

# PONT SERVEIS

## Càlcul estructural

### ESTAT DE CÀRREGUES

Sobrecàrrega d'ús (SU) = 2 KN/m<sup>2</sup>

Les sol·licitacions per zones d'accés al públic sense obstacle que impedeixen la lliure circulació de les persones.

Sobrecàrrega de neu (SN)= 0,4 KN/m<sup>2</sup>

Les sol·licitacions per un terreny horitzontal amb altitud 124m de la zona climàtica 2.

Càrregues Permanents (CP)= 6,4 KN/m<sup>2</sup>

El forjat de formigó armat té un pes de 5 KN/m<sup>2</sup>, i el paviment de formigó lleuger té un pes de 1,4 KN/m<sup>2</sup>. Per calcular la barana es compta la meitat de la càrrega.

Pes propi estructura (PP)= 17,00 KN/ml

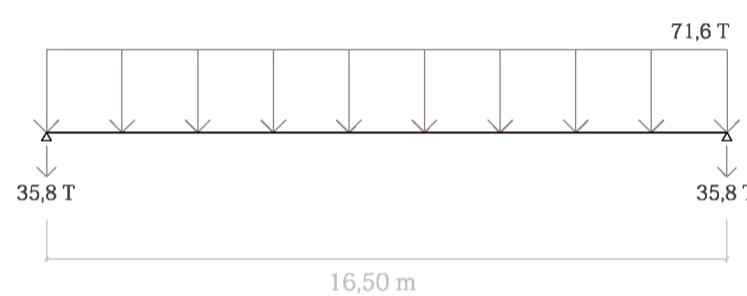
Les baranes de formigó armat tenen un pes de 17,00 KN/ml i suporten tots els esforços del pont. Per calcular-ne una es compta la meitat de la càrrega.

Càrregues totals : SU + SN + CP + PP

$$\begin{aligned} \text{PP :} & 17,0 \text{ KN/ml} \\ \text{CP : } 6,4 \text{ KN/m}^2 \cdot 3 \text{ m} & = 19,2 \text{ KN/ml} \\ \text{SU : } 2 \text{ KN/m}^2 \cdot 3 \text{ m} & = 6,0 \text{ KN/ml} \\ \text{SN : } 0,4 \text{ KN/m}^2 \cdot 3 \text{ m} & = 1,2 \text{ KN/ml} \\ & \hline 43,4 \text{ KN/ml} \end{aligned}$$

Càrregues totals del pont :

$$43,4 \text{ KN/ml} \cdot 16,5 \text{ m} = 716,1 \text{ KN} = 71,6 \text{ T}$$



### PREDIMENSIONAT

Per el predimensionat del pont se suposa que cada barana és una gran jassera que suporta la meitat dels esforços i que el forjat és el nexe d'unió entre elles.

El formigó escollit és el HA-25. Tots els càlculs s'han dut a terme segons les seves característiques físiques a nivell de tensió i deformació.

$$f_{cd} = 25 \text{ N/mm}^2 / 1,5 = 16,67 \text{ N/mm}^2 = 16670 \text{ KN/m}^2$$

$$E = 2730000 \text{ KN/m}^2$$



Les dimensions generals del pont són :

- Alçada : 1,42 m
- Ample total : 3,80
- Ample forjat : 3,00 m
- Cantell forjat > 0,13 m
- S'ha escollit un cantell d'espessor continu de 0,20 m amb un recrescut de formigó per les pendents.

$$\text{Inèrcia d'una barana : } I = b \cdot h^3 / 12 = 0,3 \cdot 1,42^3 / 12 = 0,072 \text{ m}^4$$

### ESFORÇOS



Càrregues d'una barana

$$q = 21,7 \text{ KN/ml}$$

Moment fletor

$$\begin{aligned} M &= qL^2/8 \\ M &= 21,7 \text{ KN/ml} \cdot 16,5^2 / 8 \\ M &= 738,5 \text{ mKN} \\ M_d &= 738,5 \cdot 1,35 = 997 \text{ mKN} \end{aligned}$$

Predimensionat per tensió

$$\begin{aligned} \sigma &= M_d / b \cdot d^2 \cdot f_{cd} \\ b &= M_d / 0,25 \cdot d^2 \cdot f_{cd} \\ b &= 997 / 0,25 \cdot 1,42^2 \cdot 16670 = 0,12 \text{ m} \end{aligned}$$

