3.3	x: 0.204 m η = 48.9	η < 0.1	x: 0.204 m η = 59.3	x: 0 m η = 45.9	η = 0.9	η = 97.1	η = 3.3	COMPLEIX η = 97.1
N185/N29 9	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 14.5	x: 0 m η = 52.3	x: 0 m η = 22.3	η = 3.9	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.3	η < 0.1	η = 45.9	η = 4.3	η = 0.5	COMPLEIX η = 80.3
N299/N18 9	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 12.3	x: 0 m η = 36.8	x: 2.448 m η = 44.7	η = 3.9	η = 1.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.448 m η = 76.7	η < 0.1	η = 45.9	η = 4.3	η = 2.0	COMPLEIX η = 76.7
N189/N29 1	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 2.3	x: 0 m η = 18.9	x: 0 m η = 44.7	η = 3.9	η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 65.9	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 65.9
N291/N96	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.1	x: 0 m η = 19.2	x: 0 m η = 20.8	η = 7.2	η = 1.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 40.2	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 40.2
N186/N29 8	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 7.7	x: 0 m η = 33.6	x: 0 m η = 21.1	η = 2.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 57.9	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 57.9
N298/N29 5	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 7.5	x: 0 m η = 37.5	x: 2.448 m η = 64.2	η = 4.4	η = 2.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.448 m η = 88.9	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 88.9
N295/N29 3	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 0.9	x: 0 m η = 5.5	x: 1.343 m η = 85.4	η = 1.4	η = 4.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.343 m η = 88.2	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 88.2
N293/N95	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 2.0	x: 0 m η = 85.4	η = 1.4	η = 10.8	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 87.6	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 87.6
N187/N19 0	x: 2.98 m η = 2.4	x: 0 m η = 3.7	x: 0 m η = 10.2	x: 0 m η = 16.8	η = 0.8	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 25.2	η < 0.1	η = 17.4	η = 0.8	η = 1.0	COMPLEIX η = 25.2
N190/N29 6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 1.9	x: 0 m η = 7.7	x: 2.448 m η = 59.8	η = 1.1	η = 2.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.448 m η = 64.2	η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 64.2
N296/N94	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 0.4	x: 0 m η = 3.0	x: 0 m η = 59.8	η = 1.1	η = 4.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 63.2	x: 0 m η < 0.1	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 63.2
N189/N18 8	η = 8.7	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.615 m η = 17.9	M _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.452 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.615 m η = 26.6	x: 0.452 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEIX η = 26.6

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M ₁ V _Z	M ₂ V _Y	NM ₁ M ₂	NM ₁ M ₂ V _Y V _Z	M ₁	M ₁ V _Z	M ₁ V _Y	
N192/N191	η = 12.6	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.588 m η = 17.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.448 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.588 m η = 30.2	x: 0.448 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 30.2
N19/N211	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 2.0	x: 2.115 m η = 8.4	x: 2.115 m η = 2.7	x: 0.125 m η = 2.3	x: 0.125 m η = 0.4	x: 0.126 m η < 0.1	x: 0.126 m η < 0.1	x: 2.115 m η = 11.2	x: 0.126 m η < 0.1	η = 2.1	x: 0.125 m η = 2.3	x: 0.125 m η = 0.4	COMPLEI X η = 11.2
N211/N143	η = 3.2	η = 5.8	x: 4.12 m η = 19.5	x: 4.12 m η = 4.6	x: 4.12 m η = 5.3	x: 4.12 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.12 m η = 21.5	η < 0.1	η = 0.7	x: 4.12 m η = 5.4	x: 4.12 m η = 0.6	COMPLEI X η = 21.5
N143/N105	η = 7.5	η = 8.9	x: 2.2 m η = 15.8	x: 2.2 m η = 3.9	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 2.2 m η = 22.4	η < 0.1	η = 0.4	x: 2.2 m η = 1.7	x: 2.2 m η = 0.5	COMPLEI X η = 22.4
N105/N196	η = 4.9	η = 13.4	x: 0.11 m η = 20.8	x: 0.11 m η = 4.7	x: 0.11 m η = 5.5	x: 0.11 m η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 4.23 m η = 33.5	η < 0.1	η = 1.2	x: 0.11 m η = 5.6	x: 0.11 m η = 0.6	COMPLEI X η = 33.5
N196/N20	η = 0.7	η = 5.2	x: 0 m η = 14.1	x: 0 m η = 2.8	x: 1.99 m η = 2.5	x: 1.99 m η = 0.4	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 22.3	x: 0 m η < 0.1	η = 2.8	x: 1.99 m η = 2.6	x: 1.99 m η = 0.4	COMPLEI X η = 22.3
N9/N297	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 49.2	x: 6.7 m η = 9.3	x: 6.7 m η = 18.8	η = 1.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 77.6	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 77.6
N297/N165	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 30.6	x: 0 m η = 15.8	x: 0.406 m η = 39.8	η = 15.5	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 68.8	η < 0.1	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽²⁾	N.P. ⁽³⁾	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 68.8
N165/N294	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.13 m η = 31.7	x: 1.912 m η = 52.8	x: 0.13 m η = 26.3	η = 15.3	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.912 m η = 93.0	η < 0.1	η = 94.0	η = 27.0	η = 1.7	COMPLEI X η = 94.0
N294/N105	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0 m η = 26.8	x: 0 m η = 53.9	x: 0 m η = 9.8	η = 25.7	η = 0.9	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 87.4	x: 0 m η < 0.1	η = 94.0	η = 49.1	η = 1.7	COMPLEI X η = 94.0
N56/N57	x: 3.69 m η = 66.6	x: 0 m η = 14.5	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 67.8	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.7	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 67.8
N55/N56	x: 3.69 m η = 68.9	x: 0 m η = 14.2	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 70.1	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 70.1
N64/N65	x: 3.69 m η = 69.4	x: 0 m η = 10.7	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 70.6	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 70.6
N63/N64	x: 3.69 m η = 73.2	x: 0 m η = 10.8	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 74.4	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 74.4
N72/N73	x: 3.69 m η = 75.6	x: 0 m η = 15.0	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 76.8	x: 0.231 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 76.8
N71/N72	x: 3.69 m η = 75.6	x: 0 m η = 14.9	x: 1.845 m η = 1.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.231 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.845 m η = 76.9	x: 0.231 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 76.9
N159/N279	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 0.2	x: 3.555 m η = 44.0	x: 3.555 m η = 3.9	x: 3.555 m η = 13.7	η = 0.1	x: 0.222 m η < 0.1	x: 0.222 m η < 0.1	x: 3.555 m η = 46.9	x: 0.222 m η < 0.1	η = 2.6	x: 3.555 m η = 13.8	η = 0.1	COMPLEI X η = 46.9
N279/N128	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 16.2	x: 0.12 m η = 33.2	x: 0.12 m η = 1.9	x: 0.12 m η = 8.6	η = 0.1	x: 0.12 m η < 0.1	x: 0.12 m η < 0.1	x: 0.12 m η = 52.9	x: 0.12 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0.12 m η = 8.6	η = 0.1	COMPLEI X η = 52.9
N128/N129	x: 3.598 m η = 3.7	x: 0.091 m η = 38.1	x: 0.31 m η = 4.5	x: 3.599 m η = 4.0	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 48.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.6	COMPLEI X η = 48.7
N129/N130	x: 3.598 m η = 3.8	x: 0.091 m η = 40.6	x: 3.38 m η = 4.7	x: 3.599 m η = 4.7	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 53.1	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 53.1
N130/N131	x: 3.598 m η = 3.4	x: 0.091 m η = 40.9	x: 0.31 m η = 4.8	x: 0.091 m η = 4.4	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 53.1	η < 0.1	η = 0.7	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 53.1
N131/N132	x: 3.598 m η = 3.2	x: 0.091 m η = 38.6	x: 2.941 m η = 4.4	x: 0.091 m η = 4.3	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 49.3	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	COMPLEI X η = 49.3
N109/N110	x: 3.598 m η = 3.0	x: 0.091 m η = 37.9	x: 3.599 m η = 5.9	x: 3.599 m η = 4.3	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 51.4	η < 0.1	η = 0.2	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 51.4
N110/N111	x: 3.598 m η = 4.1	x: 0.091 m η = 41.1	x: 0.091 m η = 6.0	x: 3.599 m η = 4.3	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 54.8	η < 0.1	η = 0.6	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 54.8
N111/N112	x: 3.598 m η = 4.2	x: 0.091 m η = 41.3	x: 3.599 m η = 6.1	x: 0.091 m η = 5.0	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 55.9	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.8	COMPLEI X η = 55.9
N112/N113	x: 3.598 m η = 5.3	x: 0.091 m η = 37.0	x: 0.091 m η = 6.1	x: 0.091 m η = 3.5	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 49.7	η < 0.1	η = 0.3	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	COMPLEI X η = 49.7
N107/N108	x: 3.598 m η = 7.0	x: 0.091 m η = 68.2	x: 3.599 m η = 10.0	x: 3.599 m η = 7.3	x: 0.091 m η = 1.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 97.7	η < 0.1	η = 4.7	x: 0.091 m η = 1.5	η = 0.9	COMPLEI X η = 97.7
N108/N109	x: 3.598 m η = 2.3	x: 0.091 m η = 45.8	x: 0.31 m η = 4.6	x: 3.599 m η = 4.6	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 57.3	η < 0.1	η = 1.4	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	COMPLEI X η = 57.3
N126/N127	x: 3.598 m η = 17.9	x: 0.091 m η = 69.4	x: 2.283 m η = 4.6	x: 3.599 m η = 6.7	x: 3.599 m η = 0.9	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 83.8	η < 0.1	η = 5.0	x: 3.599 m η = 1.0	η = 1.0	COMPLEI X η = 83.8
N127/N128	x: 3.598 m η = 6.9	x: 0.091 m η = 43.3	x: 3.599 m η = 6.5	x: 3.599 m η = 4.8	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 58.7	η < 0.1	η = 0.6	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 58.7
N132/N133	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.091 m η = 47.7	x: 0.091 m η = 6.1	x: 0.091 m η = 4.7	x: 3.599 m η = 0.7	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 62.9	η < 0.1	η = 1.0	x: 3.599 m η = 0.7	η = 0.7	COMPLEI X η = 62.9

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI														Estat
	N _i	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 _i	M _i V _z	M _i V _y		
N133/N134	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.091 m η = 78.9	x: 0.091 m η = 5.9	x: 0.091 m η = 11.2	x: 0.091 m η = 1.4	η = 1.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 97.0	η < 0.1	η = 6.0	x: 0.091 m η = 1.4	η = 1.4	COMPLEI X η = 97.0	
N113/N114	x: 3.598 m η = 6.6	x: 0.091 m η = 45.0	x: 3.599 m η = 5.1	x: 0.091 m η = 6.0	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 60.0	η < 0.1	η = 1.7	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.9	COMPLEI X η = 60.0	
N114/N115	x: 3.598 m η = 4.7	x: 0.091 m η = 26.5	x: 0.091 m η = 4.6	x: 0.091 m η = 3.8	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 36.7	η < 0.1	η = 1.6	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	COMPLEI X η = 36.7	
N97/N98	x: 3.598 m η = 4.6	x: 0.091 m η = 67.8	x: 3.599 m η = 8.9	x: 3.599 m η = 6.7	x: 0.091 m η = 1.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 94.2	η < 0.1	η = 5.1	x: 0.091 m η = 1.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 94.2	
N98/N99	x: 3.598 m η = 3.1	x: 0.091 m η = 45.7	x: 0.529 m η = 4.7	x: 3.599 m η = 4.6	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 56.9	η < 0.1	η = 1.6	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	COMPLEI X η = 56.9	
N137/N138	x: 3.598 m η = 2.9	x: 0.091 m η = 36.6	x: 0.091 m η = 5.0	x: 3.599 m η = 3.7	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 47.7	η < 0.1	η = 0.7	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.5	COMPLEI X η = 47.7	
N138/N139	x: 3.598 m η = 3.1	x: 0.091 m η = 37.8	x: 3.598 m η = 4.6	x: 3.599 m η = 4.7	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 50.0	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.7	COMPLEI X η = 50.0	
N139/N140	x: 3.598 m η = 3.1	x: 0.091 m η = 38.3	x: 0.31 m η = 4.6	x: 0.091 m η = 4.1	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 49.7	η < 0.1	η = 0.5	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.6	COMPLEI X η = 49.7	
N140/N141	x: 3.598 m η = 3.0	x: 0.091 m η = 34.8	x: 3.16 m η = 4.1	x: 0.091 m η = 4.3	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 44.8	η < 0.1	η = 0.8	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	COMPLEI X η = 44.8	
N99/N100	x: 3.598 m η = 2.5	x: 0.091 m η = 37.4	x: 3.599 m η = 5.7	x: 3.599 m η = 4.4	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 50.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.7	COMPLEI X η = 50.6	
N100/N101	x: 3.598 m η = 2.8	x: 0.091 m η = 39.8	x: 0.091 m η = 5.8	x: 3.599 m η = 4.0	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 52.7	η < 0.1	η = 0.4	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 52.7	
N101/N102	x: 3.598 m η = 2.9	x: 0.091 m η = 40.0	x: 3.599 m η = 5.9	x: 0.091 m η = 4.9	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 54.0	η < 0.1	η = 0.7	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.7	COMPLEI X η = 54.0	
N102/N103	x: 3.598 m η = 2.7	x: 0.091 m η = 35.4	x: 0.091 m η = 5.7	x: 0.091 m η = 3.3	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 47.2	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	COMPLEI X η = 47.2	
N103/N104	x: 3.598 m η = 3.3	x: 0.091 m η = 40.5	x: 3.599 m η = 5.1	x: 0.091 m η = 5.5	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 53.4	η < 0.1	η = 1.6	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.8	COMPLEI X η = 53.4	
N104/N105	x: 3.598 m η = 5.0	x: 0.091 m η = 49.9	x: 3.599 m η = 21.1	x: 0.091 m η = 5.7	x: 3.599 m η = 3.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 83.9	η < 0.1	η = 2.3	x: 3.599 m η = 3.3	η = 0.7	COMPLEI X η = 83.9	
N105/N106	x: 3.322 m η = 4.2	x: 0.091 m η = 0.2	x: 0.091 m η = 26.0	x: 3.323 m η = 1.0	x: 0.091 m η = 2.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 30.7	η < 0.1	η = 3.6	x: 0.091 m η = 3.0	η = 0.1	COMPLEI X η = 30.7	
N141/N142	x: 3.598 m η = 3.8	x: 0.091 m η = 39.8	x: 0.091 m η = 5.4	x: 0.091 m η = 4.2	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 52.6	η < 0.1	η = 0.5	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.6	COMPLEI X η = 52.6	
N142/N143	x: 3.598 m η = 6.7	x: 0.091 m η = 51.8	x: 3.599 m η = 18.8	x: 0.091 m η = 7.2	x: 3.599 m η = 2.4	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 82.9	η < 0.1	η = 2.4	x: 3.599 m η = 2.5	η = 0.8	COMPLEI X η = 82.9	
N143/N144	x: 3.322 m η = 2.2	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.091 m η = 23.9	x: 0.091 m η = 2.3	x: 0.091 m η = 2.7	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 26.6	η < 0.1	η = 2.0	x: 0.091 m η = 2.8	η = 0.4	COMPLEI X η = 26.6	
N122/N123	x: 3.598 m η = 2.6	x: 0.091 m η = 41.2	x: 3.598 m η = 4.8	x: 0.091 m η = 4.5	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 51.8	η < 0.1	η = 0.8	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.6	COMPLEI X η = 51.8	
N123/N124	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.091 m η = 58.9	x: 3.599 m η = 23.2	x: 0.091 m η = 3.9	x: 3.599 m η = 3.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 98.1	η < 0.1	η = 1.4	x: 3.599 m η = 3.5	η = 0.5	COMPLEI X η = 98.1	
N124/N125	x: 3.322 m η = 3.9	x: 0.091 m η = 2.1	x: 0.091 m η = 27.0	x: 0.091 m η = 1.3	x: 0.091 m η = 3.0	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 32.2	η < 0.1	η = 2.8	x: 0.091 m η = 3.1	η = 0.2	COMPLEI X η = 32.2	
N151/N152	x: 3.598 m η = 8.8	x: 0.091 m η = 32.9	x: 0.31 m η = 5.0	x: 0.091 m η = 3.1	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 43.3	η < 0.1	η = 1.3	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.3	COMPLEI X η = 43.3	
N152/N153	x: 3.598 m η = 16.9	x: 0.091 m η = 43.6	x: 3.599 m η = 17.2	x: 0.091 m η = 5.4	x: 3.599 m η = 2.4	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 71.7	η < 0.1	η = 3.5	x: 3.599 m η = 2.5	η = 0.7	COMPLEI X η = 71.7	
N153/N154	x: 3.322 m η = 2.6	N _{Ed} = 0,00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 0.091 m η = 21.8	x: 3.323 m η = 2.0	x: 0.091 m η = 2.6	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 24.4	η < 0.1	η = 1.5	x: 0.091 m η = 2.6	η = 0.2	COMPLEI X η = 24.4	
N118/N119	x: 3.598 m η = 3.7	x: 0.091 m η = 37.2	x: 3.599 m η = 5.4	x: 3.599 m η = 3.9	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 49.4	η < 0.1	η = 0.5	x: 0.091 m η = 0.5	η = 0.6	COMPLEI X η = 49.4	
N119/N120	x: 3.598 m η = 3.6	x: 0.091 m η = 39.2	x: 0.091 m η = 5.6	x: 3.599 m η = 4.0	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 51.6	η < 0.1	η = 1.1	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 51.6	
N120/N121	x: 3.598 m η = 3.7	x: 0.091 m η = 39.3	x: 3.599 m η = 5.7	x: 0.091 m η = 4.3	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 52.2	η < 0.1	η = 0.3	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.6	COMPLEI X η = 52.2	
N121/N122	x: 3.598 m η = 2.5	x: 0.091 m η = 36.6	x: 0.091 m η = 5.6	x: 0.091 m η = 3.5	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 48.6	η < 0.1	η = 1.2	x: 3.599 m η = 0.6	η = 0.5	COMPLEI X η = 48.6	
N116/N117	x: 3.598 m η = 2.2	x: 0.091 m η = 28.8	x: 3.599 m η = 4.3	x: 3.599 m η = 3.3	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 38.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.091 m η = 0.6	η = 0.4	COMPLEI X η = 38.2	
N117/N118	x: 3.598 m η = 5.5	x: 0.091 m η = 45.5	x: 0.529 m η = 5.0	x: 3.599 m η = 4.8	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 57.6	η < 0.1	η = 0.4	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.7	COMPLEI X η = 57.6	

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _i	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 _i	M _i V _z	M _i V _y	
N135/N136	x: 3.598 m η = 5.9	x: 0.091 m η = 67.0	x: 3.599 m η = 4.0	x: 3.599 m η = 6.5	x: 3.599 m η = 1.1	η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 78.8	η < 0.1	η = 6.4	x: 3.599 m η = 1.1	η = 0.9	COMPLEI X η = 78.8
N136/N137	x: 3.598 m η = 3.3	x: 0.091 m η = 42.1	x: 3.599 m η = 7.0	x: 3.599 m η = 5.2	x: 0.091 m η = 0.7	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 58.7	η < 0.1	η = 0.3	x: 0.091 m η = 0.7	η = 0.7	COMPLEI X η = 58.7
N145/N146	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	x: 0.091 m η = 59.5	x: 3.599 m η = 5.6	x: 3.599 m η = 8.6	x: 3.599 m η = 1.3	η = 1.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 73.7	η < 0.1	η = 8.6	x: 3.599 m η = 1.3	η = 1.2	COMPLEI X η = 73.7
N146/N147	x: 3.598 m η = 1.7	x: 0.091 m η = 36.1	x: 3.599 m η = 6.0	x: 3.599 m η = 4.8	x: 0.091 m η = 0.7	η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 50.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 0.091 m η = 0.7	η = 0.7	COMPLEI X η = 50.2
N147/N148	x: 3.598 m η = 3.4	x: 0.091 m η = 32.2	x: 0.091 m η = 4.5	x: 3.599 m η = 3.5	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 42.2	η < 0.1	η = 0.9	x: 3.599 m η = 0.5	η = 0.5	COMPLEI X η = 42.2
N148/N149	x: 3.598 m η = 4.2	x: 0.091 m η = 35.0	x: 3.16 m η = 4.0	x: 3.599 m η = 4.4	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 45.7	η < 0.1	η = 0.3	x: 0.091 m η = 0.4	η = 0.6	COMPLEI X η = 45.7
N149/N150	x: 3.598 m η = 4.3	x: 0.091 m η = 34.0	x: 0.529 m η = 4.2	x: 0.091 m η = 3.5	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.091 m η = 43.9	η < 0.1	η = 0.3	x: 3.599 m η = 0.4	η = 0.5	COMPLEI X η = 43.9
N150/N151	x: 3.598 m η = 4.4	x: 0.091 m η = 32.3	x: 2.941 m η = 3.7	x: 0.091 m η = 4.2	x: 0.091 m η = 0.3	η = 0.6	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.599 m η = 41.7	η < 0.1	η = 1.4	x: 0.091 m η = 0.3	η = 0.6	COMPLEI X η = 41.7
N57/N58	x: 3.69 m η = 72.6	x: 0 m η = 16.2	x: 3.229 m η = 5.0	x: 3.69 m η = 1.0	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.459 m η = 78.5	η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	COMPLEI X η = 78.5
N58/N59	x: 3.69 m η = 66.0	x: 0 m η = 16.7	x: 3.69 m η = 29.9	x: 0 m η = 2.7	x: 0 m η = 2.5	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 96.0	η < 0.1	η = 2.3	x: 0 m η = 2.6	η = 0.2	COMPLEI X η = 96.0
N59/N60	x: 3.558 m η = 0.3	x: 0 m η = 13.2	x: 3.559 m η = 37.7	x: 3.559 m η = 1.1	x: 3.559 m η = 4.5	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.559 m η = 56.1	η < 0.1	η = 0.8	x: 3.559 m η = 4.5	η = 0.1	COMPLEI X η = 56.1
N60/N76	x: 3.414 m η = 1.1	x: 0.131 m η = 16.5	x: 0.131 m η = 57.3	x: 0.131 m η = 1.8	x: 3.414 m η = 6.2	η = 0.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.131 m η = 81.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.414 m η = 6.2	η = 0.2	COMPLEI X η = 81.3
N53/N54	x: 3.69 m η = 76.1	x: 0 m η = 16.9	x: 3.69 m η = 16.2	x: 3.69 m η = 5.3	x: 0 m η = 2.0	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 97.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 2.0	η = 0.5	COMPLEI X η = 97.6
N54/N55	x: 3.69 m η = 78.9	x: 0 m η = 16.6	x: 0 m η = 10.0	x: 0 m η = 3.1	x: 3.69 m η = 1.3	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 92.0	η < 0.1	η = 0.2	x: 3.69 m η = 1.3	η = 0.3	COMPLEI X η = 92.0
N65/N66	x: 3.69 m η = 74.9	x: 0 m η = 12.1	x: 3.229 m η = 5.1	x: 3.69 m η = 1.1	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 81.0	η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 0.9	η = 0.1	COMPLEI X η = 81.0
N66/N67	x: 3.69 m η = 67.0	x: 0 m η = 12.2	x: 3.69 m η = 31.4	x: 0 m η = 2.2	x: 0 m η = 2.7	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 99.5	η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 2.7	η = 0.3	COMPLEI X η = 99.5
N67/N68	x: 3.558 m η = 0.6	x: 0 m η = 13.8	x: 3.559 m η = 39.9	x: 0 m η = 0.4	x: 3.559 m η = 4.7	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.559 m η = 58.4	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.559 m η = 4.7	η = 0.1	COMPLEI X η = 58.4
N68/N77	x: 3.414 m η = 1.2	x: 0.131 m η = 16.3	x: 0.131 m η = 62.8	x: 0.131 m η = 0.7	x: 3.414 m η = 6.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.131 m η = 86.0	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.414 m η = 6.8	η = 0.1	COMPLEI X η = 86.0
N61/N62	x: 3.69 m η = 33.4	x: 0 m η = 5.5	x: 3.69 m η = 7.2	x: 3.69 m η = 0.6	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 41.2	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	COMPLEI X η = 41.2
N62/N63	x: 3.69 m η = 84.5	x: 0 m η = 13.1	x: 0 m η = 10.7	x: 0 m η = 0.9	x: 3.69 m η = 1.4	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 96.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 1.4	η = 0.1	COMPLEI X η = 96.1
N73/N74	x: 3.69 m η = 60.2	x: 0 m η = 11.9	x: 3.69 m η = 7.0	x: 3.69 m η = 0.7	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 67.6	η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 0.9	η < 0.1	COMPLEI X η = 67.6
N74/N75	x: 3.69 m η = 34.3	x: 0 m η = 6.8	x: 0 m η = 6.7	x: 0 m η = 0.7	x: 3.69 m η = 0.8	η = 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 41.3	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.69 m η = 0.8	η = 0.1	COMPLEI X η = 41.3
N69/N70	x: 3.69 m η = 34.0	x: 0 m η = 7.1	x: 3.69 m η = 7.1	x: 3.69 m η = 0.4	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 3.69 m η = 41.5	η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 0.8	η < 0.1	COMPLEI X η = 41.5
N70/N71	x: 3.69 m η = 59.9	x: 0 m η = 12.2	x: 0 m η = 7.4	x: 0 m η = 0.5	x: 3.69 m η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 67.7	η < 0.1	η = 0.1	x: 3.69 m η = 1.0	η < 0.1	COMPLEI X η = 67.7
N282/N192	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 25.8	x: 3.675 m η = 19.3	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 59.3	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 59.3
N281/N282	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 17.8	x: 3.675 m η = 19.3	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 46.8	x: 0.459 m η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.8
N280/N281	η = 3.6	η = 18.2	x: 1.898 m η = 20.5	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.12 m η = 3.9	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.342 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 1.898 m η = 44.4	x: 0.342 m η < 0.1	η = 1.8	x: 0.12 m η = 4.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 44.4
N283/N284	N _{ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 7.5	x: 3.675 m η = 37.6	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 52.2	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.6	x: 0 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 52.2
N284/N285	η = 4.2	η = 13.0	x: 3.675 m η = 37.6	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 62.9	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.3	x: 0 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.9
N285/N286	η = 2.2	η = 4.9	x: 3.615 m η = 17.9	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.452 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.615 m η = 26.0	x: 0.452 m η < 0.1	η = 1.3	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 26.0
N288/N287	η = 2.8	η = 42.4	x: 3.675 m η = 19.9	M _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.8	V _{ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 91.5	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 91.5

Barres	COMPROVACIONS (CODI ESTRUCTURAL) - SITUACIÓ D'INCENDI													Estat
	N _t	N _c	M _Y	M _Z	V _Z	V _Y	M ₁ V _Z	M ₂ V _Y	NM ₁ M ₂	NM ₁ M ₂ V _Z	M ₁	M ₁ V _Z	M ₁ V _Y	
N287/N289	η = 2.1	η = 41.9	x: 3.615 m η = 17.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.452 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.615 m η = 86.3	x: 0.452 m η < 0.1	η = 1.5	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 86.3
N291/N292	η = 1.6	η = 30.0	x: 3.615 m η = 8.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 0.8	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.452 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.615 m η = 46.9	x: 0.452 m η < 0.1	η = 1.1	x: 0 m η = 0.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 46.9
N293/N291	η = 2.1	η = 40.0	x: 3.675 m η = 10.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.0	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 64.8	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.0	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 64.8
N296/N295	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽¹⁾	η = 13.0	x: 3.675 m η = 37.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 62.8	x: 0.459 m η < 0.1	η = 1.0	x: 0 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 62.8
N294/N296	η = 8.0	η = 28.0	x: 3.735 m η = 36.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.12 m η = 3.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.121 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.735 m η = 90.1	x: 0.121 m η < 0.1	η = 2.4	x: 0.12 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 90.1
N295/N189	η = 3.5	η = 19.3	x: 3.675 m η = 37.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 75.2	x: 0.459 m η < 0.1	η = 1.2	x: 0 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 75.2
N297/N190	η = 2.4	η = 13.0	x: 3.735 m η = 36.4	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.12 m η = 3.4	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.121 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.735 m η = 61.4	x: 0.121 m η < 0.1	η = 2.0	x: 0.12 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 61.4
N190/N298	η = 37.7	η = 4.4	x: 3.675 m η = 37.6	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 75.3	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.2	x: 0 m η = 3.5	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 75.3
N298/N299	η = 12.9	η < 0.1	x: 3.675 m η = 16.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.459 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.675 m η = 29.1	x: 0.459 m η < 0.1	η = 0.1	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 29.1
N299/N300	η = 18.4	N _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁴⁾	x: 3.615 m η = 17.9	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 1.7	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.452 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.615 m η = 36.3	x: 0.452 m η < 0.1	η = 0.5	x: 0 m η = 1.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 36.3
N302/N188	η = 0.4	η = 7.6	x: 3.85 m η = 41.3	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.6	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.481 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.85 m η = 56.7	x: 0.481 m η < 0.1	η = 6.4	x: 0 m η = 3.9	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 56.7
N306/N302	η = 10.9	η = 23.2	x: 3.75 m η = 39.2	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.469 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.75 m η = 85.2	x: 0.469 m η < 0.1	η = 6.6	x: 0 m η = 3.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 85.2
N304/N305	η = 7.7	η = 14.8	x: 3.68 m η = 37.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.46 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.68 m η = 66.6	x: 0.46 m η < 0.1	η = 8.4	x: 0 m η = 3.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 66.6
N303/N304	η = 10.8	η = 5.0	x: 3.82 m η = 37.7	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.14 m η = 3.5	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.141 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.82 m η = 48.5	x: 0.141 m η < 0.1	η = 7.4	x: 0.14 m η = 3.7	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 48.5
N301/N303	η = 0.3	η = 5.7	x: 3.78 m η = 39.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0 m η = 3.6	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.473 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.78 m η = 51.3	x: 0.473 m η < 0.1	η = 6.6	x: 0 m η = 3.8	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 51.3
N305/N306	η = 4.0	η = 32.3	x: 3.82 m η = 24.8	M _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁵⁾	x: 0.14 m η = 2.3	V _{Ed} = 0.00 N.P. ⁽⁶⁾	x: 0.141 m η < 0.1	N.P. ⁽⁷⁾	x: 3.82 m η = 82.8	x: 0.141 m η < 0.1	η = 4.8	x: 0.14 m η = 2.4	N.P. ⁽³⁾	COMPLEI X η = 82.8
N303/N60	x: 1.665 m η = 1.8	x: 0 m η = 16.5	x: 1.666 m η = 49.0	x: 1.666 m η = 5.2	η = 7.7	η = 1.0	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.666 m η = 70.6	η < 0.1	η < 0.1	η = 7.7	η = 1.0	COMPLEI X η = 70.6
N12/N307	x: 0.4 m η = 2.3	x: 0.2 m η = 26.9	x: 0.2 m η = 57.6	x: 0.4 m η = 2.1	x: 0.2 m η = 1.3	x: 0.2 m η = 0.7	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.2 m η = 85.2	η < 0.1	x: 0 m η = 0.3	x: 0.2 m η = 1.3	x: 0.2 m η = 0.7	COMPLEI X η = 85.2
N307/N173	x: 0.306 m η = 2.3	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 59.1	x: 0.306 m η = 3.0	η = 20.3	η = 1.4	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 86.8	η < 0.1	η = 5.4	η = 20.8	η = 1.4	COMPLEI X η = 86.8
N173/N303	x: 1.912 m η = 2.9	x: 0 m η = 32.4	x: 0 m η = 46.2	x: 1.912 m η = 5.8	η = 19.2	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 81.8	η < 0.1	η = 0.8	η = 19.3	η = 0.5	COMPLEI X η = 81.8
N305/N68	x: 1.665 m η = 1.7	x: 0 m η = 16.4	x: 1.666 m η = 52.7	x: 1.666 m η = 2.0	η = 8.4	η = 0.5	η < 0.1	η < 0.1	x: 1.666 m η = 70.9	η < 0.1	η < 0.1	η = 8.4	η = 0.5	COMPLEI X η = 70.9
N14/N310	x: 0.4 m η = 2.2	x: 0.2 m η = 23.0	x: 0.2 m η = 53.8	x: 0.4 m η = 5.0	x: 0.2 m η = 0.9	x: 0.2 m η = 1.9	η < 0.1	η < 0.1	x: 0.4 m η = 79.7	η < 0.1	x: 0 m η < 0.1	x: 0 m η = 0.2	x: 0 m η = 0.4	COMPLEI X η = 79.7
N310/N305	x: 2.218 m η = 2.1	x: 0 m η = 27.2	x: 0 m η = 50.5	x: 2.218 m η = 3.5	η = 17.0	η = 0.3	η < 0.1	η < 0.1	x: 0 m η = 80.2	η < 0.1	η < 0.1	η = 17.0	η = 0.3	COMPLEI X η = 80.2
Notació: N_t: Resistència a tracció N_c: Resistència a compressió M₁: Resistència a flexió eix Y M₂: Resistència a flexió eix Z V_Z: Resistència a tall Z V_Y: Resistència a tall Y M₁V_Z: Resistència a moment flector Y i força tallant Z combinats M₂V_Y: Resistència a moment flector Z i força tallant Y combinats NM₁M₂: Resistència a flexió i axial combinats NM₁M₂V_Z: Resistència a flexió, axial i tallant combinats M_t: Resistència a torsió M₁V_Z: Resistència a tallant Z i moment de torsió combinats M₂V_Y: Resistència a tallant Y i moment de torsió combinats x: Distància a l'origen de la barra η: Coeficient d'aprofitament (%) N.P.: No procedeix														
Comprovacions que no procedeixen (N.P.): ⁽¹⁾ La comprovació no procedeix, ja que no hi ha axial de tracció. ⁽²⁾ La comprovació no procedeix, ja que no hi ha moment torçor. ⁽³⁾ No hi ha interacció entre moment torçor i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix. ⁽⁴⁾ La comprovació no es realitza, ja que no hi ha axial de compressió. ⁽⁵⁾ La comprovació no es realitza, ja que no hi ha moment flector. ⁽⁶⁾ La comprovació no es realitza, ja que no hi ha esforç tallant. ⁽⁷⁾ No hi ha interacció entre moment flector i esforç tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix. ⁽⁸⁾ No hi ha interacció entre axial i moment flector ni entre moments flexors en ambdues direccions per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix. ⁽⁹⁾ No hi ha interacció entre moment flector, axial i tallant per a cap combinació. Per tant, la comprovació no procedeix.														

Promotor

Ajuntament de Taradell

Document

Març 2022

Documentació Gràfica FASE 1

Expedient

E8543

Projecte estructura: Projecte Executiu Parcial d'Estructura; Construcció de la nova pista: paviment, coberta i il·luminació

Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries

Mur de Contenci

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

09/05/2022

E01.1

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

RECOBRIMENT EN FONAMENTS

Vida útil considerada:

50 anys

F_{yk} formigó:

25 N/mm²

Classe general d'exposició:

XC2

Classe específica d'exposició:

-

r1

r3

r3

r2

Recobriments nominal r1 i r2:

50 mm

Recobriments nominal r3:

80 mm

NOTA: Sense formigó de neteja a la base de la sabata, recobriments r2=80 mm.

ACER D'ARMADURA PASSIVA

ARMADURA PASSIVA:

B-500-S

Límit elàstic

f_{yk}>=

500 N/mm²

Resistència última

f_{td}>=

550 N/mm²

Mòdul elàstic

E_s>=

200000 N/mm²

Allargament en ruptura

ε_{cu}>=

12 %

-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.

-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.

-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.

RECOBRIMENT MURS CONTENCIÓ

Vida útil considerada:

50 anys

F_{yk} formigó:

25 N/mm²

Classe general d'exposició:

XC2

Classe específica d'exposició:

-

Resistència al foc normalitzada:

-

Nivell de control:

normal

R1

R2

Preveure impermeabilització en cas necessari

Recobriments nominal

R1: trasdós: 80 mm

R2: intradós: 25 mm

E: 35cm

Veure detalls

NOTA FORMIGONAT

-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.

-Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.

-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.

-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació

Veure plec de condicions.

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm² Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment: CEM I, classe 42.5		ASSAJOS DE CONTROL
Mínim contingut de ciment 275 Kg/m³		Nivell Normal
Màxim contingut en ciment 375 Kg/m³		Classe de proveta Cilíndrica
Àrid, tamany màxim: 20 mm		Temps de ruptura 7 i 28 dies
Àrid, classe Machacado 0.60		Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C		Nombre de provetes per cada sèrie: 6
Només es modificarà la consistència amb aditius		1 a 7 dies
ADITIUS A justificar		3 a 28 dies
DOCILITAT Blanda		2 de reserva
Consistència Compactació Vibració mecànica		
6-9 cm		VEURE PLECS DE CONDICIONS

LLEGGENDA

— Edifici existent

— Junts de contracció

Alçat SUD
Escala 1/250

Alçat NORD
Escala 1/250

Alçat EST
Escala 1/250

Alçat EST. Zona Voladiu
Escala 1/250

CVE: 20220-06296-60110-18046

Hash: heN7fY5xM6YfZbV7JXoIUWFMcFc=

E8543
+34 93 319 44 91
bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló
el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries
Mur de Contenció

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

09/05/2022

E01.2

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ
nº de col·legiat: 4481-4

LLEGENDA

— Edifici existent

— Junts de contracció

RECOBRIMENT EN FONAMENTS

Vida útil considerada:
F_{ck} formigó:
Classe general d'exposició:
Classe específica d'exposició:

50 anys
25 N/mm²
XC2
-

Recobriment nominal r1 i r2:
Recobriment nominal r3:

50 mm
80 mm

NOTA: Sense formigó de neteja a la base de la sabata, recobriment r2=80 mm.

ACER D'ARMADURA PASSIVA

ARMADURA PASSIVA: B-500-S

Límit elàstic
Resistència última
Mòdul elàstic
Allargament en ruptura

fyk>= 500 N/mm²
f_{td}>= 550 N/mm²
Es>= 200000 N/mm²
ε_u>= 12 %

-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.

-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.

-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.

Recobriments nominals
R1: trasdós:
R2: intradós:
E: 35cm
Veure detalls

80 mm
25 mm

RECOBRIMENT MURS CONTENCIÓ

Vida útil considerada:
F_{ck} formigó:
Classe general d'exposició:
Classe específica d'exposició:
Resistència al foc normalitzada:
Nivell de control: normal

50 anys
25 N/mm²
XC2
-
-

Preveure impermeabilització en cas necessari

Recobriments nominals
R1: trasdós:
R2: intradós:
E: 35cm
Veure detalls

80 mm
25 mm

NOTA FORMIGONAT

-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.

- Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.

-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.

-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació

Veure plec de condicions.

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm² Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment: CEM I, classe 42,5		ASSAJOS DE CONTROL
Mínim contingut de ciment 275 Kg/m³		Nivell Normal
Màxim contingut en ciment 375 Kg/m³		Classe de proveta Cilíndrica
Àrid, tamany màxim: 20 mm		Temps de ruptura 7 i 28 dies
Àrid, classe Machacado 0.60		Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C		Nombre de provetes per cada sèrie: 6
Només es modificarà la consistència amb aditius		1 a 7 dies
ADITIUS A justificar		3 a 28 dies
DOCILITAT		2 de reserva
Consistència Blanda		
Compactació Vibració mecànica		
6-9 cm		VEURE PLECS DE CONDICIONS

CVE: 20220-06296-60110-18046

Hash: heN7fY5xM6YfZbv7JXoIUWFMcFc=

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries

Mur de Contenció 1

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

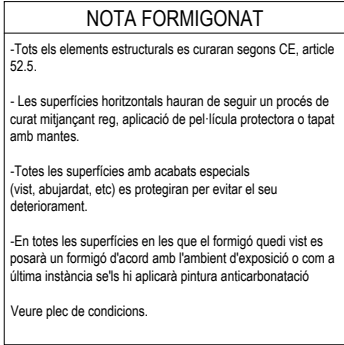
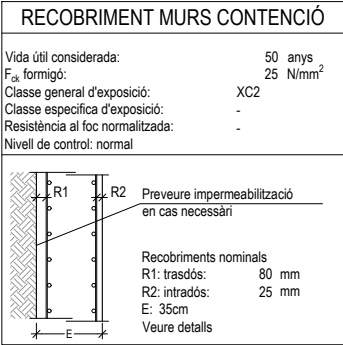
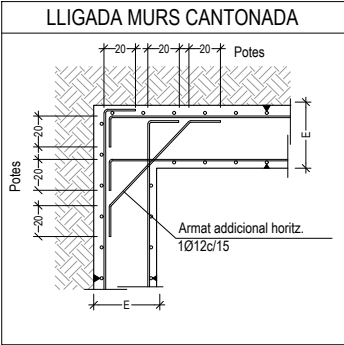
bbg

estructures

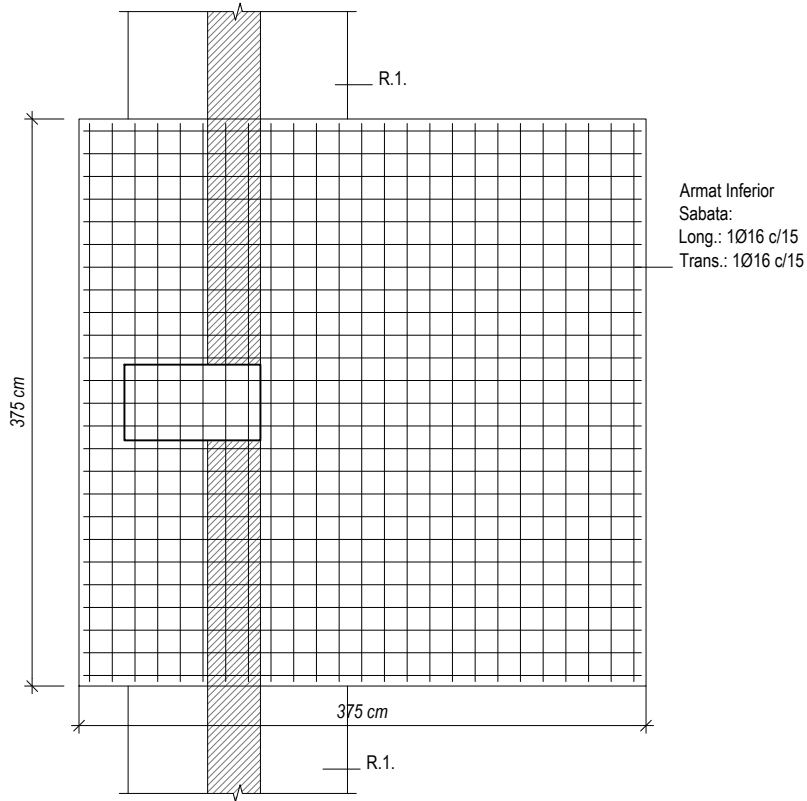
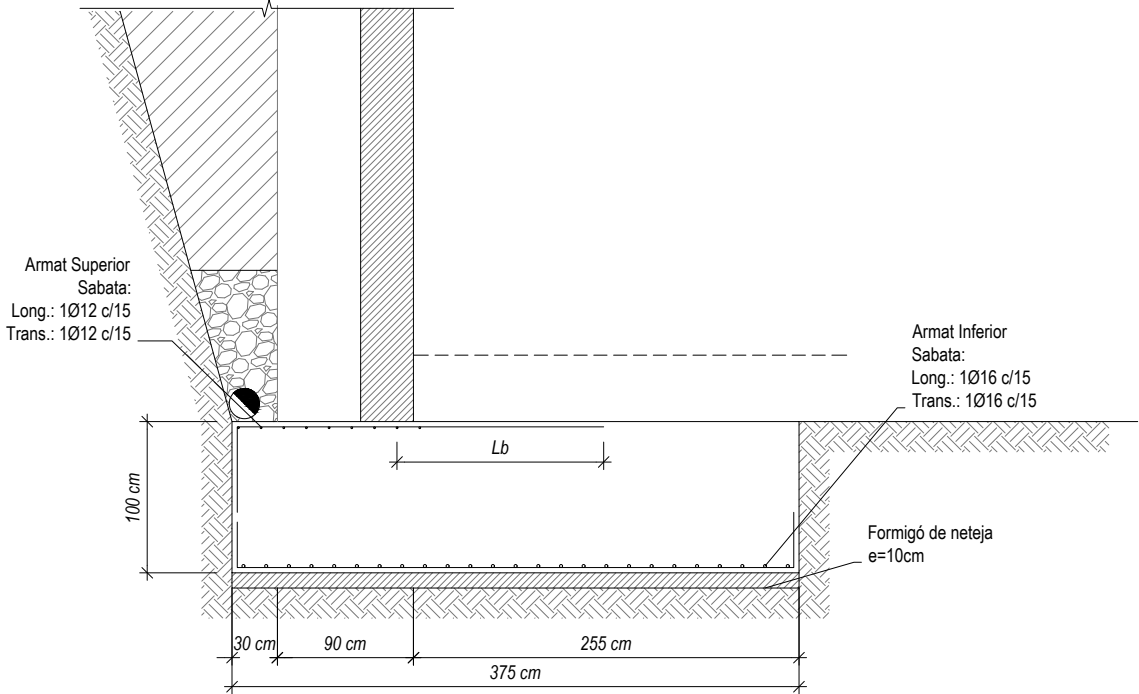
recerca i rehabilitació

09/05/2022

E01.3



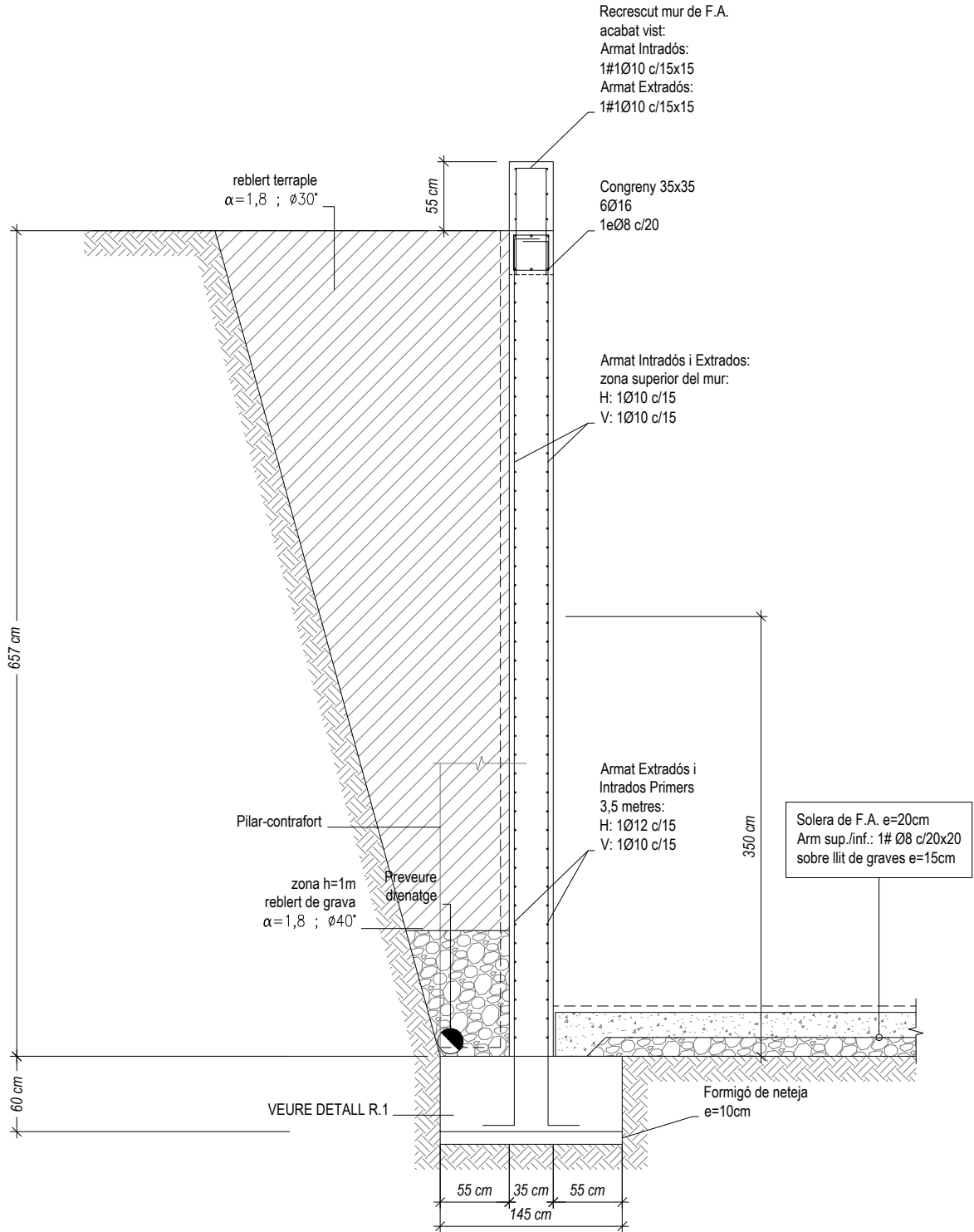
CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm² Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment:	CEM I, classe 42,5	ASSAJOS DE CONTROL
Mínim contingut de ciment	275 Kg/m³	Nivell Normal
Màxim contingut en ciment	375 Kg/m³	Classe de proveta Cilíndrica
Àrid, tamany màxim:	20 mm	Temps de ruptura 7 i 28 dies
Àrid, classe	Machacado	Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C	0.60	Nombre de provetes per cada sèrie: 6
Només es modificarà la consistència amb aditius		1 a 7 dies 3 a 28 dies 2 de reserva
ADITIUS	A justificar	
DOCILITAT		
Consistència	Blanda	
Compactació	Vibració mecànica	
6-9 cm		VEURE PLECS DE CONDICIONS



Sabata de fonamentació tipus

Escala 1/50

CVE: 20220-06296-60110-18046



Mur de Contenció EST [M.C.1.]