Predimensionat per fletxa

$$\begin{aligned} EI &= 1965600 \text{ KNm}^2 \\ f_{cd} &= 5 \cdot 21,7 \cdot 16,5^4 / 384 EI = 0,011 \text{ m} \\ f_{cd} \text{ CP} (83\%) &= 0,009 \text{ m} \\ f_{cd} \text{ SC} (17\%) &= 0,002 \text{ m} \\ f_{cd} &= 4 \cdot f_{cd} = 0,044 \text{ m} < 1/250 = 0,066 \text{ m} \\ f_{cd} &= 2,2 \cdot f_{cd} \text{ (CP)} + 1 \cdot f_{cd} \text{ (SC)} = 0,02 \text{ m} \\ f_{cd} &= 0,02 \text{ m} < L/400 = 0,041 \text{ m} \end{aligned}$$



### CÀLCUL ARMADURA PONT

Per al càlcul de l'armadura s'han tingut en compte les següents dades :

$$\mu = M_d / b \cdot d \cdot f_{cd} \quad \text{Acer : B500S}$$

$$As \cdot f_{yd} = \omega \cdot b \cdot d^2 \cdot f_{cd} \quad \text{Formigó : HA-25}$$

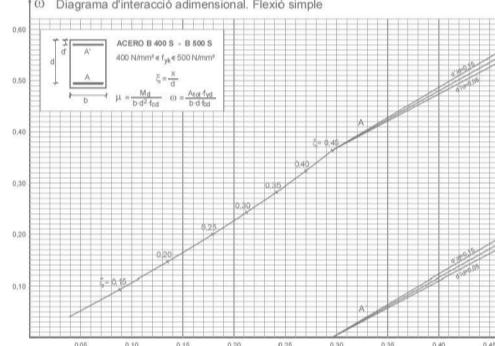
$$Md = 997 \text{ mKN}$$

$$f_{cd} = 25 \text{ N/mm}^2 / 1,5 = 16,67 \text{ N/mm}^2$$

$$f_{yd} = 500 \text{ N/mm}^2 / 1,15 = 434,8 \text{ N/mm}^2$$

$$\text{Recobriment} = 50 \text{ mm}$$

$$\mu = 997 \cdot 10^6 / 300 \cdot 1370^2 \cdot 16,67 = 0,106 \rightarrow \text{Gràfic } \omega = 0,113$$



Càlcul de l'acer que es necessita :

$$\begin{aligned} As \cdot f_{yd} &= 0,113 \cdot 300 \cdot 1370 \cdot 16,67 = 774204,81 \text{ N} = 774,2 \text{ KN} \\ As \cdot f_{yd} (4ø25) &= 213,42 \text{ KN} \rightarrow 774,2 \text{ KN} / 213,42 \text{ KN} = 3,63 \rightarrow 4ø25 \end{aligned}$$

L'armadura secundària serà la quantia mínima ( $\rho$ ) a flexió simple segons la EHE-08 :

Tabla 42.3.5. Cuantias geométricas mínimas, en tanto por 1000, referidas a la sección total de hormigón <sup>(2)</sup>.

Tipo de elemento estructural	Tipo de acero
Pilares	Aceros con $I_y = 400 \text{ mm}^2$
Llosas <sup>(2)</sup>	2,0 1,8
Nervios <sup>(2)</sup>	4,0 3,0
Forjados unidireccionales	1,4 1,1
Armadura de reparto perpendicular a los nervios <sup>(3)</sup>	0,7 0,6
Vigas <sup>(4)</sup>	3,3 2,8
Muros <sup>(5)</sup>	4,0 3,2
Armadura horizontal	1,2 0,9
Armadura vertical	

La quantia mínima la calcularem per un costat la base i per l'altre la jassera-barana, segons la fórmula :  $As \geq \rho \cdot Ac \cdot f_{cd} / f_{yd}$

Jassera :  $As \geq 0,0028 \cdot (400 \cdot 1420) \cdot f_{cd} / f_{yd} = 60,97 \text{ mm}^2$   
Llosa :  $As \geq 0,0018 \cdot (3000 \cdot 200) \cdot f_{cd} / f_{yd} = 41,41 \text{ mm}^2$

Especificacions de la EHE :

- En lloses la quantia mínima es reparteix entre les dues cares.
- En bigues, la quantia mínima correspon a la cara traccionada. A la cara comprimida es col·locarà una armadura mínima del 30% de la quantia mínima de la cara traccionada

### CÀLCUL DELS FONAMENTS

Per als fonaments s'ha escollit un mur amb sabata correguda d'amplà 3,6m, ja que el terreny original es troba a una cota de 2,5m respecte la cota nova de projecte.

Per a calcular-los es fa una estimació de dades geotècniques, sabent que el tipus de terreny del lloc és de tipus llímit.

- Pes específic del terreny ( $\gamma$ ) : 20 KN/m<sup>3</sup>
- Angle de fregament del terreny ( $\phi$ ) : 32°
- Tensió admisible del terreny ( $\sigma_{adm}$ ) : 200 KN/m<sup>2</sup>
- Coeficient empenta activa ( $K_a$ ) : 0,31

Càrregues :

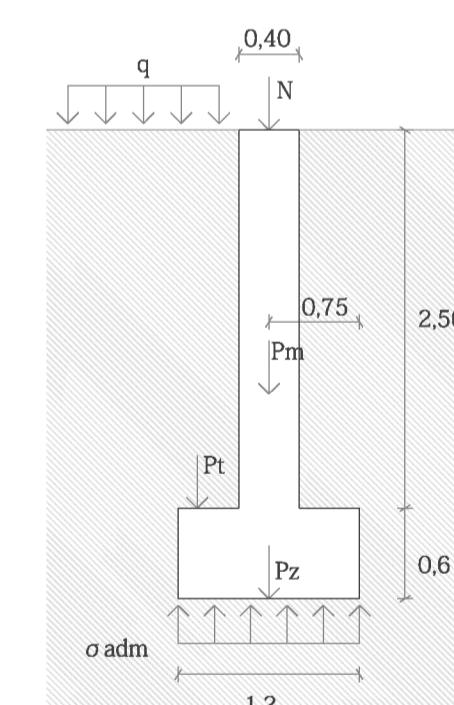
- Axil de coronació (N) : 99,45 KN/ml de mur
- Sobrecaixa exterior (q) : 5 KN/m<sup>2</sup>

Dimensions del mur :

- Alçada : 2,5m
- Espessor : 0,4m
- Amplada : 3,6m

Dimensions de la sabata:

- Ample : 1,2m
- Gruix : 0,6m



Comprovació per esllavissament :  $83,89 \text{ KN} / 52,47 \text{ KN} = 1,60 \geq 1,5$

Comprovació per volc :  $153,06 \text{ mKN} / 56,70 \text{ mKN} = 2,7 \geq 1,8$

Comprovació per tensió :  $220,1 \text{ KN} / 1,2 \text{ m}^2 = 183,42 \text{ KN/m}^2 \leq \sigma_{adm}$

### CÀLCUL ARMAT FONAMENTS

Per al càlcul del l'armat dels fonaments s'ha utilitzat la formulació següent :

Pel mur :

$$Md = 1,5 \cdot 1/2 \cdot Ka \cdot H1^2 \cdot [(y \cdot H1/3) + q]$$

$$Vd = 1,5Ka \cdot H1 \cdot [(y \cdot H1/2) + q]$$

$$\text{Càcul armadura vertical : } As = Md / (0,8 \cdot e \cdot f) \cdot 10$$

$$\text{Càcul armadura horitzontal : } Ash = 0,0016 \cdot e \cdot 100$$

Per la Sabata:

$$Md = 1,5 \cdot \sigma_{adm} \cdot a^2 / 8$$

$$As = Md / (0,8 \cdot h \cdot f) \cdot 10$$

Càcul armat del mur (metre lineal) :

$$Md = 31,48 \text{ mKN}$$

$$Vd = 34,88 \text{ KN}$$

$$As = 31,48 / (0,8 \cdot 0,4 \cdot 500 / 1,5) \cdot 10 = 2,26 \text{ cm}^2 / \text{m} \rightarrow 4 \text{ø} 16$$

$$Ash = 0,0032 \cdot 0,4 \cdot 100 = 0,13 \text{ cm}^2 / \text{m}$$

Càcul armat de la sabata (metre lineal) :

$$Md = 54 \text{ mKN/m}$$

$$As = 54 / (0,8 \cdot 0,6 \cdot 500 / 1,5) \cdot 10 = 3,38 \text{ cm}^2 / \text{m} \rightarrow 4 \text{ø} 16$$