Escala 1/50

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat if /www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries

Mur de Contenció 2

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFÀU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

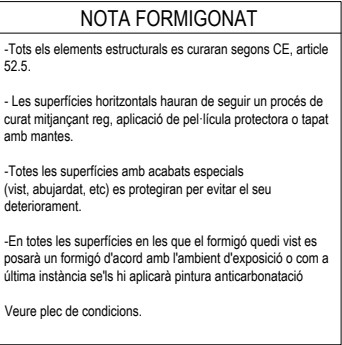
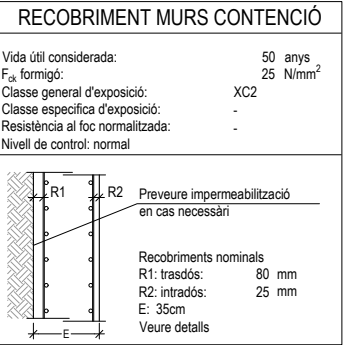
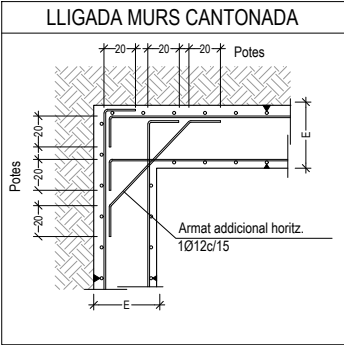
bbg

estructures

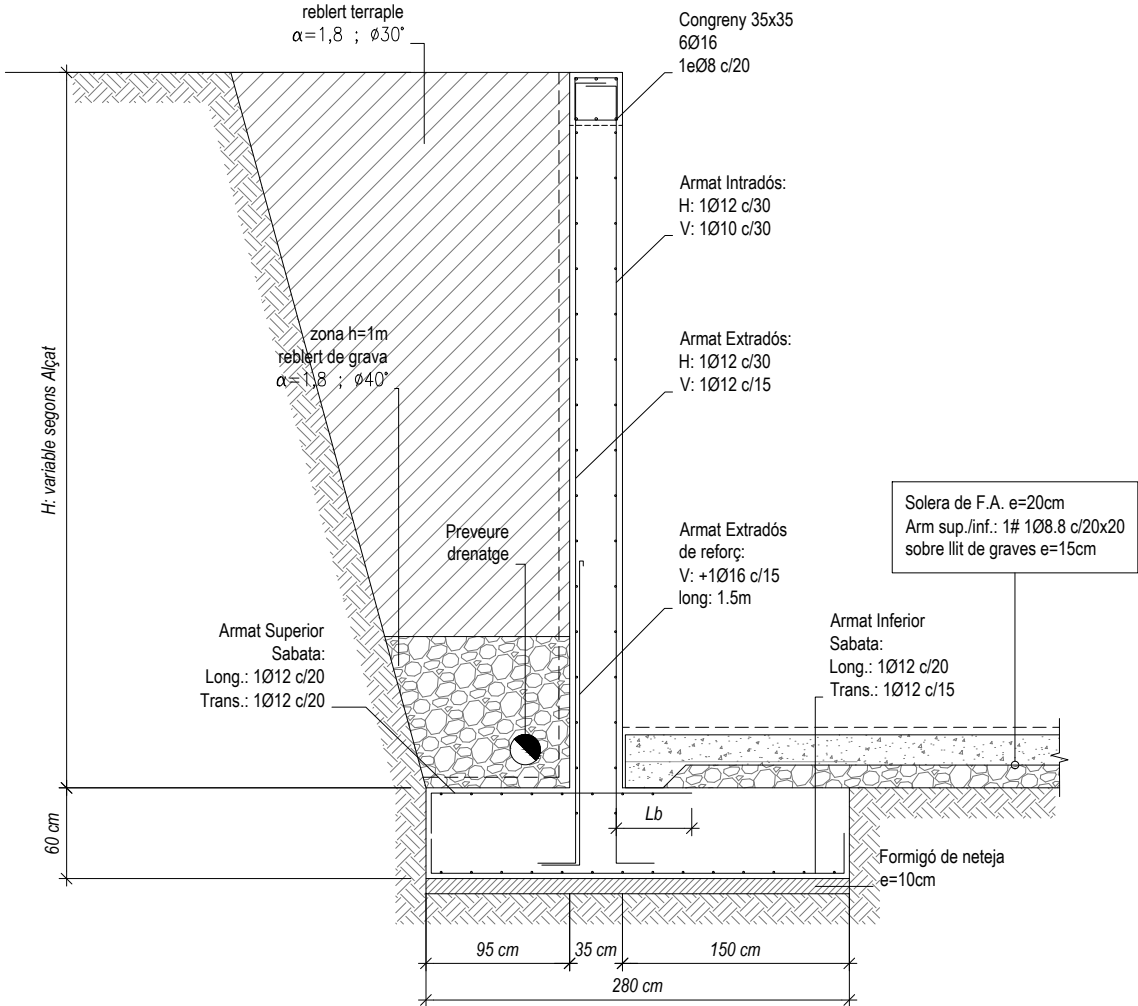
recerca i rehabilitació

09/05/2022

E01.4



CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)				
ZONA	Zapatas		RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA	
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2		Als 7 dies	17.5 N/mm²
			Als 28 dies	25.0 N/mm²
Ciment:	CEM I, classe 42,5		ASSAJOS DE CONTROL	
Mínim contingut de ciment	275	Kg/m³	Nivell	Normal
Màxim contingut en ciment	375	Kg/m³	Classe de proveta	Cilíndrica
Àrid, tamany màxim:	20	mm	Temps de ruptura	7 i 28 dies
Àrid, classe	Machacado		Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig)	
Màxima relació A/C	0.60		i el nombre de sèries de provetes per assaig.	
Només es modificarà la consistència amb aditius			Nombre de provetes per cada sèrie:	6
ADITIUS	A justificar			1 a 7 dies
DOCILITAT	Blanda			3 a 28 dies
				2 de reserva
Consistència			Altres assajos segons la EHE	
Compactació	Vibración mecánica		VEURE PLECS DE CONDICIONS	
6-9 cm				



Mur de Contenció NORD I SUD [M.C.2.]

Escala 1/50

CVE: 20220-06296-60110-18046

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries

Encepats I

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

09/05/2022

E01.5

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

ACER D'ARMADURA PASSIVA			
ARMADURA PASSIVA: B-500-S			
Limit elàstic	f _{yk} >=	500	N/mm ²
Resistència última	f _u >=	550	N/mm ²
Mòdul elàstic	E _s >=	200000	N/mm ²
Allargament en ruptura	ε _u >=	12	%
-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.			
-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.			
-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.			

NOTA FORMIGONAT	
-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.	
- Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.	
-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.	
-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació	
Veure plec de condicions.	

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)			
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA	
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies	17.5 N/mm²
		Als 28 dies	25.0 N/mm²
Ciment:	CEM I, classe 42,5	ASSAJOS DE CONTROL	
	Minim contingut de ciment	275 Kg/m³	Nivell
Màxim contingut en ciment	375 Kg/m³	Classe de proveta	Cilíndrica
	Àrid, tamany màxim:	20 mm	Temps de ruptura
Àrid, classe	Machacado	0.60	Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
	Només es modificarà la consistència amb aditius		Nombre de provetes per cada sèrie:
ADITIUS	A justificar	6	1 a 7 dies
		3 a 28 dies	de reserva
DOCILITAT	Blanda	VEURE PLECS DE CONDICIONS	
Consistència	Vibración mecánica		
Compactació			
6-9 cm			

Cota executió

Esperes, 2" Lb o Ø piló

10cm

3eØ8

50cm

H

E

Encastament

Tipus de piló:

Piló Barrinat formigonat amb tub central CPI-8

Formigó:

Fck 25 (ver cuadro de características)

Acer:

B-500-S (ver cuadro de características)

Tipus de control:

Sònic

Cota d'execució

607

Estrat d'encastament:

Estrat Nivell 2

Referència geotècnic:

LOSTEC, 2114171

L'empresa constructora verificarà que els estrats travessats i la potencia del mateixos coincideixin amb el geotècnic.

Un cop executats els pilons es verificarà la seva integritat i s'executarà un plànol de replanteig on s'indiqui topogràficament la posició del pilar respecte dels pilons.

Abans d'executar els encepats el piló es escaparà un gruix mínim de 30cm, mig diàmetre del piló o fins arribar a un formigó inalterat.

ESQUEMA EN PLANTA

Secció tipus piló veure encepats

AST

AS1

Ø45

Ø55

D

Diàmetre	Prof. Arm	L. total	Encast.	Armatures bàsiques	
"D"	"P"	"H"	"E"	AST	AS1
45	6 m	- m	0,45 m	108c/20	6Ø16
55	6 m	- m	0,55 m	108c/20	6Ø16

VEURE PLECS DE CONDICIONS

Encepat 1

Armat:

sup. 4Ø12

inf. 12Ø12

1eØ12 c/10

1eØ12 c/5 en pilots

230 cm

90 cm

23 cm

45 cm

95 cm

45 cm

23 cm

Armat perimetral 8Ø12

Preveure arrancada de pilar

PILOTS 2x Ø550mm

DETALLS ENCEPAT 1

Escala 1/25

Ancoratge pilar

Llit de morter grout

1e 4RØ12 C/20

95 cm

85 cm

10 cm

90 cm

min. 300

Ø550mm

min. 55 cm

Encepat 2

Armat:

sup. 10Ø20

inf. 10Ø20

1eØ8 4R c/10

280 cm

110 cm

10 cm

Preveure arrancada de pilar

PILOTS 2x Ø450mm

DETALLS ENCEPAT 2

Escala 1/25

Ancoratge pilar

1e 4RØ12 C/20

120 cm

80 cm

Ø450mm

min. 45 cm

min. 300

E8543
 +34 93 319 44 91
 blog@bbs.cat | www.bbs.cat

Ampliació Pavelló
 el Pujoló de Taradell
 FONAMENTACIÓ

Geometries
 Encepats II




09/05/2022
E01.6

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFUÀ I NIUBÓ
 nº de col·legi: 4481-4

ACER D'ARMADURA PASSIVA			
ARMADURA PASSIVA: B-500-S			
Límit elàstic	$f_{yk} \geq$	500	N/mm ²
Resistència última	$f_{ud} \geq$	550	N/mm ²
Mòdul elàstic	$E_s \geq$	200000	N/mm ²
Allargament en ruptura	$\epsilon_{ud} \geq$	12	%

-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.

-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.

-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.

NOTA FORMIGONAT

- Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.
- Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.
- Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.
- En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'hi aplicarà pintura anticarbonatació

Veure plec de condicions.

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)				
ZONA	Zapatals		RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA	
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2		Als 7 dies	17.5 N/mm²
			Als 28 dies	25.0 N/mm²
Ciment:	CEM I, classe 42,5		ASSAJOS DE CONTROL	
Mínim contingut de ciment	275	Kg/m³	Nivell	Normal
Màxim contingut en ciment	375	Kg/m³	Classe de proveta	Cilíndrica
Àrid, tamany màxim:	20	mm	Temps de ruptura	7 i 28 dies
Àrid, classe	Machacado		Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig)	
Màxima relació A/C	0.60		i el nombre de sèries de provetes per assaig.	
Només es modificarà la consistència amb aditius			Nombre de provetes per cada sèrie:	6
ADITIU	A justificar			1 a 7 dies
DOCILITAT	Blanda			3 a 28 dies
Consistència				2 de reserva
Compactació	Vibración mecánica			
6-9 cm			VEURE PLECS DE CONDICIONS	

Tipus de piló: Piló Barrinat formigonat amb tub central CPI-8

Formigó: Fck 25 (ver cuadro de característiques)
Acer: B-500-S (ver cuadro de característiques)
Tipus de control: Sònic

Cota d'execució: 607
Estrat d'encastament: Estrat Nivell 2
Referència geotècnica: LOSTEC, 2114171

L'empresa constructora verificarà que els estrats travessats i la potència del mateixos coincideixen amb el geotècnic.

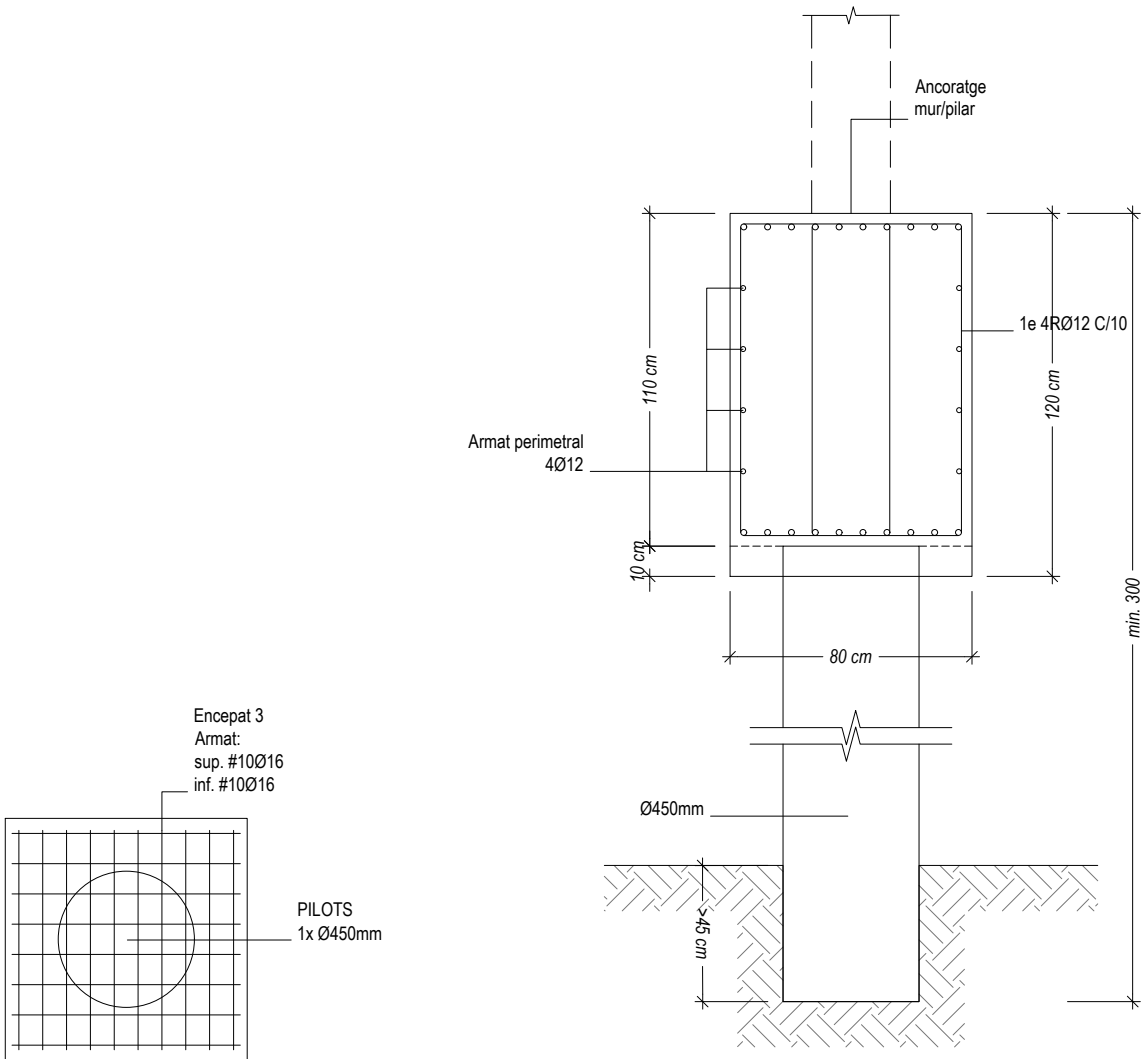
Un cop executats els pilons es verificarà la seva integritat i s'executarà un plànol de replanteig on s'indiqui topogràficament la posició del pilar respecte dels pilons.

Abans d'executar els enceps el piló es escapçarà un gruix mínim de 30cm, mig diàmetre del piló o fins arribar a un formigó inalterat.

ESQUEMA EN PLANTA

Secció tipus piló veure enceps

Diàmetre	Prof. Arm	L. total	Encast.	Armadures bàsiques	
				AST	AS1
45	6 m	- m	0,45 m	1Ø8c/20	6Ø16
55	6 m	- m	0,55 m	1Ø8c/20	6Ø16



DETALLS ENCEPAT 3

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

Geometries

Riostres

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

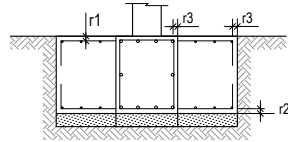
bbg

estructures

recerca i rehabilitació

09/05/2022

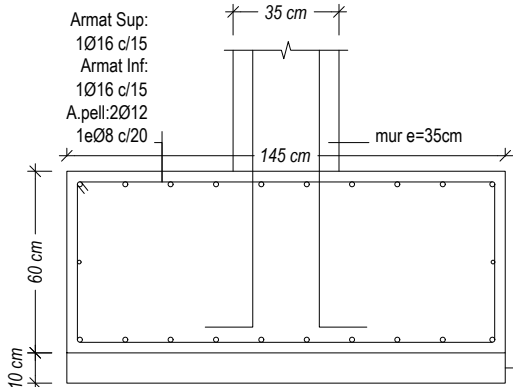
E01.7

RECOBRIMENT EN FONAMENTS	
Vida útil considerada:	50 anys
F _{ak} formigó:	25 N/mm²
Classe general d'exposició:	XC2
Classe específica d'exposició:	-
	
Recobriments nominal r1 i r2:	50 mm
Recobriments nominal r3:	80 mm
NOTA: Sense formigó de neteja a la base de la sabata, recobriments r2=80 mm.	

ACER D'ARMADURA PASSIVA	
ARMADURA PASSIVA: B-500-S	
Limit elàstic	f _{yk} ≥ 500 N/mm²
Resistència última	f _u ≥ 550 N/mm²
Mòdul elàstic	E _s ≥ 200000 N/mm²
Allargament en ruptura	ε _u ≥ 12 %
-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.	
-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.	
-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.	
	

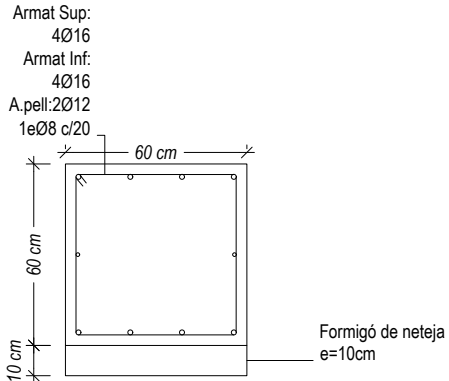
NOTA FORMIGONAT	
-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.	
- Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.	
-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.	
-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació	
Veure plec de condicions.	

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm²
		Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment: CEM I, classe 42,5		ASSAJOS DE CONTROL
Minim contingut de ciment	275 Kg/m³	Nivell Normal
Màxim contingut en ciment	375 Kg/m³	Classe de proveta Cilíndrica
Àrid, tamany màxim:	20 mm	Temps de ruptura 7 i 28 dies
Àrid, classe	Machacado	Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C	0.60	Nombre de provetes per cada sèrie: 6
Només es modificarà la consistència amb aditius		1 a 7 dies
ADITIUS	A justificar	3 a 28 dies
DOCILITAT		2 de reserva
Consistència	Blanda	
Compactació	Vibració mecànica	
6-9 cm		VEURE PLECS DE CONDICIONS



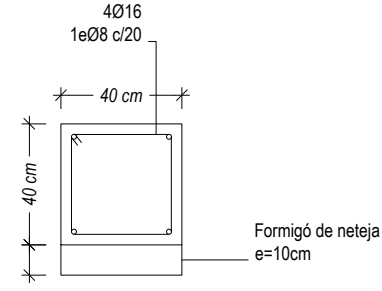
R.1

Escala 1/25



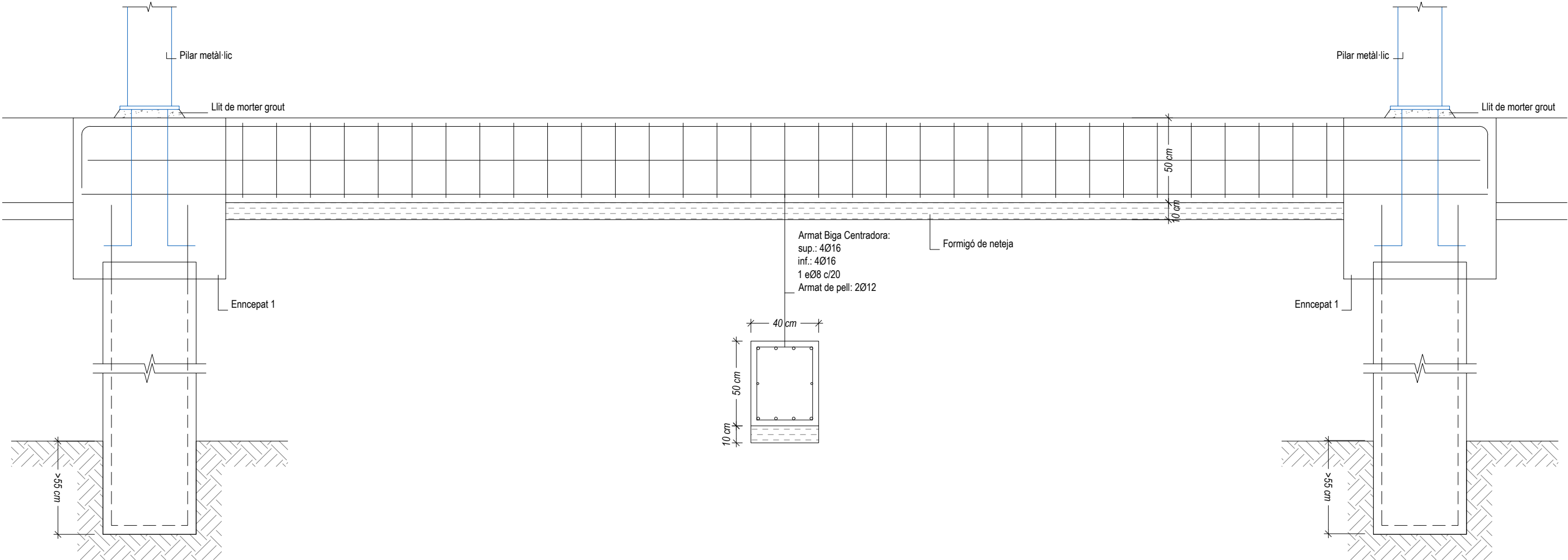
R.2

Escala 1/25



R.3

Escala 1/25



Detall biga Centradora [B.C.1]

Escala 1/25

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat if /www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

FONAMENTACIÓ

09/05/2022

E01.8

Detalls

Fossat d'ascensor

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

bbg

estructures

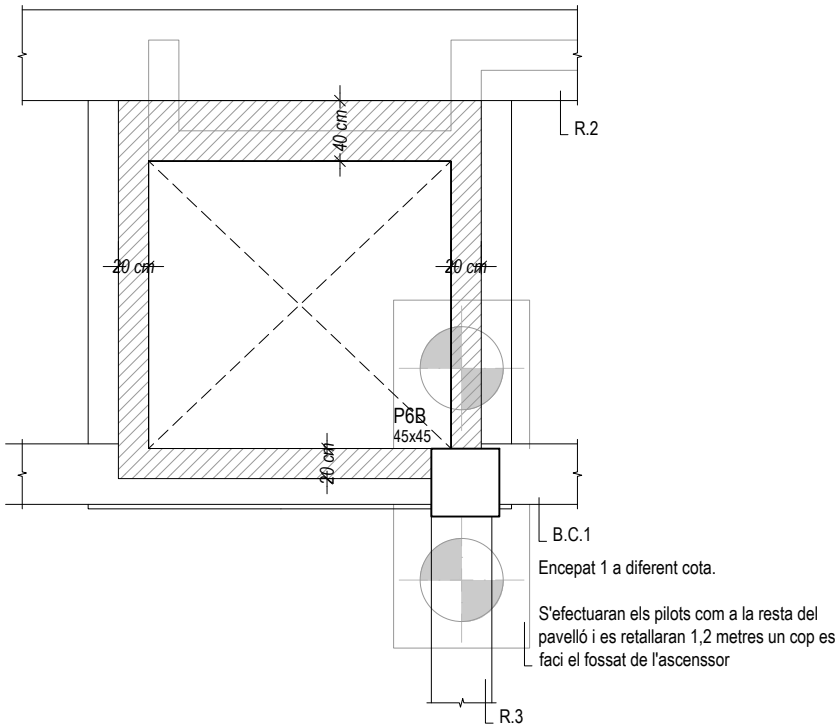
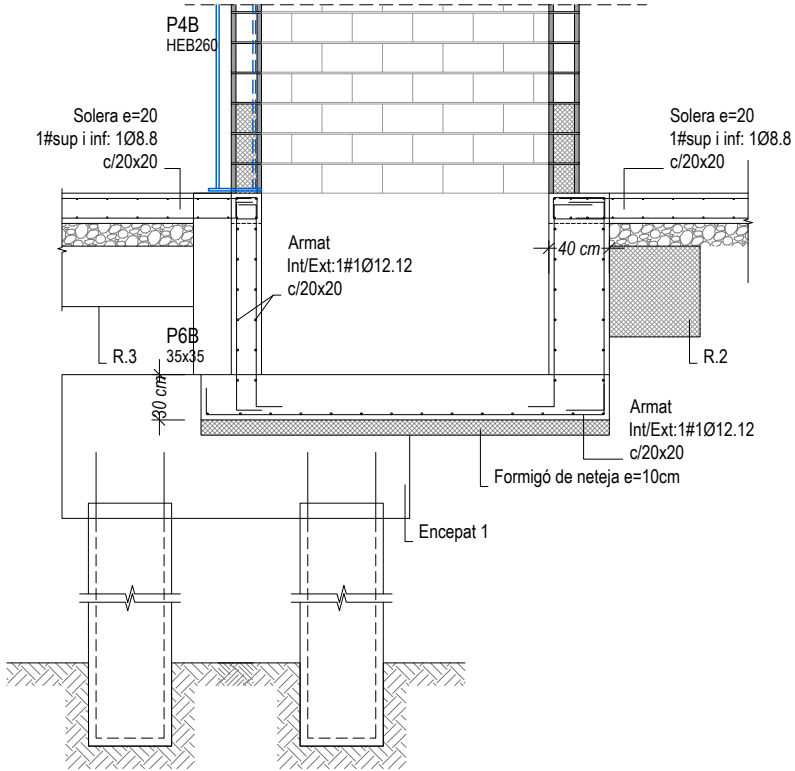
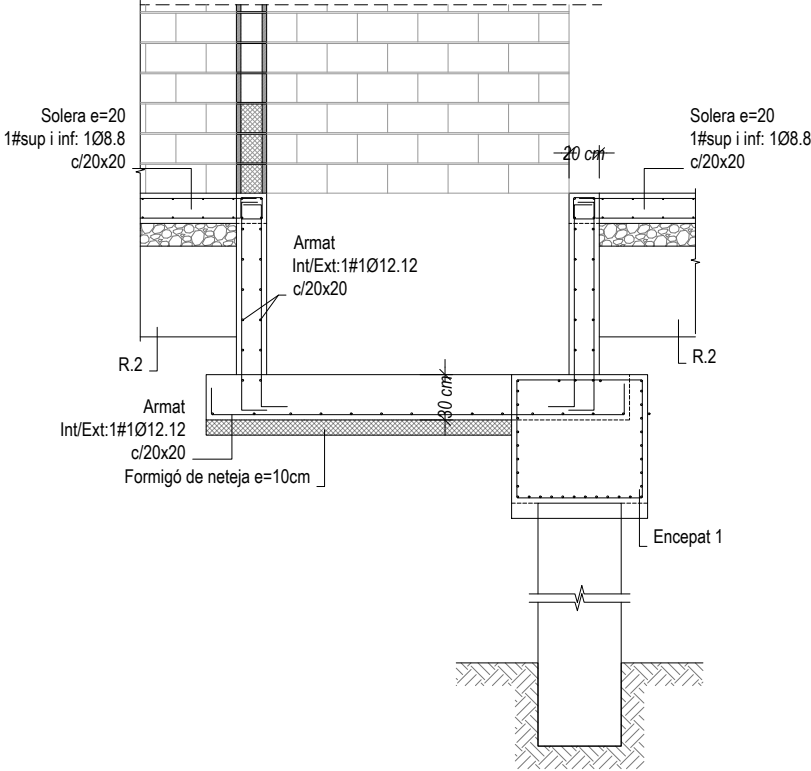
recerca i rehabilitació

RECOBRIMENT EN FONAMENTS	
Vida útil considerada:	50 anys
F _{ak} formigó:	25 N/mm²
Classe general d'exposició:	XC2
Classe específica d'exposició:	-
Recobriment nominal r1 i r2:	50 mm
Recobriment nominal r3:	80 mm
NOTA: Sense formigó de neteja a la base de la sabata, recobriment r2=80 mm.	

ACER D'ARMADURA PASSIVA	
ARMADURA PASSIVA: B-500-S	
Limit elàstic	f _{yk} ≥ 500 N/mm²
Resistència última	f _u ≥ 550 N/mm²
Mòdul elàstic	E _s ≥ 200000 N/mm²
Allargament en ruptura	ε _u ≥ 12 %
-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.	
-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.	
-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.	

NOTA FORMIGONAT	
-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.	
-Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.	
-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.	
-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació	
Veure plec de condicions.	

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm²
		Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment: CEM I, classe 42,5		ASSAJOS DE CONTROL
Minim contingut de ciment	275 Kg/m³	Nivell Normal
Màxim contingut en ciment	375 Kg/m³	Classe de proveta Cilíndrica
Àrid, tamany màxim:	20 mm	Temps de ruptura 7 i 28 dies
Àrid, classe	Machacado	Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C	0.60	Nombre de provetes per cada sèrie: 6
Només es modificarà la consistència amb aditius		1 a 7 dies
ADITIUS	A justificar	3 a 28 dies
DOCILITAT	Blanda	2 de reserva
Consistència		
Compactació	Vibració mecànica	
6-9 cm		VEURE PLECS DE CONDICIONS



DETALL FOSSAT D'ASCENSOR

Escala 1/25

Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

ESTRUCTURA

QUADRE DE PILARS

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

09/05/2022

E01.9

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

ACER D'ARMADURA PASSIVA		
ARMADURA PASSIVA: B-500-S		
Limit elàstic	fyk>=	500 N/mm²
Resistència última	fu>=	550 N/mm²
Mòdul elàstic	Es>=	200000 N/mm²
Allargament en ruptura	εu>=	12 %
-El subministrador de l'acer garantirà el compliment dels requisits de la EHE-08 i aportarà el segell de qualitat AENOR CC-EHE o qualsevol altre segell legalment reconegut per la Normativa vigent.		
-Els diferents nivells d'armat s'organitzaran segons el que s'especifica en els detalls pertanyents per a cada cas.		
-Es compliran les longituds de sol·lapament en el detall que figura en aquest plànol.		

NOTA FORMIGONAT
-Tots els elements estructurals es curaran segons CE, article 52.5.
- Les superfícies horitzontals hauran de seguir un procés de curat mitjançant reg, aplicació de pel·lícula protectora o tapat amb mantes.
-Totes les superfícies amb acabats especials (vist, abujardat, etc) es protegiran per evitar el seu deteriorament.
-En totes les superfícies en les que el formigó quedi vist es posarà un formigó d'acord amb l'ambient d'exposició o com a última instància se'ls hi aplicarà pintura anticarbonatació
Veure plec de condicions.

CARACTERÍSTIQUES I ESPECIFICACIONS DEL FORMIGÓ (CE)		
ZONA	Zapatas	RESISTÈNCIA CARACTERÍSTICA
FORMIGÓ	HA-25-B-20-XC2	Als 7 dies 17.5 N/mm²
		Als 28 dies 25.0 N/mm²
Ciment:	CEM I, classe 42,5	ASSAJOS DE CONTROL
Mínim contingut de ciment	275 Kg/m³	Nivell
Màxim contingut en ciment	375 Kg/m³	Classe de proveta
Àrid, tamany màxim:	20 mm	Temps de ruptura
Àrid, classe	Machacado 0.60	Consultar la freqüència dels assajos (unitat d'obra per assaig) i el nombre de sèries de provetes per assaig.
Màxima relació A/C		Nombre de provetes per cada sèrie:
Només es modificarà la consistència amb aditius		6
ADITIUS	A justificar	1 a 7 dies
DOCILITAT		3 a 28 dies
Consistència	Blanda	2 de reserva
Compactació	Vibració mecànica	
6-9 cm		
VEURE PLECS DE CONDICIONS		

SOSTRE COBERTA	P1bc	P1C	P1D	P1E	P1F	P2B	P2F	P3B	P3F	P4B	P4F
UNIO DE PILAR EN "V"											
SOSTRE RECEPCIÓ											
SOSTRE VESTUARIS	Arranc placa E	Arranc placa D	Arranc placa D	Arranc placa D	Arranc placa B	Arranc placa C	Arranc placa A	Arranc placa A	Arranc placa A	Arranc placa C	Arranc placa A
FONAMENTACIÓ											
	ENCEPAT TIPUS 2	ENCEPAT TIPUS 2	ENCEPAT TIPUS 2	ENCEPAT TIPUS 2	POUS DE FONAMENTACIÓ	ENCEPAT TIPUS 1	POUS DE FONAMENTACIÓ	ENCEPAT TIPUS 1	POUS DE FONAMENTACIÓ	ENCEPAT TIPUS 1	POUS DE FONAMENTACIÓ

SOSTRE COBERTA	P5B	P5F	P6B	P6F	P7B	P7C	P7D	P7E	P7F	P1G=P2G	
UNIO DE PILAR EN "V"											
SOSTRE RECEPCIÓ											
SOSTRE VESTUARIS	Arranc placa A	Arranc placa A	Arranc placa A	Arranc placa A	Arranc placa D	Arranc placa D	Arranc placa D	Arranc placa D	Arranc placa B	Arranc placa B	
FONAMENTACIÓ											
	ENCEPAT TIPUS 1	POUS DE FONAMENTACIÓ	ENCEPAT TIPUS 1	POUS DE FONAMENTACIÓ	ENCEPAT TIPUS 1	ENCEPAT TIPUS 2	ENCEPAT TIPUS 2	ENCEPAT TIPUS 2	POUS DE FONAMENTACIÓ		

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

ESTRUCTURA

PLAQUES D'ANCORATGE

E01.10

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

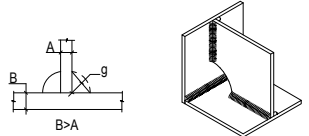
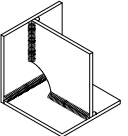
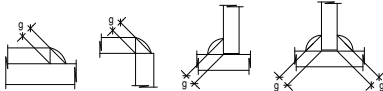
Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

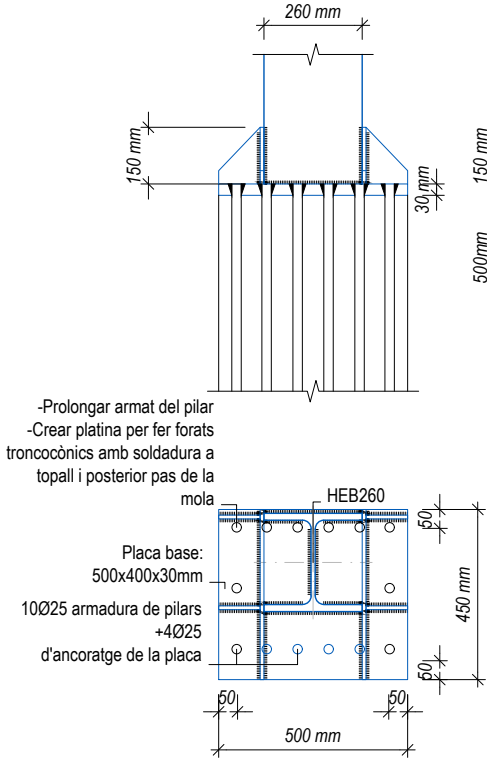
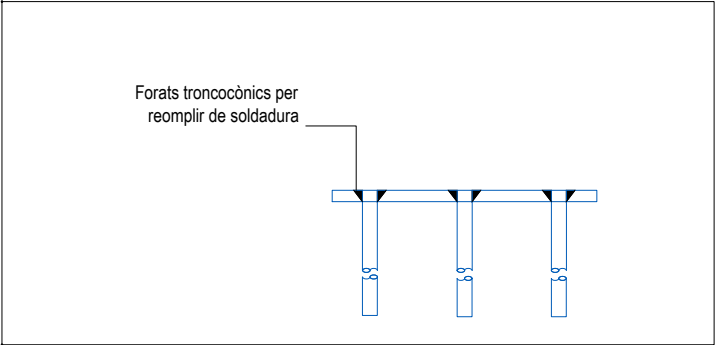
Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

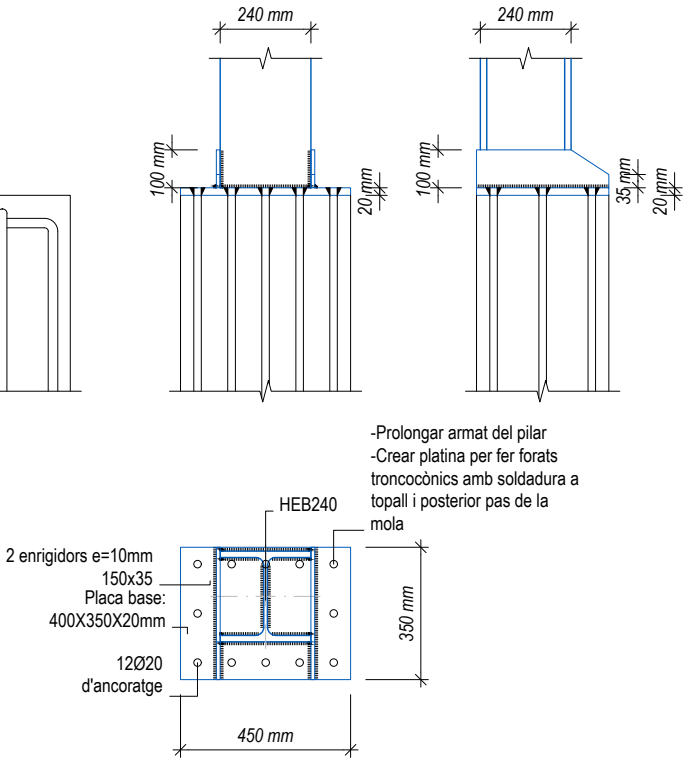
CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA S-275 JR	
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF):	
-Perfis i xapes	DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998
-Soldadures	DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A	
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues):	
-Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran flexes superiors a L/500.	
-En la resta de perfils no s'admetran flexes relatives superiors a L/350.	
3.- Comprovació de soldadures:	
-En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents.	
-En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents.	
-S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.	
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.	

SOLDADURA EN ANGLE	
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.	
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.	
Gorja de soldadura (g) segons detalls.	



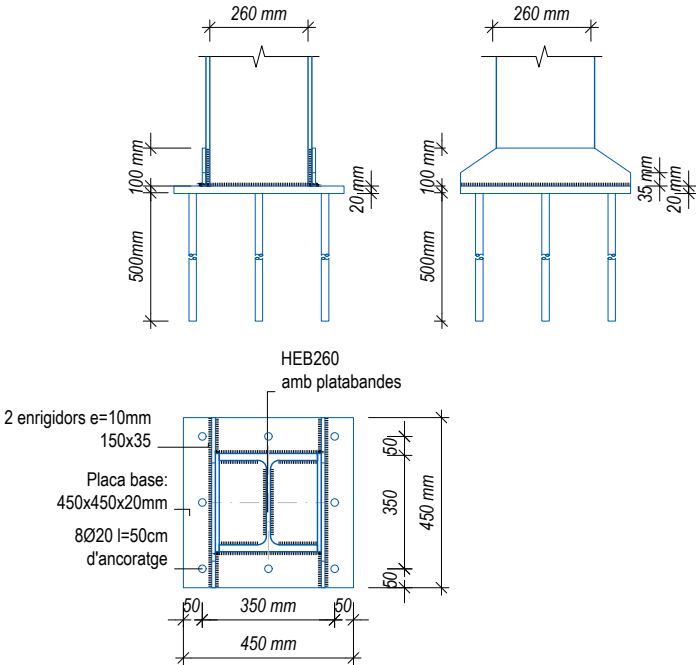
ANCORATGE TIPUS A

Escala 1/20



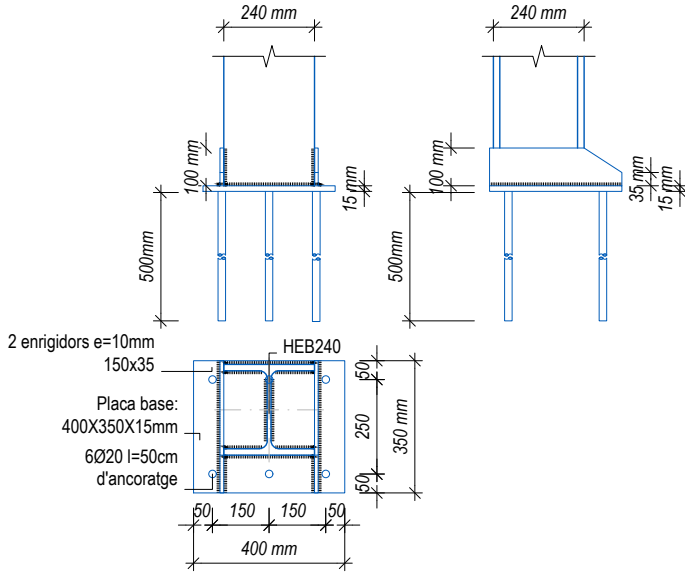
ANCORATGE TIPUS B

Escala 1/20



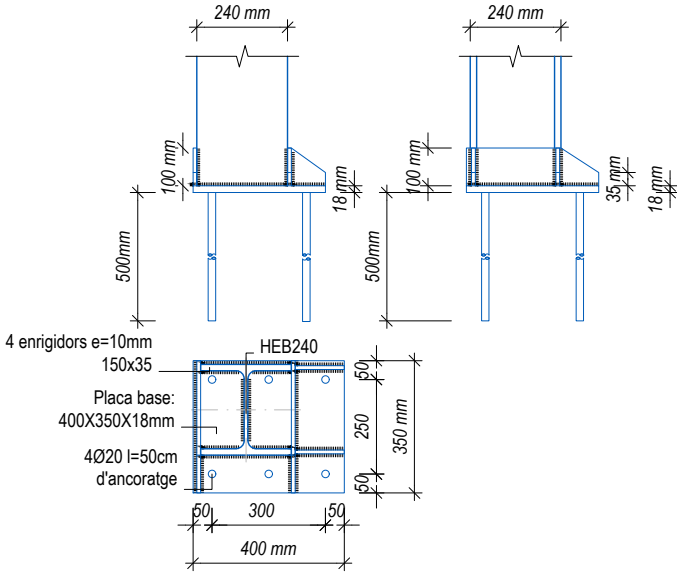
ANCORATGE TIPUS C

Escala 1/20



ANCORATGE TIPUS E

Escala 1/20



ANCORATGE TIPUS F

Escala 1/20

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

COBERTA METÀL·LICA

09/05/2022

E04.0

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

Soci nº 10

Soci nº 30

ACE

Soci nº 10

ACE

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ
nº de col·legiat: 4481-4

CARACTERÍSTIQUES DEL FORJAT			
ZONA: Coberta			
Tipus de forjat:	METÀL·LIC		
Tipus d'acer:	S275JR		
Corretges:	Biar articulades		
Interiex	375 cm		
Tipus de suport:	Coberta Tipus Deck		
Estat de càrregues:			
Pes propi:	Encavallades	kN/m²	
Càrregues permanents:	0.3	kN/m²	
Sobrecàrrega d'ús:	0.40	kN/m²	
Sobrecàrrega de neu:	0.93	kN/m²	
TOTAL:	1.63+Encavallades	kN/m²	
Càrrega concentrada	1.00	kN	
Nota: Veure descripció de perfils en planta			

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA

S-275 JR

Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF):

- Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998
- Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992

1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A

2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues):

- Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran fletxes superiors a L/500.
- En la resta de perfils no s'admetran fletxes relatives superiors a L/350.

3.- Comprovació de soldadures:

- En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents.
- En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents.
- S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.

El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.

SEGURETAT EST. METÀL·LICA

CLASSE D'EXECUCIÓ: 2

Nivell de risc: CC 2

Categoria d'ús: SC1

Categoria d'execució: PC1

Veure taula 6.2.3. EAE

CLASSE D'EXPOSICIÓ: C3

Veure taula 8.2.2. EAE

RESISTÈNCIA AL FOC: R30

Veure taula 3.1 i 3.2 CTE DB-SI 6

Nota: Veure més especificacions en anotacions en planta o en detalls constructius

UNIONS CARGOLADES

- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.
- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.
- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.
- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.
- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):

TR 12 11.9	TR 22 80.7
TR 16 29.8	TR 24 101.0
TR 20 58.4	TR 27 149.0

- Per assegurar els parells, explicats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.

- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.

- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'aflluixa, ha d'ésser retirat i substituït.

VEURE PLECS DE CONDICIONS

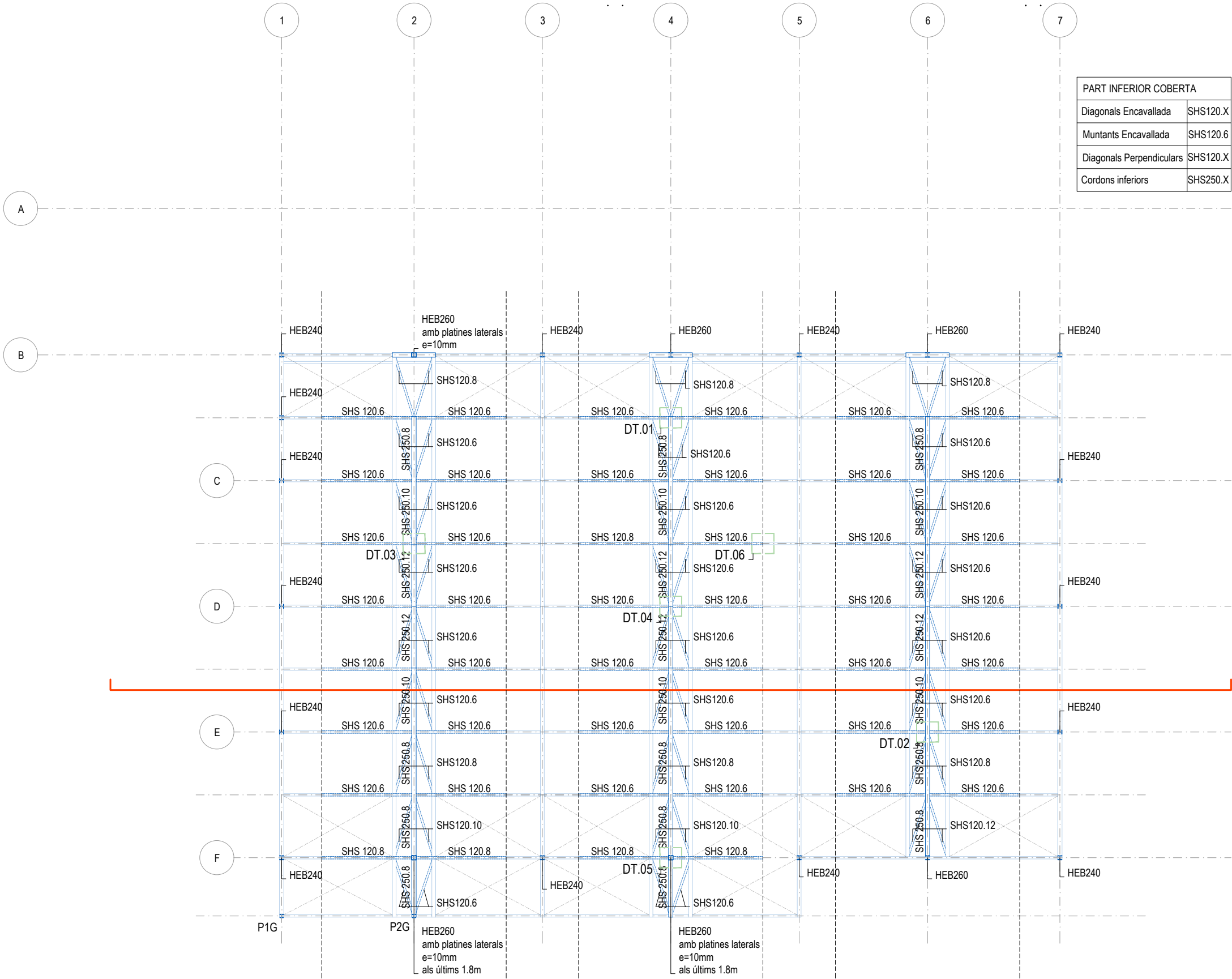
SOLDADURA EN ANGLE

Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.

Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.

Gorja de soldadura (g) segons detalls.

PART INFERIOR COBERTA	
Diagonals Encavallada	SHS120.X
Muntants Encavallada	SHS120.6
Diagonals Perpendiculars	SHS120.X
Cordons inferiors	SHS250.X



Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543
+34 93 319 44 91
bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

bbg
estructures
recerca i rehabilitació

Ampliació Pavelló
el Pujoló de Taradell
COBERTA METÀL·LICA

09/05/2022

VISTA DES DE SOBRE

E04.1

ACE
Soci nº 10

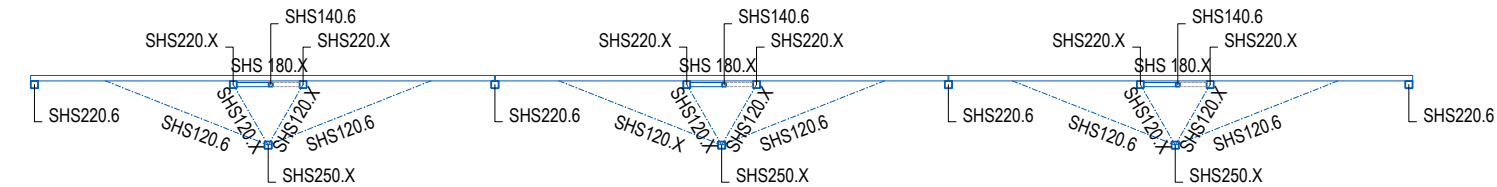
BBG
Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ
nº de col·legiat: 4481-4

CARACTERÍSTIQUES DEL FORJAT			
ZONA: Coberta			
Tipus de forjat:	METÀL·LIC		
Tipus d'acer:	S275JR		
Corretges:	Biaarticulades		
Interiex	375 cm		
Tipus de suport:	Coberta Tipus Deck		
Estat de càrregues:			
Pes propi:	Encavallades	kN/m ²	
Càrregues permanents:	0.3	kN/m ²	
Sobrecàrrega d'ús:	0.40	kN/m ²	
Sobrecàrrega de neu:	0.93	kN/m ²	
TOTAL:	1.63+Encavallades	kN/m ²	
Càrrega concentrada	1.00	kN	
Nota: Veure descripció de perfils en planta			



PART SUPERIOR COBERTA	
Diagonals Encavallada H	SHS140.6
Cordons superiors	SHS220.X
Rastrells Coberta	SHS160.5
Bigues 1, 3, 5, 7	SHS220.6
Rigiditzadors Coberta	R16



Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

COBERTA METÀL·LICA

PERFILS DE FAÇANES

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

09/05/2022

E04.2

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA	S-275 JR
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF):	
-Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998	
-Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992	
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A	
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues):	
-Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran flexes superiors a L/500.	
-En la resta de perfils no s'admetran flexes relatives superiors a L/350.	
3.- Comprovació de soldadures:	
-En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents.	
-En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents.	
-S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.	
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.	

SEGURETAT EST. METÀL·LICA	
CLASSE D'EXECUCIÓ: 2	
Nivell de risc:	CC 2
Categoria d'ús:	SC1
Categoria d'execució:	PC1
Veure taula 6.2.3. EAE	
CLASSE D'EXPOSICIÓ: C3	
Veure taula 8.2.2. EAE	
RESISTÈNCIA AL FOC: R30	
Veure taula 3.1 i 3.2 CTE DB-SI 6	
Nota: Veure més especificacions en anotacions en planta o en detalls constructius	

UNIONS CARGOLADES

- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.

- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.

- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.

- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.

- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):

TR 12 11.9

TR 22 80.7

TR 16 29.8

TR 24 101.0

TR 20 58.4

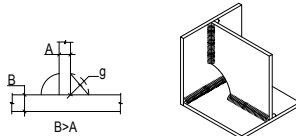
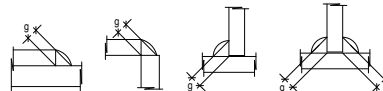
TR 27 149.0

- Per assegurar els parells, explicats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.

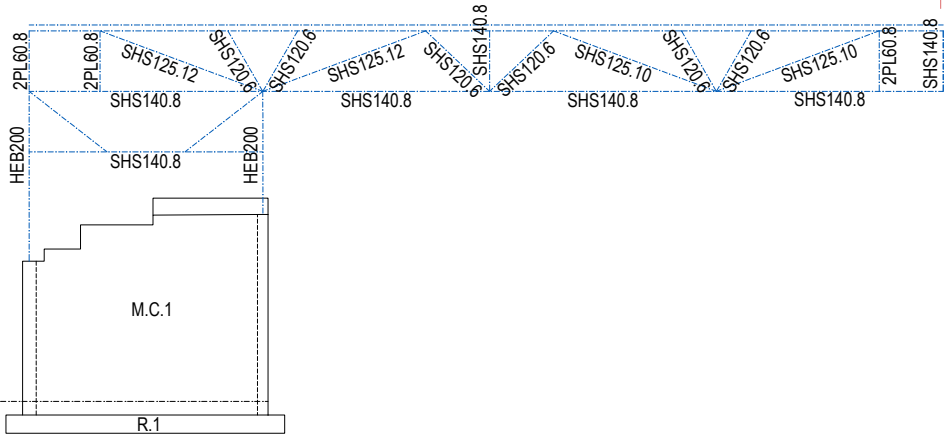
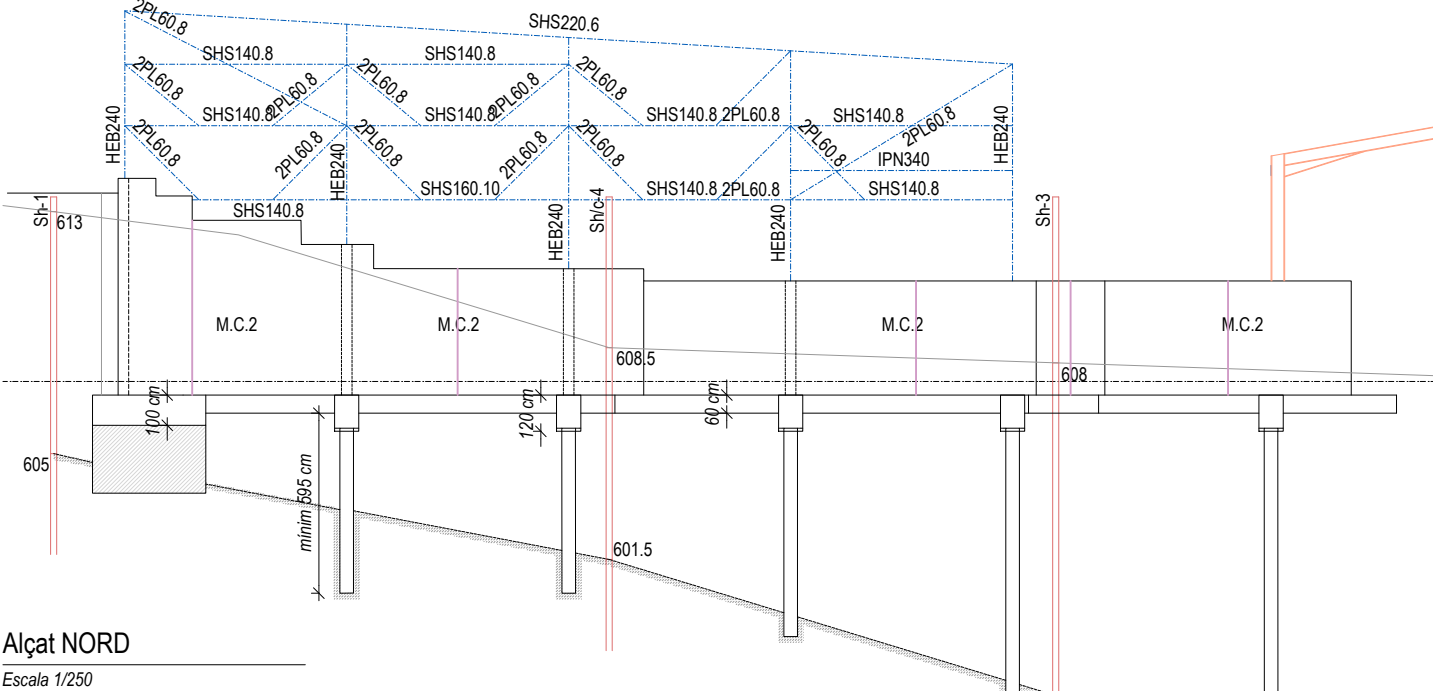
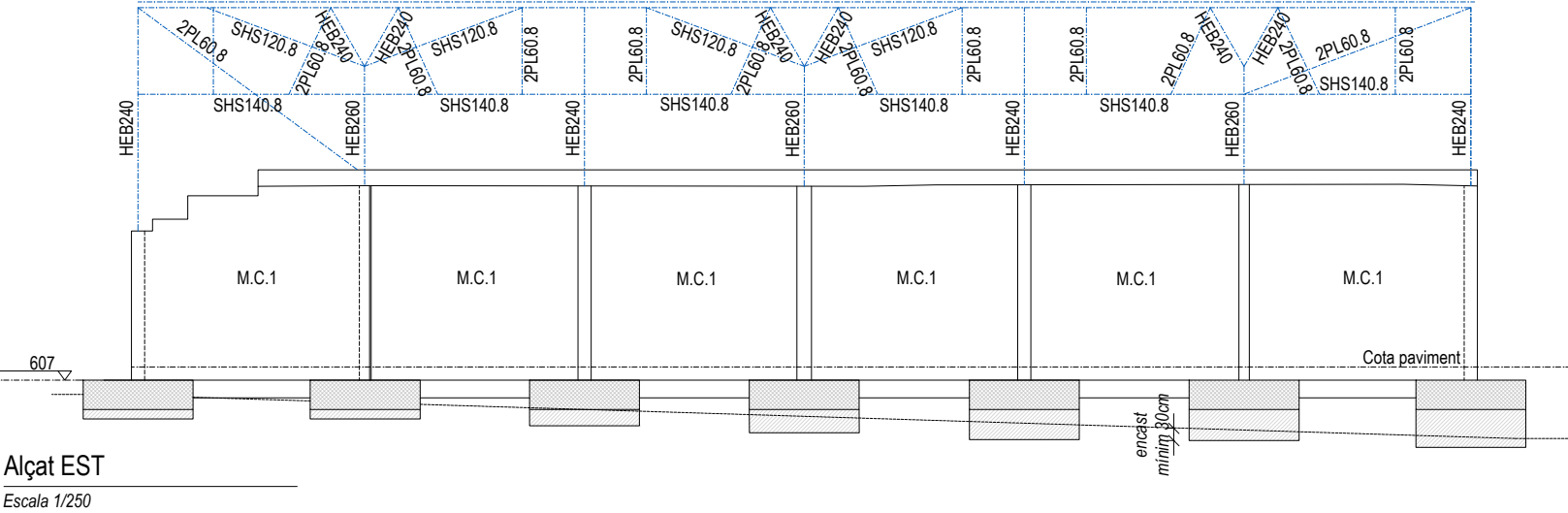
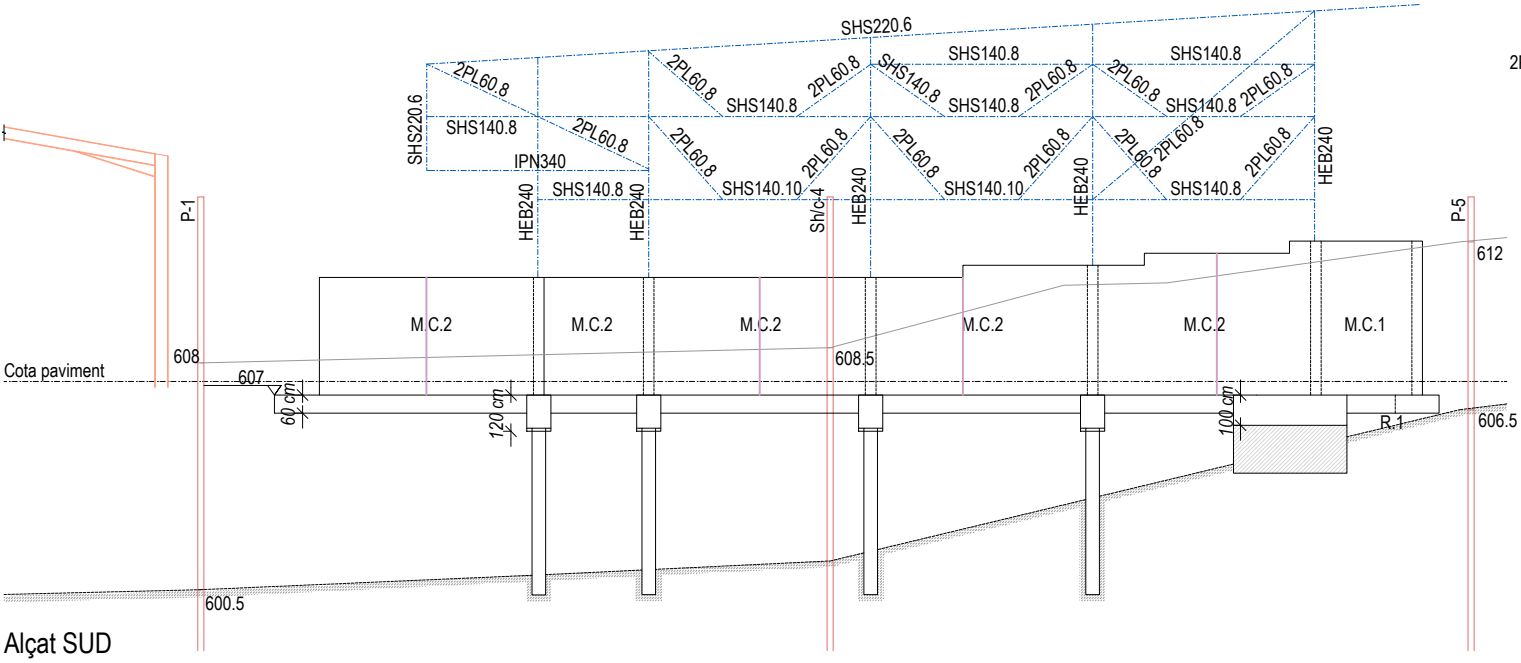
- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.

- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'aflluixa, ha d'ésser retirat i substituït.

VEURE PLECS DE CONDICIONS

SOLDADURA EN ANGLE	
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.	
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.	
Gorja de soldadura (g) segons detalls.	

— Edifici existent



E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

COBERTA METÀL·LICA

Secció Transversal

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

09/05/2022

E04.3

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA	S-275 JR
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF): -Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998 -Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992	
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A	
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues): -Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran flexes superiors a L/500. -En la resta de perfils no s'admetran flexes relatives superiors a L/350.	
3.- Comprovació de soldadures: -En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents. -En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents. -S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.	
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.	

SEGURETAT EST. METÀL·LICA	
CLASSE D'EXECUCIÓ: 2	
Nivell de risc:	CC 2
Categoria d'ús:	SC1
Categoria d'execució:	PC1
Veure taula 6.2.3. EAE	
CLASSE D'EXPOSICIÓ: C3	
Veure taula 8.2.2. EAE	
RESISTÈNCIA AL FOC: R30	
Veure taula 3.1 i 3.2 CTE DB-SI 6	
Nota: Veure més especificacions en anotacions en planta o en detalls constructius	

UNIONS CARGOLADES

- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.

- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.

- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.

- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.

- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):

TR 12 11.9

TR 22 80.7

TR 16 29.8

TR 24 101.0

TR 20 58.4

TR 27 149.0

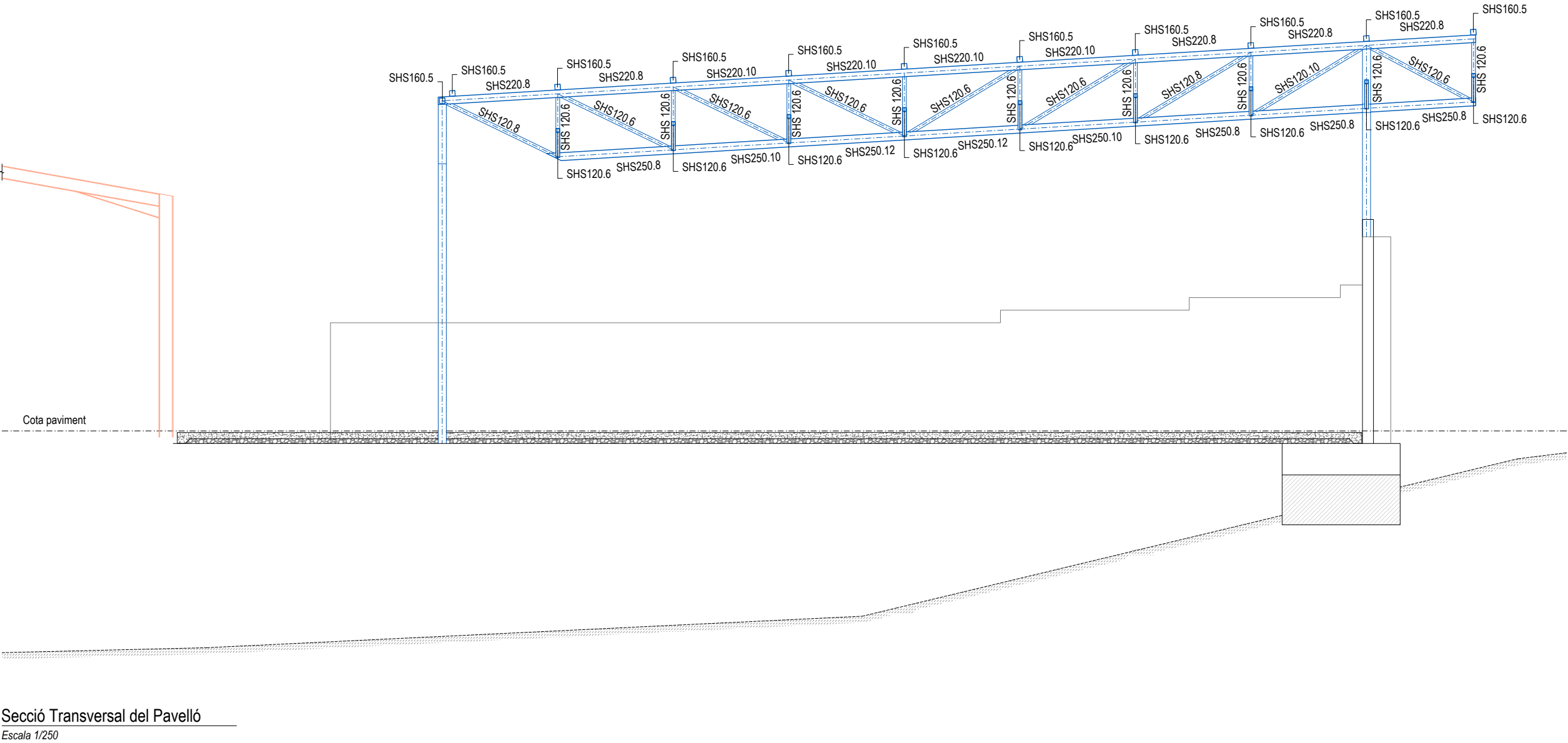
- Per assegurar els parells, explicitats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.

- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.

- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'aflluixa, ha d'ésser retirat i substituït.

VEURE PLECS DE CONDICIONS

SOLDADURA EN ANGLE		
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.		
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.		
Gorja de soldadura (g) segons detalls.		



Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543
+34 93 319 44 91
bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

Ampliació Pavelló
el Pujoló de Taradell
COBERTA METÀL·LICA

09/05/2022

E04.4

Secció Longitudinal

ACE

BBG

estructures

recerca i rehabilitació

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

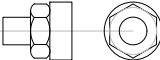
ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ
nº de col·legiat: 4481-4

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA	S-275 JR
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF): -Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998 -Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992	
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A	
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues): -Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran flexes superiors a L/500. -En la resta de perfils no s'admetran flexes relatives superiors a L/350.	
3.- Comprovació de soldadures: -En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents. -En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents. -S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.	
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.	

SEGURETAT EST. METÀL·LICA	
CLASSE D'EXECUCIÓ: 2	
Nivell de risc:	CC 2
Categoria d'ús:	SC1
Categoria d'execució:	PC1
Veure taula 6.2.3. EAE	
CLASSE D'EXPOSICIÓ: C3	
Veure taula 8.2.2. EAE	
RESISTÈNCIA AL FOC: R30	
Veure taula 3.1 i 3.2 CTE DB-SI 6	
Nota: Veure més especificacions en anotacions en planta o en detalls constructius	

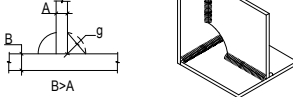
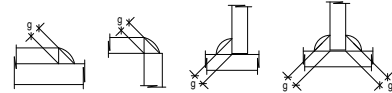
UNIONS CARGOLADES

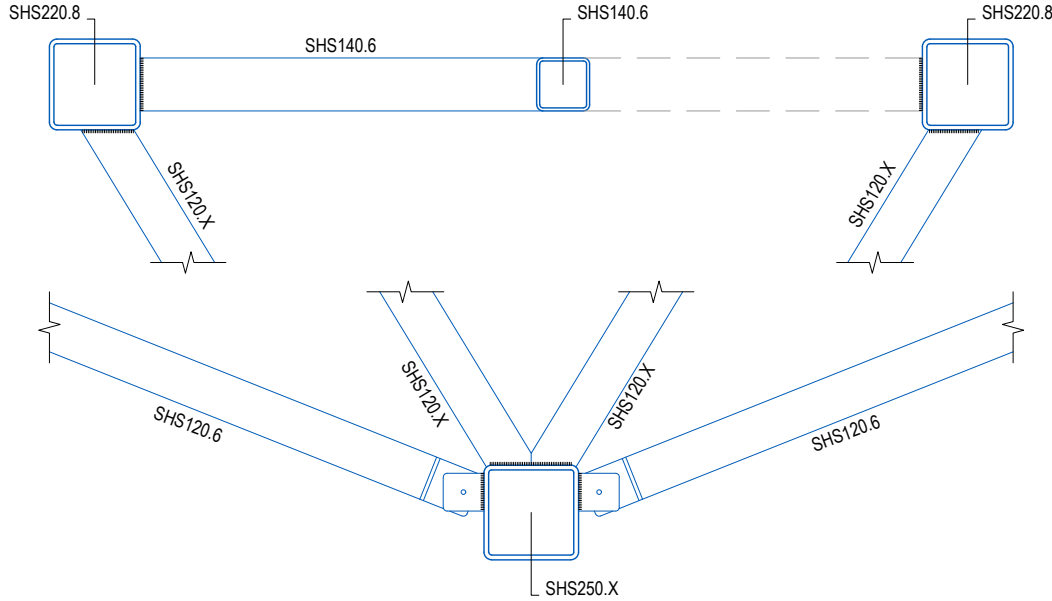
- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.
- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.
- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.
- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.
- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):

TR 12 11.9	TR 22 80.7		- Per assegurar els parells, explicitats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.
TR 16 29.8	TR 24 101.0		
TR 20 58.4	TR 27 149.0		

- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.
- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'aflluixa, ha d'ésser retirat i substituït.

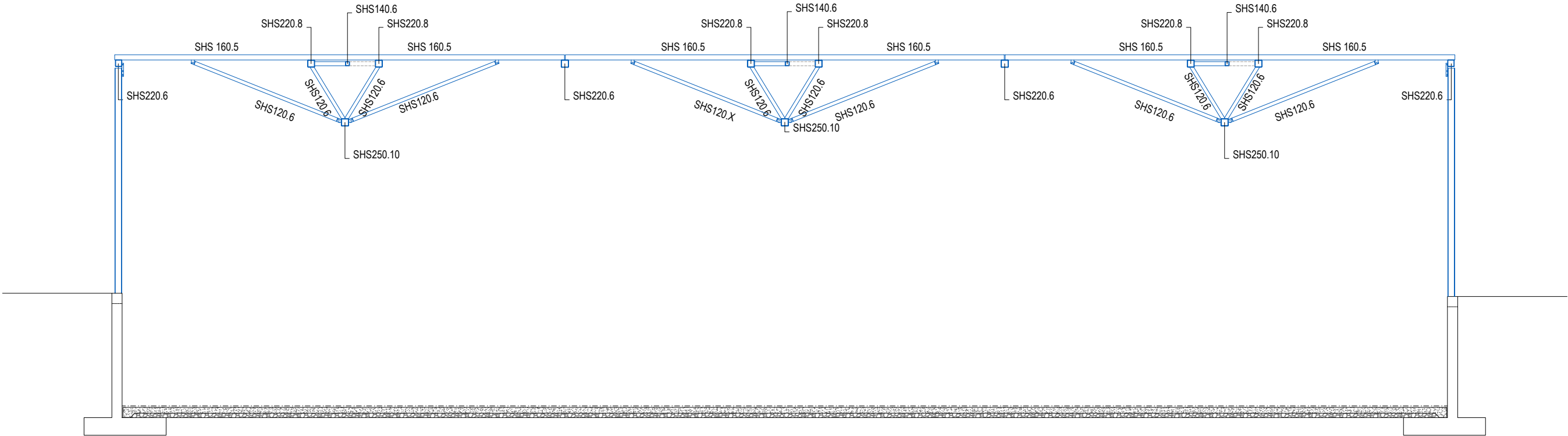
VEURE PLECS DE CONDICIONS

SOLDADURA EN ANGLE	
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.	
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.	
Gorja de soldadura (g) segons detalls.	



ANCORATGE TIPUS A

Escala 1/20



Secció Transversal del Pavelló

Escala 1/250

CVE: 20220-06296-60110-18046

Document signat electrònicament. La seva autenticitat es pot consultar a la seu electrònica a través del codi de verificació electrònica (CVE).

E8543
+34 93 319 44 91
bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

Ampliació Pavelló
el Pujoló de Taradell
COBERTA METÀL·LICA

09/05/2022

E04.5

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ
nº de col·legiat: 4481-4

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA	S-275 JR
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF):	
-Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998	
-Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992	
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A	
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues):	
-Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran fletxes superiors a L/500.	
-En la resta de perfils no s'admetran fletxes relatives superiors a L/350.	
3.- Comprovació de soldadures:	
-En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents.	
-En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents.	
-S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.	
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.	

SEGURETAT EST. METÀL·LICA	
CLASSE D'EXECUCIÓ: 2	
Nivell de risc:	CC 2
Categoria d'ús:	SC1
Categoria d'execució:	PC1
Veure taula 6.2.3. EAE	
CLASSE D'EXPOSICIÓ: C3	
Veure taula 8.2.2. EAE	
RESISTÈNCIA AL FOC: R30	
Veure taula 3.1 i 3.2 CTE DB-SI 6	
Nota: Veure més especificacions en anotacions en planta o en detalls constructius	

UNIONS CARGOLADES

- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.

- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.

- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.

- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.

- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):

TR 12 11.9

TR 22 80.7

TR 16 29.8

TR 24 101.0

TR 20 58.4

TR 27 149.0

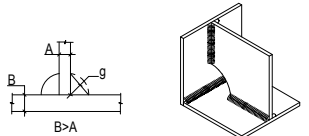
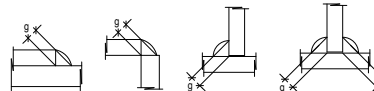
The image shows a technical drawing of a bolt. On the left is a side view showing the hexagonal head and the threaded shank. On the right is a top view showing the hexagonal head. The drawing is a simple line representation with no shading.

- Per assegurar els parells, explicitats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.

- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.

- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'aflluixa, ha d'ésser retirat i substituït.

VEURE PLECS DE CONDICIONS

SOLDADURA EN ANGLE	
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.	
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.	
Gorja de soldadura (g) segons detalls.	

[DT01]

Escala 1/20

[DT02]

Escala 1/20

[DT03]

Escala 1/20

[DT04]

Escala 1/20

[DT05]

Escala 1/20

[DT06]

Escala 1/20

[DT07] Detall Perfils de recollida d'aigua

Escala 1/20

[DT08]

Escala 1/20

[DT09]

Escala 1/20

[DT10]

Escala 1/20

[DT11]

Escala 1/20

[DT.12] Unió creus de Sant Andreu

Escala 1/20

CVE: 20220-06296-60110-18046

E8543

+34 93 319 44 91

bbg@bbg.cat / www.bbg.cat

bbg

estructures

recerca i rehabilitació

Ampliació Pavelló

el Pujoló de Taradell

ESTRUCTURA D'APEUAMENT

MUR

Detalls

09/05/2022

E05.2

ACE

Soci nº 10

BBG

Soci nº 30

Està prohibida la reproducció total o parcial, d'aquest document per qualsevol mitjà, sense el consentiment explícit dels propietaris

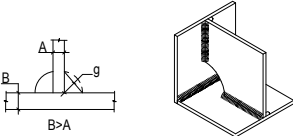
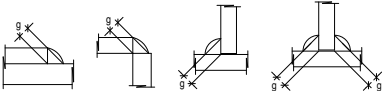
Consulteu en els plànols d'arquitectura i replanteig la posició i/o la forma dels elements representats en aquest document. En aquest plànol només s'indiquen les mesures invariants dels elements estructurals.

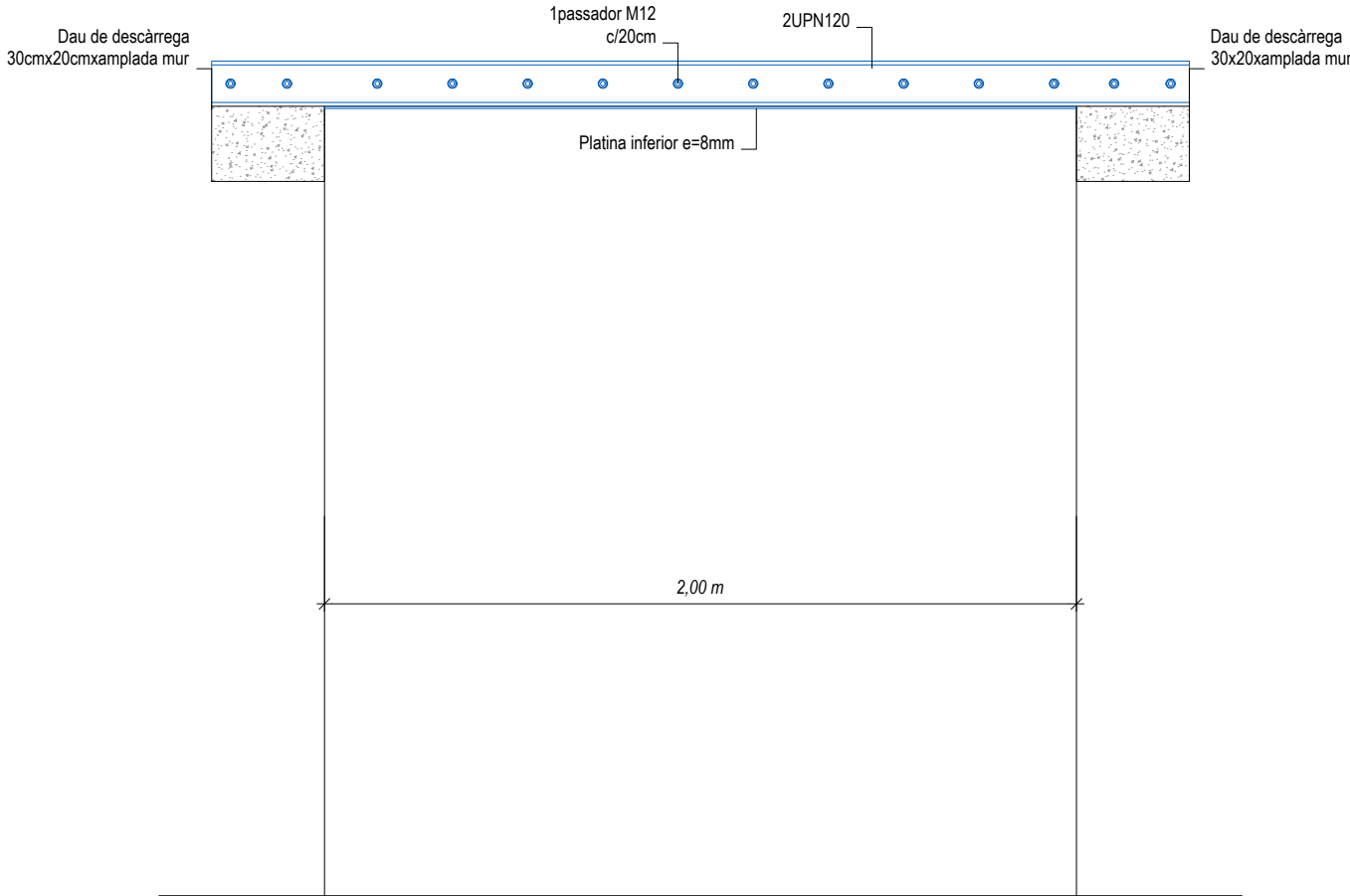
ARQUITECTE ESTRUCTURA: ROBERT BRUFAU I NIUBÓ

nº de col·legiat: 4481-4

CONTROL DE L'ESTRUCTURA METÀL·LICA		S-275 JR
Els materials compliran el que estigui establert en les següents Normes i s'efectuaran els següents controls d'execució (consultar Plecs de Condicions i el pla de control de la DF):		
-Perfis i xapes DB SE-A, UNE-EN 10025-2, 10210-1:1994, 10219-1:1998		
-Soldadures DB SE-A, UNE-EN ISO 14555:1999, 287-1:1992		
1.- Toleràncies: es compliran les restriccions indicades en l'apartat 11 del CTE DB SE-A		
2.- Comprovació de forma (una cada 5 bigues):		
-Quan els perfils recullin elements danyables, no s'admetran fletxes superiors a L/500.		
-En la resta de perfils no s'admetran fletxes relatives superiors a L/350.		
3.- Comprovació de soldadures:		
-En empalmaments, es comprovarà una soldadura per unitat, no admetent-se interrupcions del cordó ni defectes aparents.		
-En peces compostes, es comprovarà una soldadura per peça, no admetent-se variacions de longitud ni separacions que quedin fora de l'àmbit definit en el projecte, ni defectes aparents.		
-S'efectuaran els assajos per radiografia, líquids penetrants, ultrasons o partícules magnètiques dels cordons, seguint el pla de control que la D. Facultativa o el Plec de Condicions determinin.		
El muntatge i col·locació de les encavallades es realitzarà amb l'ajuda de perfils d'arriostament suplementaris, que es retiraran una cop realitzada la totalitat de l'estructura.		

UNIONS CARGOLADES	
- Les superfícies de xapa i perfil que han de quedar en contacte s'han de preparar convenientment mitjançant un sorrejat o una granalla d'acer.	
- El tipus de cargol ha de ser acer 10.9.	
- Les unions aniran provistes de les corresponents volanderes.	
- Els trepats ha d'ésser de 1 a 2 mm majors que el diàmetre del cargol que ha de contenir, sense poder superar en cap cas els valors límits.	
- Tota la cargoleria ha d'anar pretensada garantint, amb clau dinamomètrica, els següents parells torsors (mxkg):	
TR 12 11.9	TR 22 80.7
TR 16 29.8	TR 24 101.0
TR 20 58.4	TR 27 149.0
- Per assegurar els parells, explicitats a l'esquerra, es portarà el valor de collament fins el 110% del nominal.	
- S'executarà una primera passada de collament de tots els cargols de cada unió, arribant a un valor de moment de collament del 75% del nominal començant pels del centre. Posteriorment es realitzarà una segona passada, fins arribar al 100%.	
- Si un cargol arriba a la càrrega de pretensat i després s'afiuixa, ha d'ésser retirat i substituït.	
VEURE PLECS DE CONDICIONS	

SOLDADURA EN ANGLE	
Els cordons de soldadura en angle no especificats tindran una gorja "g" de 0,7 vegades el menor gruix "A" de les xapes en contacte i de 0,6 el gruix "A" si es realitzen per ambdues cares.	
Quan es produeixin trobades entre tres cordons de soldadura retirarem una de les xapes per tal que un dels cordons sigui passant.	
Gorja de soldadura (g) segons detalls.	



APEUAMENT OBERTURA PROVISIONAL

Escala 1/20

Projecte Executiu Parcial d'Estructures; Construcció de la nova pista: paviment, coberta i il·luminació

AMIDAMENTS

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 00 TOT PRESSUPOST

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	MS251458	PA	CADA PARTIDA INCLOURÀ LA PART DE PROTECCIONS, MESURES DE SEGURETAT I SALUT, BASTIDES, GRUES I MITJANS AUXILIARS NECESSARIS PER A REALITZAR ELS TREBALLS DESCRITS. *Aquesta nota afecta a totes les partides del pressupost adjunt a projecte

AMIDAMENT DIRECTE 1,000

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 04 MOVIMENTS DE TERRES

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	E222142A	m3	Excavació de rases i pous per a fonamentació, en terreny d'acord amb estudi geotècnic, amb mitjans mecànics i càrrega mecànica sobre camió. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, portada de la maquinària a l'obra, excavació i elevació de terres a màquina i càrrega mecànica sobre camió, repàs i refinat de sòls i parets, retirada de la maquinària i neteja de la zona de treball. [BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Encepat	T						
2	Encepat 1, 230x90x85		6,000	2,300	0,900	0,950	11,799	C#*D#*E#*F#
3	Encepat 2, 280x80x110		13,000	2,800	0,800	1,200	34,944	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 3, 80x80x110		8,000	0,800	0,800	1,200	6,144	C#*D#*E#*F#
5	Sabata Aïllada amb pou	T						
6	375x375x100		7,000	3,750	3,750	3,000	295,313	C#*D#*E#*F#
7	Sabata Continua	T						
8	280x60		1,000	1,200	2,800	0,700	2,352	C#*D#*E#*F#
9			1,000	4,000	2,800	0,700	7,840	C#*D#*E#*F#
10			1,000	1,850	2,800	0,700	3,626	C#*D#*E#*F#
11			1,000	4,450	2,800	0,700	8,722	C#*D#*E#*F#
12			1,000	3,050	2,800	0,700	5,978	C#*D#*E#*F#
13			1,000	8,650	2,800	0,700	16,954	C#*D#*E#*F#
14			1,000	2,100	2,800	0,700	4,116	C#*D#*E#*F#
15			2,000	6,550	2,800	0,700	25,676	C#*D#*E#*F#
16			1,000	4,300	2,800	0,700	8,428	C#*D#*E#*F#
17			1,000	4,300	2,800	0,700	8,428	C#*D#*E#*F#
18			3,000	6,550	2,800	0,700	38,514	C#*D#*E#*F#
19			1,000	6,300	2,800	0,700	12,348	C#*D#*E#*F#
20			1,000	1,150	2,800	0,700	2,254	C#*D#*E#*F#
21			1,000	0,650	2,800	0,700	1,274	C#*D#*E#*F#
22			1,000	3,000	2,800	0,700	5,880	C#*D#*E#*F#
23			1,000	4,850	2,800	0,700	9,506	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,750	2,800	0,700	7,350	C#*D#*E#*F#
25	Trava	T						

AMIDAMENTS

26	B.C.1, 40x50		2,000	6,600	0,400	0,600	3,168	C#*D#*E#*F#
27			1,000	14,100	0,400	0,600	3,384	C#*D#*E#*F#
28			1,000	6,850	0,400	0,600	1,644	C#*D#*E#*F#
29	R.1, 145x60		1,000	4,050	1,450	0,700	4,111	C#*D#*E#*F#
30			2,000	1,600	1,450	0,700	3,248	C#*D#*E#*F#
31			1,000	9,300	1,450	0,700	9,440	C#*D#*E#*F#
32			4,000	3,750	1,450	0,700	15,225	C#*D#*E#*F#
33			1,000	4,050	1,450	0,700	4,111	C#*D#*E#*F#
34	R.2, 60x60		1,000	3,900	0,600	0,700	1,638	C#*D#*E#*F#
35			1,000	50,950	0,600	0,700	21,399	C#*D#*E#*F#
36			1,000	5,100	0,600	0,700	2,142	C#*D#*E#*F#
37			1,000	2,250	0,600	0,700	0,945	C#*D#*E#*F#
38			1,000	4,350	0,600	0,700	1,827	C#*D#*E#*F#
39			1,000	6,200	0,600	0,700	2,604	C#*D#*E#*F#
40			2,000	1,350	0,600	0,700	1,134	C#*D#*E#*F#
41			1,000	2,500	0,600	0,700	1,050	C#*D#*E#*F#
42			1,000	2,550	0,600	0,700	1,071	C#*D#*E#*F#
43			1,000	5,700	0,600	0,700	2,394	C#*D#*E#*F#
44			4,000	6,700	0,600	0,700	11,256	C#*D#*E#*F#
45			1,000	6,950	0,600	0,700	2,919	C#*D#*E#*F#
46	R.3, 40x40		3,000	1,350	0,400	0,500	0,810	C#*D#*E#*F#
47			1,000	2,300	0,400	0,500	0,460	C#*D#*E#*F#
48			4,000	2,500	0,400	0,500	2,000	C#*D#*E#*F#
49			1,000	3,450	0,400	0,500	0,690	C#*D#*E#*F#
50	Fossat d'ascensor	T						
51			1,000	2,700	2,800	1,600	12,096	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 628,212

2 ED5A1700 m

Drenatge amb tub ranurat de PVC de D=200 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2			1,000	3,650			3,650	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750			6,750	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250			12,250	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850			13,850	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000			6,000	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800			4,800	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400			4,400	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10			1,000	0,400			0,400	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200			1,200	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400			2,400	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

13			1,000	3,850			3,850	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350			3,350	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750			37,750	C#*D#*E#*F#
16	Alçat Nord	T						
17			1,000	0,900			0,900	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,200			1,200	C#*D#*E#*F#
19			1,000	3,600			3,600	C#*D#*E#*F#
20			1,000	2,400			2,400	C#*D#*E#*F#
21			1,000	10,400			10,400	C#*D#*E#*F#
22			1,000	6,650			6,650	C#*D#*E#*F#
23			1,000	11,400			11,400	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,000			3,000	C#*D#*E#*F#
25			1,000	7,900			7,900	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 148,100

3	P712-DXE5	m2	Membrana per a impermeabilització segons UNE 104402 de 5,9 kg/m2 de làmin de betum asfàltic modificat LBM (SBS)-30-FV amb armadura de feltre de fibra de vidre de 60 g/m2, adherides en calent, prèvia imprimació					
---	-----------	----	---	--	--	--	--	--

AMIDAMENT DIRECTE 800,979

4	P791-8A6Z	m2	Capa drenant amb làmina de drenatge nodular de polietilè d'alta densitat, fixada mecànicament per impermeabilització exterior de mur de contenció de <= 3 m d'alçària amb I2+D1 segons CTE/DB-HS 2006. Es col·locarà un passamà inoxidable a la part superior ancorat amb el mur de formigó.					
---	-----------	----	--	--	--	--	--	--

AMIDAMENT DIRECTE 736,500

5	K7883202	m2	Impermeabilització de parament amb emulsió bituminosa per a impermeabilització tipus ED amb una dotació de <= 2 kg/m2 aplicada en dues capes. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]					
---	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2	M.C.2		1,000	3,650		3,850	14,053	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750		3,850	25,988	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250		3,850	47,163	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850		3,850	53,323	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000		4,250	25,500	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800		4,650	22,320	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400		5,050	22,220	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10	M.C.1		1,000	0,400		5,050	2,020	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200		5,450	6,540	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400		6,250	15,000	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850		7,150	27,528	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350		7,150	23,953	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750		7,150	269,913	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

16	Alçat Nord	T							
17	M.C.2		1,000	0,900		7,150	6,435	C#*D#*E#*F#	
18			1,000	1,200		6,550	7,860	C#*D#*E#*F#	
19			1,000	3,600		5,750	20,700	C#*D#*E#*F#	
20			1,000	2,400		4,950	11,880	C#*D#*E#*F#	
21			1,000	10,400		4,150	43,160	C#*D#*E#*F#	
22			1,000	6,650		3,750	24,938	C#*D#*E#*F#	
23			1,000	11,400		3,750	42,750	C#*D#*E#*F#	
24			1,000	3,000		3,750	11,250	C#*D#*E#*F#	
25			1,000	7,900		3,750	29,625	C#*D#*E#*F#	
26	Pilars reforç murs	T							
27	50x90		1,000	0,700		6,600	4,620	C#*D#*E#*F#	
28			4,000	1,600		6,600	42,240	C#*D#*E#*F#	

TOTAL AMIDAMENT 800,979

6 E7B451L0 m2

Geotèxtil format per feltre de polièster no teixit lligat mecànicament de 400 a 500 g/m2, col·locat sense adherir. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, juntes i encavalcaments segons indicacions de projecte i detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2			1,000	3,650	1,250		4,563	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750	1,250		8,438	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250	1,250		15,313	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850	1,250		17,313	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000	1,250		7,500	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800	1,250		6,000	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400	1,250		5,500	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10			1,000	0,400	0,850		0,340	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200	0,850		1,020	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400	0,850		2,040	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850	0,850		3,273	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350	0,850		2,848	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750	0,850		32,088	C#*D#*E#*F#
16	Alçat Nord	T						
17			1,000	0,900	1,250		1,125	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,200	1,250		1,500	C#*D#*E#*F#
19			1,000	3,600	1,250		4,500	C#*D#*E#*F#
20			1,000	2,400	1,250		3,000	C#*D#*E#*F#
21			1,000	10,400	1,250		13,000	C#*D#*E#*F#
22			1,000	6,650	1,250		8,313	C#*D#*E#*F#
23			1,000	11,400	1,250		14,250	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

24			1,000	3,000	1,250		3,750	C#*D#*E#*F#
25			1,000	7,900	1,250		9,875	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 165,549

7 E225AH70 m3 Estesa de graves per a drenatge, en tongades de 25 cm, com a màxim. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris i neteja del lloc de treball.[BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2			1,000	3,650		1,100	4,015	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750		1,100	7,425	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250		1,100	13,475	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850		1,100	15,235	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000		1,100	6,600	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800		1,100	5,280	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400		1,100	4,840	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10			1,000	0,400		0,700	0,280	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200		0,700	0,840	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400		0,700	1,680	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850		0,700	2,695	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350		0,700	2,345	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750		0,700	26,425	C#*D#*E#*F#
16	Alçat Nord	T						
17			1,000	0,900		1,100	0,990	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,200		1,100	1,320	C#*D#*E#*F#
19			1,000	3,600		1,100	3,960	C#*D#*E#*F#
20			1,000	2,400		1,100	2,640	C#*D#*E#*F#
21			1,000	10,400		1,100	11,440	C#*D#*E#*F#
22			1,000	6,650		1,100	7,315	C#*D#*E#*F#
23			1,000	11,400		1,100	12,540	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,000		1,100	3,300	C#*D#*E#*F#
25			1,000	7,900		1,100	8,690	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 143,330

8 E2251772 m3 Terraplenat i piconatge mecànics amb terres adequades, en tongades de fins a 25 cm, amb una compactació del 95% del PN. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, portada de la maquinària a l'obra, estesa de tongades de terra i la seva humectació o dessecació, compactació de les terres fins al grau assenyalat en el projecte, retirada de maquinària i neteja del lloc de treball. [BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2			1,000	3,650		4,600	16,790	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750		4,600	31,050	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250		4,600	56,350	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850		4,600	63,710	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

6			1,000	6,000		5,450	32,700	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800		6,300	30,240	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400		7,200	31,680	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10			1,000	0,400		5,600	2,240	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200		6,400	7,680	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400		8,100	19,440	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850		10,250	39,463	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350		10,250	34,338	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750		10,250	386,938	C#*D#*E#*F#
16	Alçat Nord	T						
17			1,000	0,900		12,700	11,430	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,200		11,000	13,200	C#*D#*E#*F#
19			1,000	3,600		8,900	32,040	C#*D#*E#*F#
20			1,000	2,400		7,000	16,800	C#*D#*E#*F#
21			1,000	10,400		5,250	54,600	C#*D#*E#*F#
22			1,000	6,650		4,400	29,260	C#*D#*E#*F#
23			1,000	11,400		4,400	50,160	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,000		4,400	13,200	C#*D#*E#*F#
25			1,000	7,900		4,400	34,760	C#*D#*E#*F#
27	Reblert façana est							
28			1,800	382,000			687,600	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 1.695,669

9	P938-DFU7	m3	Reblert de trasdos de mur amb base de tot-u artificial, amb estesa i piconatge del material al 95% del PM amb tongades de 30cm.					
---	-----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	murs sud		36,500	5,000	0,250		45,625	C#*D#*E#*F#
2			7,000	5,000	0,250		8,750	C#*D#*E#*F#
3	murs est		49,000	1,000	0,250		12,250	C#*D#*E#*F#
4	murs nord		48,000	5,000	0,250		60,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 126,625

10	E2422030	m3	Càrrega amb mitjans mecànics i transport de terres dins de l'obra, amb camió de 7 t. S'inclou: temps d'espera per a càrrega i descàrrega, retirada de la maquinària i neteja del lloc de treball. [BBG]					
----	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2			1,000	3,650		4,600	16,790	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750		4,600	31,050	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250		4,600	56,350	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850		4,600	63,710	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000		5,450	32,700	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800		6,300	30,240	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

8			1,000	4,400		7,200	31,680	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10			1,000	0,400		5,600	2,240	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200		6,400	7,680	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400		8,100	19,440	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850		10,250	39,463	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350		10,250	34,338	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750		10,250	386,938	C#*D#*E#*F#
16	Alçat Nord	T						
17			1,000	0,900		12,700	11,430	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,200		11,000	13,200	C#*D#*E#*F#
19			1,000	3,600		8,900	32,040	C#*D#*E#*F#
20			1,000	2,400		7,000	16,800	C#*D#*E#*F#
21			1,000	10,400		5,250	54,600	C#*D#*E#*F#
22			1,000	6,650		4,400	29,260	C#*D#*E#*F#
23			1,000	11,400		4,400	50,160	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,000		4,400	13,200	C#*D#*E#*F#
25			1,000	7,900		4,400	34,760	C#*D#*E#*F#
26		T						
27	Compactació: 10%	P	10,000				100,807	PERORIGEN(G1:G26,C 27)

TOTAL AMIDAMENT 1.108,876

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	05	FONAMENTACIÓ
TÍTOL 3	01	FONAMENTACIONS EN SUPERFÍCIE

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	E3Z152T1	m2	Capa de neteja i anivellament de 10 cm de gruix de formigó amb granulats reciclats HL-150/B/20 de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, amb una substitució del 50% del granulat gruixut per granulat reciclat mixt amb marcat CE, procedent de plantes de reciclat de residus de la construcció o demolició autoritzades, abocat des de camió i/o amb cubilot i ajuda de grua. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, abocat i vigilància del formigó, anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Encepat	T						
2	Encepat 1, 230x90x85		6,000	2,300	0,900		12,420	C#*D#*E#*F#
3	Encepat 2, 280x80x110		13,000	2,800	0,800		29,120	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 3, 80x80x110		8,000	0,800	0,800		5,120	C#*D#*E#*F#
5	Sabata Continua	T						
6	280x60		1,000	1,200	2,800		3,360	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,000	2,800		11,200	C#*D#*E#*F#
8			1,000	1,850	2,800		5,180	C#*D#*E#*F#
9			1,000	4,450	2,800		12,460	C#*D#*E#*F#

EUR

AMIDAMENTS

10			1,000	3,050	2,800		8,540	C#*D#*E#*F#
11			1,000	8,650	2,800		24,220	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,100	2,800		5,880	C#*D#*E#*F#
13			2,000	6,550	2,800		36,680	C#*D#*E#*F#
14			1,000	4,300	2,800		12,040	C#*D#*E#*F#
15			1,000	4,300	2,800		12,040	C#*D#*E#*F#
16			3,000	6,550	2,800		55,020	C#*D#*E#*F#
17			1,000	6,300	2,800		17,640	C#*D#*E#*F#
18			1,000	1,150	2,800		3,220	C#*D#*E#*F#
19			1,000	0,650	2,800		1,820	C#*D#*E#*F#
20			1,000	3,000	2,800		8,400	C#*D#*E#*F#
21			1,000	4,850	2,800		13,580	C#*D#*E#*F#
22			1,000	3,750	2,800		10,500	C#*D#*E#*F#
23	Trava	T						
24	B.C.1, 40x50		2,000	6,600	0,400		5,280	C#*D#*E#*F#
25			1,000	14,100	0,400		5,640	C#*D#*E#*F#
26			1,000	6,850	0,400		2,740	C#*D#*E#*F#
27	R.1, 145x60		1,000	4,050	1,450		5,873	C#*D#*E#*F#
28			2,000	1,600	1,450		4,640	C#*D#*E#*F#
29			1,000	9,300	1,450		13,485	C#*D#*E#*F#
30			4,000	3,750	1,450		21,750	C#*D#*E#*F#
31			1,000	4,050	1,450		5,873	C#*D#*E#*F#
32	R.2, 60x60		1,000	3,900	0,600		2,340	C#*D#*E#*F#
33			1,000	50,950	0,600		30,570	C#*D#*E#*F#
34			1,000	5,100	0,600		3,060	C#*D#*E#*F#
35			1,000	2,250	0,600		1,350	C#*D#*E#*F#
36			1,000	4,350	0,600		2,610	C#*D#*E#*F#
37			1,000	6,200	0,600		3,720	C#*D#*E#*F#
38			2,000	1,350	0,600		1,620	C#*D#*E#*F#
39			1,000	2,500	0,600		1,500	C#*D#*E#*F#
40			1,000	2,550	0,600		1,530	C#*D#*E#*F#
41			1,000	5,700	0,600		3,420	C#*D#*E#*F#
42			4,000	6,700	0,600		16,080	C#*D#*E#*F#
43			1,000	6,950	0,600		4,170	C#*D#*E#*F#
44	R.3, 40x40		3,000	1,350	0,400		1,620	C#*D#*E#*F#
45			1,000	2,300	0,400		0,920	C#*D#*E#*F#
46			4,000	2,500	0,400		4,000	C#*D#*E#*F#
47			1,000	3,450	0,400		1,380	C#*D#*E#*F#
48	Fossat d'ascensor	T						
49	Llosa, c: 30 cm		1,000	6,350			6,350	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 439,961

AMIDAMENTS

2	E31521H3	m3	Formigó per a pous de fonaments, HM-20/B/20/I, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat des de camió i/o amb cubilot, ajuda de grua i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, col·locació, vibrat i vigilància del formigó, anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Sabata Aïllada amb pou	T						
2	375x375x100		7,000	3,750	3,750	2,000	196,875	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 196,875

3	E315Z2HP	m3	Formigó per a rases, pous de fonaments i enceps, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat des de camió i/o amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. Inclou merma de formigó pels ajustos de l'excavació. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació d'apuntaments i travaments necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, col·locació, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, remats de coronació segons indicacions de projecte, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Encepat	T						
2	Encepat 1, 230x90x85		6,000	2,300	0,900	0,850	10,557	C#*D#*E#*F#
3	Encepat 2, 280x80x110		13,000	2,800	0,800	1,100	32,032	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 3, 80x80x110		8,000	0,800	0,800	1,100	5,632	C#*D#*E#*F#
5	Sabata Aïllada amb pou	T						
6	375x375x100		7,000	3,750	3,750	1,000	98,438	C#*D#*E#*F#
7	Sabata Continua	T						
8	280x60		1,000	1,200	2,800	0,600	2,016	C#*D#*E#*F#
9			1,000	4,000	2,800	0,600	6,720	C#*D#*E#*F#
10			1,000	1,850	2,800	0,600	3,108	C#*D#*E#*F#
11			1,000	4,450	2,800	0,600	7,476	C#*D#*E#*F#
12			1,000	3,050	2,800	0,600	5,124	C#*D#*E#*F#
13			1,000	8,650	2,800	0,600	14,532	C#*D#*E#*F#
14			1,000	2,100	2,800	0,600	3,528	C#*D#*E#*F#
15			2,000	6,550	2,800	0,600	22,008	C#*D#*E#*F#
16			1,000	4,300	2,800	0,600	7,224	C#*D#*E#*F#
17			1,000	4,300	2,800	0,600	7,224	C#*D#*E#*F#
18			3,000	6,550	2,800	0,600	33,012	C#*D#*E#*F#
19			1,000	6,300	2,800	0,600	10,584	C#*D#*E#*F#
20			1,000	1,150	2,800	0,600	1,932	C#*D#*E#*F#
21			1,000	0,650	2,800	0,600	1,092	C#*D#*E#*F#
22			1,000	3,000	2,800	0,600	5,040	C#*D#*E#*F#
23			1,000	4,850	2,800	0,600	8,148	C#*D#*E#*F#
24			1,000	3,750	2,800	0,600	6,300	C#*D#*E#*F#
25	Trava	T						
26	B.C.1, 40x50		2,000	6,600	0,400	0,500	2,640	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

27			1,000	14,100	0,400	0,500	2,820	C#*D#*E#*F#
28			1,000	6,850	0,400	0,500	1,370	C#*D#*E#*F#
29	R.1, 145x60		1,000	4,050	1,450	0,600	3,524	C#*D#*E#*F#
30			2,000	1,600	1,450	0,600	2,784	C#*D#*E#*F#
31			1,000	9,300	1,450	0,600	8,091	C#*D#*E#*F#
32			4,000	3,750	1,450	0,600	13,050	C#*D#*E#*F#
33			1,000	4,050	1,450	0,600	3,524	C#*D#*E#*F#
34	R.2, 60x60		1,000	3,900	0,600	0,600	1,404	C#*D#*E#*F#
35			1,000	50,950	0,600	0,600	18,342	C#*D#*E#*F#
36			1,000	5,100	0,600	0,600	1,836	C#*D#*E#*F#
37			1,000	2,250	0,600	0,600	0,810	C#*D#*E#*F#
38			1,000	4,350	0,600	0,600	1,566	C#*D#*E#*F#
39			1,000	6,200	0,600	0,600	2,232	C#*D#*E#*F#
40			2,000	1,350	0,600	0,600	0,972	C#*D#*E#*F#
41			1,000	2,500	0,600	0,600	0,900	C#*D#*E#*F#
42			1,000	2,550	0,600	0,600	0,918	C#*D#*E#*F#
43			1,000	5,700	0,600	0,600	2,052	C#*D#*E#*F#
44			4,000	6,700	0,600	0,600	9,648	C#*D#*E#*F#
45			1,000	6,950	0,600	0,600	2,502	C#*D#*E#*F#
46	R.3, 40x40		3,000	1,350	0,400	0,400	0,648	C#*D#*E#*F#
47			1,000	2,300	0,400	0,400	0,368	C#*D#*E#*F#
48			4,000	2,500	0,400	0,400	1,600	C#*D#*E#*F#
49			1,000	3,450	0,400	0,400	0,552	C#*D#*E#*F#
50	Fossat d'ascensor	T						
51	Llosa, c: 30 cm		1,000	6,350		0,300	1,905	C#*D#*E#*F#
52	Murets, e: 40cm		1,000	2,400	0,400	1,200	1,152	C#*D#*E#*F#
53	Murets, e: 20cm		2,000	1,900	0,200	1,200	0,912	C#*D#*E#*F#
54			1,000	2,400	0,200	0,700	0,336	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 380,185

4 E31BZ0FP kg

Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de rases, pous i enceps de fonaments. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació d'apuntaments i travaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Quantia = ** kg/m2 o kg/ml							
2	Encepat	T						
3	Encepat 1, 230x90x85		6,000	2,300	0,900	111,000	1.378,620	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 2, 280x80x110		13,000	2,800	0,800	149,000	4.338,880	C#*D#*E#*F#
5	Encepat 3, 80x80x110		8,000	0,800	0,800	228,000	1.167,360	C#*D#*E#*F#
6	Sabata Aïllada amb pou	T						
7	375x375x100		7,000	3,750	3,750	39,000	3.839,063	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

8	Sabata Continua	T							
9	280x60		1,000	1,200	2,800	20,000	67,200	C#*D#*E#*F#	
10			1,000	4,000	2,800	20,000	224,000	C#*D#*E#*F#	
11			1,000	1,850	2,800	20,000	103,600	C#*D#*E#*F#	
12			1,000	4,450	2,800	20,000	249,200	C#*D#*E#*F#	
13			1,000	3,050	2,800	20,000	170,800	C#*D#*E#*F#	
14			1,000	8,650	2,800	20,000	484,400	C#*D#*E#*F#	
15			1,000	2,100	2,800	20,000	117,600	C#*D#*E#*F#	
16			2,000	6,550	2,800	20,000	733,600	C#*D#*E#*F#	
17			1,000	4,300	2,800	20,000	240,800	C#*D#*E#*F#	
18			1,000	4,300	2,800	20,000	240,800	C#*D#*E#*F#	
19			3,000	6,550	2,800	20,000	1.100,400	C#*D#*E#*F#	
20			1,000	6,300	2,800	20,000	352,800	C#*D#*E#*F#	
21			1,000	1,150	2,800	20,000	64,400	C#*D#*E#*F#	
22			1,000	0,650	2,800	20,000	36,400	C#*D#*E#*F#	
23			1,000	3,000	2,800	20,000	168,000	C#*D#*E#*F#	
24			1,000	4,850	2,800	20,000	271,600	C#*D#*E#*F#	
25			1,000	3,750	2,800	20,000	210,000	C#*D#*E#*F#	
26	Trava	T							
27	B.C.1, 40x50		2,000	6,600		26,000	343,200	C#*D#*E#*F#	
28			1,000	14,100		26,000	366,600	C#*D#*E#*F#	
29			1,000	6,850		26,000	178,100	C#*D#*E#*F#	
30	R.1, 145x60		1,000	4,050		59,000	238,950	C#*D#*E#*F#	
31			2,000	1,600		59,000	188,800	C#*D#*E#*F#	
32			1,000	9,300		59,000	548,700	C#*D#*E#*F#	
33			4,000	3,750		59,000	885,000	C#*D#*E#*F#	
34			1,000	4,050		59,000	238,950	C#*D#*E#*F#	
35	R.2, 60x60		1,000	3,900		27,000	105,300	C#*D#*E#*F#	
36			1,000	50,950		27,000	1.375,650	C#*D#*E#*F#	
37			1,000	5,100		27,000	137,700	C#*D#*E#*F#	
38			1,000	2,250		27,000	60,750	C#*D#*E#*F#	
39			1,000	4,350		27,000	117,450	C#*D#*E#*F#	
40			1,000	6,200		27,000	167,400	C#*D#*E#*F#	
41			2,000	1,350		27,000	72,900	C#*D#*E#*F#	
42			1,000	2,500		27,000	67,500	C#*D#*E#*F#	
43			1,000	2,550		27,000	68,850	C#*D#*E#*F#	
44			1,000	5,700		27,000	153,900	C#*D#*E#*F#	
45			4,000	6,700		27,000	723,600	C#*D#*E#*F#	
46			1,000	6,950		27,000	187,650	C#*D#*E#*F#	
47	R.3, 40x40		3,000	1,350		14,000	56,700	C#*D#*E#*F#	
48			1,000	2,300		14,000	32,200	C#*D#*E#*F#	
49			4,000	2,500		14,000	140,000	C#*D#*E#*F#	
50			1,000	3,450		14,000	48,300	C#*D#*E#*F#	
51	Fossat d'ascensor	T							

AMIDAMENTS

52	Llosa, c: 30 cm		1,000	6,350		23,000	146,050	C#*D#*E#*F#
53	Murets, e: 40cm		1,000	2,400	24,000	1,200	69,120	C#*D#*E#*F#
54	Murets, e: 20cm		2,000	1,900	17,000	1,200	77,520	C#*D#*E#*F#
55			1,000	2,400	17,000	0,700	28,560	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 22.384,923

5	E4BP1116	u	Ancoratge amb barra d'acer corrugat B 500 S ò B 500 SD, de 16 mm de diàmetre, amb perforació i injectat continu d'adhesiu d'aplicació unilateral de resines epoxi sense dissolvents, de dos components i baixa viscositat, segons detall de plànols i plec de condicions. S'inclou: disposició del mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides necessàries, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, deixar els encavalcaments amb les longituds definides al projecte, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.					
---	----------	---	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Connexió R2 amb solera	T						
2			130,000				130,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 130,000

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	05	FONAMENTACIÓ
TÍTOL 3	02	MURS DE CONTENCIÓ

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
------	------	----	------------

1	E32525H3	m3	Formigó per a murs de contenció, HA-25/B/20/IIa de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, remats de coronació segons indicacions de projecte, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'un sol cop tota l'alçada del mur, en tot cas, els junts de formigonat coincidiran amb junts verticals de l'encofrat, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.
---	----------	----	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2	M.C.2, e: 35 cm		1,000	3,650	0,350	3,850	4,918	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750	0,350	3,850	9,096	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250	0,350	3,850	16,507	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850	0,350	3,850	18,663	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000	0,350	4,250	8,925	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800	0,350	4,650	7,812	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400	0,350	5,050	7,777	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10	M.C.1, e: 35 cm		1,000	0,400	0,350	5,050	0,707	C#*D#*E#*F#
11			1,000	1,200	0,350	5,450	2,289	C#*D#*E#*F#
12			1,000	2,400	0,350	6,250	5,250	C#*D#*E#*F#
13			1,000	3,850	0,350	7,150	9,635	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,350	0,350	7,150	8,383	C#*D#*E#*F#
15			1,000	37,750	0,350	7,150	94,469	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

16	Alçat Nord	T							
17	M.C.2, e: 35 cm		1,000	0,900	0,350	7,150	2,252	C#*D#*E#*F#	
18			1,000	1,200	0,350	6,550	2,751	C#*D#*E#*F#	
19			1,000	3,600	0,350	5,750	7,245	C#*D#*E#*F#	
20			1,000	2,400	0,350	4,950	4,158	C#*D#*E#*F#	
21			1,000	10,400	0,350	4,150	15,106	C#*D#*E#*F#	
22			1,000	6,650	0,350	3,750	8,728	C#*D#*E#*F#	
23			1,000	11,400	0,350	3,750	14,963	C#*D#*E#*F#	
24			1,000	3,000	0,350	3,750	3,938	C#*D#*E#*F#	
25			1,000	7,900	0,350	3,750	10,369	C#*D#*E#*F#	

TOTAL AMIDAMENT 263,941

2 E32BZ0MP kg

Acer en barres corrugades B 500 S límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de murs de contenció. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors en gelosia. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Quantia = ** kg/m2							
2	Alçat Sud	T						
3	M.C.2, e: 35 cm		1,000	3,650	29,000	3,850	407,523	C#*D#*E#*F#
4			1,000	6,750	29,000	3,850	753,638	C#*D#*E#*F#
5			1,000	12,250	29,000	3,850	1.367,713	C#*D#*E#*F#
6			1,000	13,850	29,000	3,850	1.546,353	C#*D#*E#*F#
7			1,000	6,000	28,000	4,250	714,000	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,800	27,000	4,650	602,640	C#*D#*E#*F#
9			1,000	4,400	26,000	5,050	577,720	C#*D#*E#*F#
10	Alçat Est	T						
11	M.C.1, e: 35 cm		1,000	0,400	24,000	5,050	48,480	C#*D#*E#*F#
12			1,000	1,200	26,000	5,450	170,040	C#*D#*E#*F#
13			1,000	2,400	25,000	6,250	375,000	C#*D#*E#*F#
14			1,000	3,850	24,000	7,150	660,660	C#*D#*E#*F#
15			1,000	3,350	24,000	7,150	574,860	C#*D#*E#*F#
16			1,000	37,750	24,000	7,150	6.477,900	C#*D#*E#*F#
17	Alçat Nord	T						
18	M.C.2, e: 35 cm		1,000	0,900	23,000	7,150	148,005	C#*D#*E#*F#
19			1,000	1,200	24,000	6,550	188,640	C#*D#*E#*F#
20			1,000	3,600	25,000	5,750	517,500	C#*D#*E#*F#
21			1,000	2,400	26,000	4,950	308,880	C#*D#*E#*F#
22			1,000	10,400	28,000	4,150	1.208,480	C#*D#*E#*F#
23			1,000	6,650	30,000	3,750	748,125	C#*D#*E#*F#
24			1,000	11,400	30,000	3,750	1.282,500	C#*D#*E#*F#
25			1,000	3,000	30,000	3,750	337,500	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

26			1,000	7,900	30,000	3,750	888,750	C#*D#*E#*F#
----	--	--	-------	-------	--------	-------	---------	-------------

TOTAL AMIDAMENT 19.904,907

3 E32DFA06 m2

Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Sud	T						
2	M.C.2, e: 35 cm		1,000	3,650	2,000	3,850	28,105	C#*D#*E#*F#
3			1,000	6,750	2,000	3,850	51,975	C#*D#*E#*F#
4			1,000	12,250	2,000	3,850	94,325	C#*D#*E#*F#
5			1,000	13,850	2,000	3,850	106,645	C#*D#*E#*F#
6			1,000	6,000	2,000	4,250	51,000	C#*D#*E#*F#
7			1,000	4,800	2,000	4,650	44,640	C#*D#*E#*F#
8			1,000	4,400	2,000	5,050	44,440	C#*D#*E#*F#
9	Alçat Est	T						
10	M.C.1, e: 35 cm		1,000	0,400	2,000	5,050	4,040	C#*D#*E#*F#
11		T	1,000	1,200	2,000	5,450	13,080	C#*D#*E#*F#
12	Alçat Nord							
13	M.C.2, e: 35 cm		1,000	3,600	2,000	5,750	41,400	C#*D#*E#*F#
14			1,000	2,400	2,000	4,950	23,760	C#*D#*E#*F#
15			1,000	10,400	2,000	4,150	86,320	C#*D#*E#*F#
16			1,000	6,650	2,000	3,750	49,875	C#*D#*E#*F#
17			1,000	11,400	2,000	3,750	85,500	C#*D#*E#*F#
18			1,000	3,000	2,000	3,750	22,500	C#*D#*E#*F#
19			1,000	7,900	2,000	3,750	59,250	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 806,855

4 E32DFA09 m2

Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
------	------	-------	-----	-----	-----	-----	-------	---------

AMIDAMENTS

1	Alçat Est	T							
2	M.C.1, e: 35 cm		1,000	2,400	2,000	6,250	30,000	C#*D#*E#*F#	
3			1,000	3,850	1,000	7,150	27,528	C#*D#*E#*F#	
4			1,000	3,350	1,000	7,150	23,953	C#*D#*E#*F#	
5			1,000	37,750	1,000	7,150	269,913	C#*D#*E#*F#	
6	Alçat Nord	T							
7	M.C.2, e: 35 cm		1,000	0,900	2,000	7,150	12,870	C#*D#*E#*F#	
8			1,000	1,200	2,000	6,550	15,720	C#*D#*E#*F#	

TOTAL AMIDAMENT 379,984

5	E32DF119	m2	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a una cares, per a formigó vist (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.						
---	----------	----	---	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Alçat Est	T						
2	M.C.1, e: 35 cm		1,000	3,850	1,000	7,150	27,528	C#*D#*E#*F#
3			1,000	3,350	1,000	7,150	23,953	C#*D#*E#*F#
4			1,000	37,750	1,000	7,150	269,913	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 321,394

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPITOL	05	FONAMENTACIÓ
TITOL 3	07	PILONS "IN SITU"

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
------	------	----	------------

1	E3EZ1800	u	Desplaçament, muntatge i desmuntatge a obra i retirada de l'equip de perforació per a pilons barrinats formigonats pel tub central de la barrina
---	----------	---	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Equip	T						
2			1,000				1,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 1,000

2	E3E5Z45X	m	Perforació de piló barrinat formigonat pel tub central de la barrina (CPI-8) en terreny d'acord amb estudi geotècnic, de diàmetre 45 cm i formigonament amb formigó HA-25/F/10/Ila, de consistència fluida i grandària màxima del granulat 10 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, replanteig i execució dels pilons, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.						
---	----------	---	--	--	--	--	--	--	--

AMIDAMENTS

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Diàm 45 mm	T						
2	Encepat 1		12,000	9,000			108,000	C#*D#*E#*F#
3	Encepat 3		8,000	9,000			72,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 180,000

- 3E3E5Z55Xm
- Perforació de piló barrinat formigonat pel tub central de la barrina (CPI-8) en terreny d'acord amb estudi geotècnic, de diàmetre 55 cm i formigonament amb formigó HA-25/F/10/Ila, de consistència fluida i grandària màxima del granulat 10 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, replanteig i execució dels pilons, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Diàm 55 mm	T						
2	Encepat 2		18,000	6,650			119,700	C#*D#*E#*F#
3			4,000	8,050			32,200	C#*D#*E#*F#
4			2,000	10,300			20,600	C#*D#*E#*F#
5			2,000	11,450			22,900	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 195,400

- 4E3EB3000kg
- Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de pilons. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors en gelosia. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Quantia = ** kg/ml							
2	Diàm 45 mm	T						
3	Encepat 1		12,000	6,000		16,000	1.152,000	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 3		8,000	6,000		16,000	768,000	C#*D#*E#*F#
5	Diàm 55 mm	T						
6	Encepat 2		18,000	6,000		16,000	1.728,000	C#*D#*E#*F#
7			4,000	6,000		16,000	384,000	C#*D#*E#*F#
8			2,000	6,000		16,000	192,000	C#*D#*E#*F#
9			2,000	6,000		16,000	192,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 4.416,000

- 5E3EZA040m
- Enderroc de cap de piló, de diàmetre 45 cm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastida, apuntalament i travament necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, enderroc amb compressor de l'element, neteja i adreçament de les armadures dels pilons per a la seva connexió amb l'encep, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja de lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Diàm 45 mm	T						
2	Encepat 1		10,000	0,500			5,000	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

3			2,000	1,400			2,800	C#*D#*E#*F#
4	Encepat 3		8,000	0,500			4,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 11,800

6	E3EZA050	m	Enderroc de cap de piló, de diàmetre 55 cm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastida, apuntament i travament necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, enderroc amb compressor de l'element, neteja i adreçament de les armadures dels pilons per a la seva connexió amb l'encep, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja de lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.					
---	----------	---	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Diàm 55 mm	T						
2	Encepat 2		18,000	0,500			9,000	C#*D#*E#*F#
3			4,000	0,500			2,000	C#*D#*E#*F#
4			2,000	0,500			1,000	C#*D#*E#*F#
5			2,000	0,500			1,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 13,000

7	E2422030	m3	Càrrega amb mitjans mecànics i transport de terres dins de l'obra, amb camió de 7 t. S'inclou: temps d'espera per a càrrega i descàrrega, retirada de la maquinària i neteja del lloc de treball. [BBG]					
---	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Diàm 45 mm	T						
2	Encepat 1		12,000	9,000	0,051	3,142	17,306	C#*D#*E#*F#
3	Encepat 3		8,000	9,000	0,051	3,142	11,537	C#*D#*E#*F#
4	Diàm 55 mm	T						
5	Encepat 2		18,000	6,650	0,076	3,142	28,583	C#*D#*E#*F#
6			4,000	8,050	0,076	3,142	7,689	C#*D#*E#*F#
7			2,000	10,300	0,076	3,142	4,919	C#*D#*E#*F#
8			2,000	11,450	0,076	3,142	5,468	C#*D#*E#*F#
9		T						
10	Esponjament: 10%	P	10,000				7,550	PERORIGEN(G1:G9,C10)

TOTAL AMIDAMENT 83,052

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	06	ESTRUCTURA
TÍTOL 3	61	ESTRUCTURA METÀL·LICA

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	1441Z11X	kg	Acer S 275 JR, per a pilars i creuetes, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntaments necessaris, els mitjans auxiliars d'elevació i transport, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric) [BBG] Morter sense retracció entre platina de pilars metàl·lics i murs de contenció.

AMIDAMENTS

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Pilars	T						
2	HEB-260+xapes		1,000	8,300		130,630	1.084,229	C#*D#*E#*F#
3	HEB-240		1,000	137,800		83,200	11.464,960	C#*D#*E#*F#
4	HEB-260		1,000	30,500		93,000	2.836,500	C#*D#*E#*F#
5	Diagonals	T						
6	SHS 120x6		1,000	290,250		20,500	5.950,125	C#*D#*E#*F#
7		T						
8	Ajustament i detalls							
9			2.140,000				2.140,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 23.475,814

2 1443Z13X kg

Acer S 275 JR, per a bigues, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinari, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntaments necessaris, els mitjans auxiliars d'elevació i transport, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric)[BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Arriostament	T						
2	SHS 140x8	T	1,000	59,700		31,400	1.874,580	C#*D#*E#*F#
3	Bigues							
4	SHS 250x8		1,000	128,350		59,100	7.585,485	C#*D#*E#*F#
5	SHS140x8		1,000	166,350		31,400	5.223,390	C#*D#*E#*F#
6	SHS 160x10	T	1,000	7,350		44,400	326,340	C#*D#*E#*F#
7	SHS 140x10		1,000	22,400		38,100	853,440	C#*D#*E#*F#
8	Corretges							
9	SHS 180x40		1,000	438,800		21,800	9.565,840	C#*D#*E#*F#
10		T						
11	Ajustament i detalls							
12			2.545,000				2.545,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 27.974,075

3 144AZ31X kg

Acer S 275 JR per a encavallades, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinari, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. Inclou els mitjans auxiliars d'elevació i transport. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, travament i apuntament necessaris, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric)[BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Encavallades	T						
2	SHS 220x8		1,000	190,750		51,500	9.823,625	C#*D#*E#*F#
3	SHS 120x6		1,000	330,950		20,700	6.850,665	C#*D#*E#*F#
4	SHS 140x6		1,000	112,750		24,500	2.762,375	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

5	SHS 250x8		1,000	69,600		59,100	4.113,360	C#*D#*E#*F#
6	SHS 250x10		1,000	11,100		72,700	806,970	C#*D#*E#*F#
7		T						
8	Ajustament i detalls							
9			2.440,000				2.440,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 26.796,995

4 E894Z1SX m2

Pintat de perfils d'acer, al taller i a l'obra amb dues capes d'imprimació anticorrosiva de diferent color (medició segons perfil teòric). S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball, i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Pilars							
2	Pilars	T						
3	HEB-260+xapes		1,000	8,300		1,080	8,964	C#*D#*E#*F#
4	HEB-240		1,000	137,800		1,380	190,164	C#*D#*E#*F#
5	HEB-260		1,000	30,500		1,500	45,750	C#*D#*E#*F#
6	Diagonals	T						
7	SHS 120x6		1,000	290,250		0,454	131,774	C#*D#*E#*F#
8		T						
9	Bigues							
10	Arriostament	T						
11	SHS 140x8		1,000	59,700		0,539	32,178	C#*D#*E#*F#
12	Bigues	T						
13	SHS 250x8		1,000	128,350		0,979	125,655	C#*D#*E#*F#
14	SHS140x8		1,000	166,350		0,539	89,663	C#*D#*E#*F#
15	SHS 160x10		1,000	7,350		0,614	4,513	C#*D#*E#*F#
16	SHS 140x10		1,000	22,400		0,534	11,962	C#*D#*E#*F#
17	Corretges	T						
18	SHS 180x40		1,000	438,800		0,706	309,793	C#*D#*E#*F#
19		T						
20	Encavallades							
21	Encavallades	T						
22	SHS 220x8		1,000	190,750		0,859	163,854	C#*D#*E#*F#
23	SHS 120x6		1,000	330,950		0,454	150,251	C#*D#*E#*F#
24	SHS 140x6		1,000	112,750		0,534	60,209	C#*D#*E#*F#
25	SHS 250x8		1,000	69,600		0,979	68,138	C#*D#*E#*F#
26	SHS 250x10		1,000	11,100		0,974	10,811	C#*D#*E#*F#
27		T						
28	Ajustament i detalls							
29			71,000				71,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 1.474,679

AMIDAMENTS

5	E7D6Z20P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 2000 µm-RF90. Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Pilars	T						
2	Pilars							
3	HEB-260+xapes		1,000	8,300		1,080	8,964	C#*D#*E#*F#
4	HEB-240	T	1,000	137,800		1,380	190,164	C#*D#*E#*F#
5	HEB-260		1,000	30,500		1,500	45,750	C#*D#*E#*F#
6								
7	Ajustament i detalls							
8			12,000				12,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 256,878

6	E7D6Z18P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 1800 µm-RF-30 (medició segons perfil teòric). Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Bigues	T						
2	Corretges							
3	SHS 180x40	T	1,000	438,800		0,706	309,793	C#*D#*E#*F#
4								
5	Ajustament i detalls							
6			16,000				16,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 325,793

7	E7D6Z06P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 600 µm-RF-30 (medició segons perfil teòric). Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Pilars	T						
2	Diagonals							
3	SHS 120x6	T	1,000	290,250		0,454	131,774	C#*D#*E#*F#
4								
5	Bigues							
6	Bigues	T						
7	SHS 250x8		1,000	128,350		0,979	125,655	C#*D#*E#*F#
8	SHS140x8		1,000	166,350		0,539	89,663	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

9	SHS 160x10		1,000	7,350		0,614	4,513	C#*D#*E#*F#
10	SHS 140x10		1,000	22,400		0,534	11,962	C#*D#*E#*F#
11		T						
12	Encavallades							
13	Encavallades	T						
14	SHS 220x8		1,000	190,750		0,859	163,854	C#*D#*E#*F#
15	SHS 120x6		1,000	330,950		0,454	150,251	C#*D#*E#*F#
16	SHS 140x6		1,000	112,750		0,534	60,209	C#*D#*E#*F#
17	SHS 250x8		1,000	69,600		0,979	68,138	C#*D#*E#*F#
18	SHS 250x10		1,000	11,100		0,974	10,811	C#*D#*E#*F#
19		T						
20	Ajustament i detalls							
21			41,000				41,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 857,830

8	E7D6Z04P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 400 µm-RF-30 (medició segons perfil teòric). Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Bigues							
2	Arriostrament	T						
3	SHS 140x8		1,000	59,700		0,539	32,178	C#*D#*E#*F#
4		T						
5	Ajustament i detalls							
6			2,000				2,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 34,178

9	E4SPZ32X	u	Tensor internig d'acer per a rosca de 32 mm de diàmetre, col·locat amb doble femella en el punt d'unió de dos barres. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntalaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, part proporcional d'elements especials d'unió i de tesat, soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge, els mitjans auxiliars de transport, elevació i col·locació de la perfil·leria, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball, i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	---	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Coberta	T						
2			16,000				16,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 16,000

AMIDAMENTS

10	14SPZ03X	m	Tensor d'acer laminat S275 JR per a rosca de 32 mm de diàmetre, subjectat a l'obra amb plaques d'ancoratge, fixades amb doble femella als extrems de les barres. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntalaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, part proporcional d'elements especials d'unió i de tesat (maneguets tensors), soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge, part proporcional de tesat amb gats hidràulics (si fós necessari), els mitjans auxiliars de transport, elevació i col·locació de la perfil·leria, pintat amb dues capes de pintura anticorrosiva i dues d'esmalt acrí·lic, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball, i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
----	----------	---	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Coberta	T						
2			1,000	235,550			235,550	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 235,550

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	06	ESTRUCTURA
TÍTOL 3	62	ESTRUCTURA FORMIGÓ

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	E45118H3	m3	Formigó per a pilars, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, torres per al formigonat, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'una sola vegada tota l'alçada del pilar, els junts de formigonat es produiran coincidint amb els forjats, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Fossat Ascensor	T						
2	35x35		1,000	0,350	0,150	0,700	0,037	C#*D#*E#*F#
3	Planta Baixa	T						
4	35x35		1,000	0,350	0,350	3,750	0,459	C#*D#*E#*F#
5	Pilars reforç murs							
6	50x90		1,000	0,150	0,550	6,600	0,545	C#*D#*E#*F#
7			4,000	0,500	0,550	6,600	7,260	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 8,301

2	E4B1ZPIP	kg	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de pilars. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels empalmaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els empalmaments amb les llargades definides en el projecte, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Quantia = ** kg/m3							
2	Pilars	T						
3			1,000	8,301		790,000	6.557,790	C#*D#*E#*F#

AMIDAMENTS

TOTAL AMIDAMENT 6.557,790

3	E4D11105	m2	Muntatge i desmuntatge d'encofrat amb plafons metàl·lics per a pilars de secció rectangular (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó). S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels plafons abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, segellat de junts d'encofrat amb màstic, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG]					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Fossat Ascensor	T						
2	35x35		1,000	0,650		0,700	0,455	C#*D#*E#*F#
3	Planta Baixa	T						
4	35x35		1,000	1,400		3,750	5,250	C#*D#*E#*F#
5	Pilars reforç murs							
6	50x90		1,000	0,700		6,600	4,620	C#*D#*E#*F#
7			4,000	1,600		6,600	42,240	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 52,565

4	E45218H4	m3	Formigó per a mur, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb bomba, mànega i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, remats de coronació segons indicacions de projecte, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'un sol cop tota l'alçada del mur, en tot cas, els junts de formigonat coincidiran amb junts verticals de l'encofrat, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] Es col·locarà junta de bentonita hidròfuga amb la unió del mur amb la fonamentació i en les juntes de formigonat del mur.					
---	----------	----	--	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	M.C.3	T						
2	e: 35 cm		1,000	7,500	0,350	7,150	18,769	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 18,769

5	E4B2Z0MP	kg	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de murs. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels empalmaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els empalmaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]					
---	----------	----	---	--	--	--	--	--

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	Quantia = ** kg/m2							
2	M.C.3	T						
3	e: 35 cm		1,000	7,500	24,000	7,150	1.287,000	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 1.287,000

AMIDAMENTS

6	E4D2FA16	m2	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares, per a deixar el formigó vist (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de tubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG]
---	----------	----	---

Num.	Text	Tipus	[C]	[D]	[E]	[F]	TOTAL	Fórmula
1	M.C.3	T						
2	e: 35 cm		1,000	7,500	2,000	7,150	107,250	C#*D#*E#*F#

TOTAL AMIDAMENT 107,250

7	MSKIEJDU8	ml	Revestiment del cap del mur de contenció de formigó armat amb morter per a la formació de pendents i pintura impermeable
---	-----------	----	--

AMIDAMENT DIRECTE 127,000

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 13 SEGURETAT I SALUT

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	SS%EST	pa	Part Propocional de Seguretat i Salut del projecte d'estructura

AMIDAMENT DIRECTE 1,000

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 14 CONTROL DE QUALITAT

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	CQ%EST	pa	Part Propocional de Control de Qualitat del projecte d'estructura

AMIDAMENT DIRECTE 1,000

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 15 GESTIÓ DE RESIDUS

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ
1	GR%EST	pa	Part Propocional de Control de Qualitat del projecte d'estructura

AMIDAMENT DIRECTE 1,000

AMIDAMENTS

Projecte Executiu Parcial d'Estructures; Construcció de la nova pista: paviment, coberta i il·luminació

PRESSUPOST

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU				
CAPÍTOL	00	TOT PRESSUPOST				
NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	MS251458	PA	CADA PARTIDA INCLOURÀ LA PART DE PROTECCIONS, MESURES DE SEGURETAT I SALUT, BASTIDES, GRUES I MITJANS AUXILIARS NECESSARIS PER A REALITZAR ELS TREBALLS DESCRITS. *Aquesta nota afecta a totes les partides del pressupost adjunt a projecte (P - 42)	0,00	1,000	0,00
TOTAL		CAPÍTOL	01.00			0,00

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU				
CAPÍTOL	04	MOVIMENTS DE TERRES				
NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	E222142A	m3	Excavació de rases i pous per a fonamentació, en terreny d'acord amb estudi geotècnic, amb mitjans mecànics i càrrega mecànica sobre camió. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, portada de la maquinària a l'obra, excavació i elevació de terres a màquina i càrrega mecànica sobre camió, repàs i refinat de sòls i parets, retirada de la maquinària i neteja de la zona de treball. [BBG] (P - 6)	5,67	628,212	3.561,96
2	ED5A1700	m	Drenatge amb tub ranurat de PVC de D=200 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 39)	12,06	148,100	1.786,09
3	P712-DXE5	m2	Membrana per a impermeabilització segons UNE 104402 de 5,9 kg/m2 de làmin de betum asfàltic modificat LBM (SBS)-30-FV amb armadura de feltre de fibra de vidre de 60 g/m2, adherides en calent, prèvia imprimació (P - 44)	12,21	800,979	9.779,95
4	P791-8A6Z	m2	Capa drenant amb làmina de drenatge nodular de polietilè d'alta densitat, fixada mecànicament per impermeabilització exterior de mur de contenció de <= 3 m d'alçària amb I2+D1 segons CTE/DB-HS 2006. Es col·locarà un passamà inoxidable a la part superior ancorat amb el mur de formigó. (P - 45)	5,75	736,500	4.234,88
5	K7883202	m2	Impermeabilització de parament amb emulsió bituminosa per a impermeabilització tipus ED amb una dotació de <= 2 kg/m2 aplicada en dues capes. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 41)	7,15	800,979	5.727,00
6	E7B451L0	m2	Geotèxtil format per feltre de polièster no teixit lligat mecànicament de 400 a 500 g/m2, col·locat sense adherir. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, execució de trobades, juntes i encavalcaments segons indicacions de projecte i detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 33)	3,18	165,549	526,45
7	E225AH70	m3	Estesa de graves per a drenatge, en tongades de 25 cm, com a màxim. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris i neteja del lloc de treball.[BBG] (P - 8)	32,87	143,330	4.711,26
8	E2251772	m3	Terraplenat i piconatge mecànics amb terres adequades, en tongades de fins a 25 cm, amb una compactació del 95% del PN.	3,22	1.695,669	5.460,05

PRESSUPOST

9	P938-DFU7	m3	S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, portada de la maquinària a l'obra, estesa de tongades de terra i la seva humectació o dessecació, compactació de les terres fins al grau assenyalat en el projecte, retirada de maquinària i neteja del lloc de treball. [BBG] (P - 7)	20,28	126,625	2.567,96
10	E2422030	m3	Reblert de trasdos de mur amb base de tot-u artificial, amb estesa i piconatge del material al 95% del PM amb tongades de 30cm. (P - 46)	1,66	1.108,876	1.840,73
TOTAL			CAPÍTOL 01.04	40.196,33		

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	05	FONAMENTACIÓ
TITOL 3	01	FONAMENTACIONS EN SUPERFÍCIE

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	E3Z152T1	m2	Capa de neteja i anivellament de 10 cm de gruix de formigó amb granulats reciclats HL-150/B/20 de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, amb una substitució del 50% del granulat gruixut per granulat reciclat mixt amb marcat CE, procedent de plantes de reciclat de residus de la construcció o demolició autoritzades, abocat des de camió i/o amb cubilot i ajuda de grua. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, abocat i vigilància del formigó, anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 24)	8,78	439,961	3.862,86
2	E31521H3	m3	Formigó per a pous de fonaments, HM-20/B/20/I, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat des de camió i/o amb cubilot, ajuda de grua i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, col·locació, vibrat i vigilància del formigó, anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 10)	61,38	196,875	12.084,19
3	E315Z2HP	m3	Formigó per a rases, pous de fonaments i enceps, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat des de camió i/o amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. Inclou merma de formigó pels ajustos de l'excavació. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació d'apuntaments i travaments necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, col·locació, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, regs intermitents després del formigonat, remats de coronació segons indicacions de projecte, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 11)	66,89	380,185	25.430,57
4	E31BZ0FP	kg	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de rases, pous i enceps de fonaments. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de	1,22	22.384,923	27.309,61

PRESSUPOST

5	E4BP1116	u	muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació d'apuntaments i travaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 12)	11,93	130,000	1.550,90
TOTAL TITOL 3			01.05.01	70.238,13		

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	05	FONAMENTACIÓ
TITOL 3	02	MURS DE CONTENCIÓ

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	E32525H3	m3	Formigó per a murs de contenció, HA-25/B/20/IIa de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, remats de coronació segons indicacions de projecte, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'un sol cop tota l'alçada del mur, en tot cas, els junts de formigonat coincidiran amb junts verticals de l'encofrat, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 13)	76,70	263,941	20.244,27
2	E32BZ0MP	kg	Acer en barres corrugades B 500 S límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de murs de contenció. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors en gelosia. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 14)	1,26	19.904,907	25.080,18
3	E32DFA06	m2	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a	19,31	806,855	15.580,37

PRESSUPOST

			l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntalament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntalament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntalament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 16)			
4	E32DFA09	m2	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntalament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntalament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntalament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 17)	22,81	379,984	8.667,44
5	E32DF119	m2	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a una cares, per a formigó vist (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntalament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntalament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntalament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de pasatubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 15)	40,49	321,394	13.013,24
TOTAL		TITOL 3	01.05.02			82.585,50

PRESSUPOST

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	05	FONAMENTACIÓ
TÍTOL 3	07	PILONS "IN SITU"

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	E3EZ1800	u	Desplaçament, muntatge i desmuntatge a obra i retirada de l'equip de perforació per a pilons barrinats formigonats pel tub central de la barrina (P - 21)	3.491,06	1,000	3.491,06
2	E3E5Z45X	m	Perforació de piló barrinat formigonat pel tub central de la barrina (CPI-8) en terreny d'acord amb estudi geotècnic, de diàmetre 45 cm i formigonament amb formigó HA-25/F/10/Ila, de consistència fluida i grandària màxima del granulat 10 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, replanteig i execució dels pilons, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 18)	32,85	180,000	5.913,00
3	E3E5Z55X	m	Perforació de piló barrinat formigonat pel tub central de la barrina (CPI-8) en terreny d'acord amb estudi geotècnic, de diàmetre 55 cm i formigonament amb formigó HA-25/F/10/Ila, de consistència fluida i grandària màxima del granulat 10 mm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, replanteig i execució dels pilons, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 19)	40,45	195,400	7.903,93
4	E3EB3000	kg	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de pilons. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors en gelosia. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels encavalcaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els encavalcaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 20)	1,23	4.416,000	5.431,68
5	E3EZA040	m	Enderroc de cap de piló, de diàmetre 45 cm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastida, apuntament i travament necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, enderroc amb compressor de l'element, neteja i adreçament de les armadures dels pilons per a la seva connexió amb l'encep, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja de lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 22)	35,03	11,800	413,35
6	E3EZA050	m	Enderroc de cap de piló, de diàmetre 55 cm. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastida, apuntament i travament necessaris, transport de la maquinària, eines i mitjans auxiliars a l'obra, enderroc amb compressor de l'element, neteja i adreçament de les armadures dels pilons per a la seva connexió amb l'encep, retirada de la maquinària, eines i mitjans auxiliars, neteja de lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (P - 23)	42,47	13,000	552,11
7	E2422030	m3	Càrrega amb mitjans mecànics i transport de terres dins de l'obra, amb camió de 7 t. S'inclou: temps d'espera per a càrrega i descàrrega, retirada de la maquinària i neteja del lloc de treball. [BBG] (P - 9)	1,66	83,052	137,87

PRESSUPOST

TOTAL	TITOL 3	01.05.07	23.843,00
-------	---------	----------	-----------

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	06	ESTRUCTURA
TITOL 3	61	ESTRUCTURA METÀL·LICA

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	1441Z11X	kg	Acer S 275 JR, per a pilars i creuetes, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntalaments necessaris, els mitjans auxiliars d'elevació i transport, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric) [BBG] Morter sense retracció entre platina de pilars metàl·lics i murs de contenció. (P - 1)	1,87	23.475,814	43.899,77
2	1443Z13X	kg	Acer S 275 JR, per a bigues, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntalaments necessaris, els mitjans auxiliars d'elevació i transport, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric)[BBG] (P - 2)	1,85	27.974,075	51.752,04
3	144AZ31X	kg	Acer S 275 JR per a encavallades, en perfils laminats, perfils armats, xapes i tubs, muntat i preparat a taller i col·locat a l'obra. Inclou neteja i preparació de les superfícies de perfils d'acer fins un grau de preparació st2 (norma SIS 055900-1967), amb mitjans manuals i mecànics a taller. Inclou part proporcional de soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge. Inclou els mitjans auxiliars d'elevació i transport. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, travament i apuntalament necessaris, neteja de la zona de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. (Medit segons perfil teòric)[BBG] (P - 3)	2,85	26.796,995	76.371,44
4	E894Z1SX	m2	Pintat de perfils d'acer, al taller i a l'obra amb dues capes d'imprimació anticorrosiva de diferent color (medició segons perfil teòric). S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball, i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 38)	18,49	1.474,679	27.266,81
5	E7D6Z20P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 2000 µm-RF90. Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris,	38,97	256,878	10.010,54

PRESSUPOST

6	E7D6Z18P	m2	col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 37)	37,01	325,793	12.057,60
7	E7D6Z06P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 1800 µm-RF-30 (medició segons perfil teòric). Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 36)	25,30	857,830	21.703,10
8	E7D6Z04P	m2	Pintat ignífug de perfils d'acer amb una capa de imprimació per a pintura intumescent i tres capes de pintura intumescent, amb un gruix total de 400 µm-RF-30 (medició segons perfil teòric). Inclou pintura intumescent per a una exposició tipus Y segons la UNE48287. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i mitjans auxiliars d'elevació necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja de la superfície abans de l'aplicació de la pintura, aplicació de pintura amb pistola i/o brotxa, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 35)	23,35	34,178	798,06
9	E4SPZ32X	u	Tensor intermig d'acer per a roscar de 32 mm de diàmetre, col·locat amb doble femella en el punt d'unió de dos barres. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, part proporcional d'elements especials d'unió i de tesat, soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge, els mitjans auxiliars de transport, elevació i col·locació de la perfil·leria, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball, i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 34)	19,04	16,000	304,64
10	14SPZ03X	m	Tensor d'acer laminat S275 JR per a roscar de 32 mm de diàmetre, subjectat a l'obra amb plaques d'ancoratge, fixades amb doble femella als extrems de les barres. S'inclou la disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides i/o apuntaments necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, part proporcional d'elements especials d'unió i de tesat (maneguets tensors), soldadures, preparació prèvia i cargols d'alta resistència i ordinaris, elements de fixació, d'unió, de muntatge i d'ancoratge, part proporcional de tesat amb gats hidràulics (si fós necessari), els mitjans auxiliars de transport, elevació i col·locació de la perfil·leria, pintat amb dues capes de pintura anticorrossiva i dues d'esmalt acríl·lic, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja de la zona de treball, i tot allò	14,70	235,550	3.462,59

PRESSUPOST

		necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 4)			
TOTAL	TITOL 3	01.06.61			247.626,59

OBRA	01	PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL	06	ESTRUCTURA
TITOL 3	62	ESTRUCTURA FORMIGÓ

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	E45118H3	m3	Formigó per a pilars, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb cubilot, ajuda de grua, i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, torres per al formigonat, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'una sola vegada tota l'alçada del pilar, els junts de formigonat es produiran coincidint amb els forjats, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 25)	89,54	8,301	743,27
2	E4B1ZPIP	kg	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de pilars. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels empalmaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els empalmaments amb les llargades definides en el projecte, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 27)	1,26	6.557,790	8.262,82
3	E4D11105	m2	Muntatge i desmuntatge d'encofrat amb plafons metàl·lics per a pilars de secció rectangular (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó). S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels plafons abans de col·locar-los, apuntalament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntalament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntalament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, segellat de junts d'encofrat amb màstic, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs.[BBG] (P - 30)	20,72	52,565	1.089,15
4	E45218H4	m3	Formigó per a mur, HA-25/B/20/IIa, de consistència tova i grandària màxima del granulat 20 mm, abocat amb bomba, mànega i vibratge mecànic. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntalaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, additius necessaris per a obtenir un formigó sense fissuració, reg del suport, vigilància de l'encofrat, separadors, vibrat i vigilància del formigó, formació de juntes i anivellació de l'acabat, remats de coronació segons indicacions de projecte, curat i protecció del formigó, es formigonarà d'un sol cop tota l'alçada del mur, en tot cas, els junts de formigonat	76,05	18,769	1.427,38

PRESSUPOST

5	E4B2Z0MP	kg	coincidiran amb junts verticals de l'encofrat, regs intermitents després del formigonat, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] Es col·locarà junta de bentonita hidròfuga amb la unió del mur amb la fonamentació i en les juntes de formigonat del mur. (P - 26)	1,26	1.287,000	1.621,62
6	E4D2FA16	m2	Acer en barres corrugades B 500 S de límit elàstic >= 500 N/mm2, per a l'armadura de murs. Inclou part proporcional de retalls, mermes, armadures de muntatge i elements separadors. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, apuntaments i travament necessaris, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, ajudes per a descàrrega de l'acer, neteja dels empalmaments i armadures a col·locar, muntatge a l'obra de les armadures i el seu lligament, emplaçament de les armadures i separadors, deixar els empalmaments amb les llargades definides en el projecte, col·locació de passatubs per a pas d'instal·lacions, soldadura de les armadures, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 28)	27,57	107,250	2.956,88
7	MSKIEJDU8	ml	Muntatge i desmuntatge d'una cara d'encofrat, amb bastidors metàl·lics modulars amb tauler fenòlic, per a murs de base rectilínia, encofrats a dues cares, per a deixar el formigó vist (medició de superfície teòrica en contacte amb el formigó), inclou els elements necessaris per a l'execució de detalls descrits en plànols d'arquitectura i/o estructura. S'inclou: disposició dels mitjans de seguretat i protecció reglamentaris, col·locació de bastides, transport d'eines i mitjans auxiliars a l'obra, neteja acurada dels taulers abans de col·locar-los, apuntament i travament necessaris, col·locació dels llits de repartiment sota l'apuntament, encofrat de l'element i col·locació dels mitjans d'apuntament i auxiliars necessaris, aplicació del desencofrant i replanteig del límit de formigonat, anivellat i treballs complementaris per a garantir-ne la solidesa, col·locació dels tirants protegits amb tubs de PVC i posterior reblert amb morter M 40A, execució dels forats de pas necessaris, col·locació de tubs en pas d'instal·lacions, realització de junts de construcció i dilatació, realització d'escorrentius, tapament dels junts irregulars de l'encofrat amb fusta, col·locació dels ancoratges necessaris per a la unió amb altres elements, desencofrat i neteja dels materials d'encofrar, retirada d'eines i mitjans auxiliars, neteja del lloc de treball i tot allò necessari per a la correcta execució dels treballs. [BBG] (P - 31)	9,21	127,000	1.169,67
TOTAL TITOL 3		01.06.62				17.270,79

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 13 SEGURETAT I SALUT

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	SS%EST	pa	Part Proporcional de Seguretat i Salut del projecte d'estructura (P - 47)	4.701,43	1,000	4.701,43
TOTAL CAPÍTOL		01.13				4.701,43

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 14 CONTROL DE QUALITAT

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT

Projecte Executiu Parcial d'Estructures; Construcció de la nova pista: paviment, coberta i il·luminació

PRESSUPOST

1	CQ%EST	pa	Part Propocional de Control de Qualitat del projecte d'estructura (P - 5)	3.579,75	1,000	3.579,75
TOTAL		CAPÍTOL	01.14	3.579,75		

OBRA 01 PRESSUPOST FASE 1 EXECUTIU
CAPÍTOL 15 GESTIÓ DE RESIDUS

NUM.	CODI	UA	DESCRIPCIÓ	PREU	AMIDAMENT	IMPORT
1	GR%EST	pa	Part Propocional de Control de Qualitat del projecte d'estructura (P - 40)	14.707,71	1,000	14.707,71
TOTAL		CAPÍTOL	01.15	14.707,71		

RESUM DE PRESSUPOST

NVELL 3: TITOL 3			Import
Titul 3	01.05.01	Fonamentacions en superfície	70.238,13
Titul 3	01.05.02	Murs de contenció	82.585,50
Titul 3	01.05.07	Pilons "in situ"	23.843,00
Capitol	01.05	Fonamentació	176.666,63
Titul 3	01.06.61	Estructura metàl·lica	247.626,59
Titul 3	01.06.62	Estructura formigó	17.270,79
Capitol	01.06	Estructura	264.897,38
			441.564,01

NVELL 2: CAPÍTOL			Import
Capítol	01.00	TOT PRESSUPOST	0,00
Capítol	01.04	Moviments de terres	40.196,33
Capítol	01.05	Fonamentació	176.666,63
Capítol	01.06	Estructura	264.897,38
Capítol	01.13	Seguretat i Salut	4.701,43
Capítol	01.14	Control de qualitat	3.579,75
Capítol	01.15	Gestió de Residus	14.707,71
Obra	01	Pressupost FASE 1 EXECUTIU	504.749,23
			504.749,23

NVELL 1: OBRA			Import
Obra	01	Pressupost FASE 1 EXECUTIU	504.749,23
			504.749,23