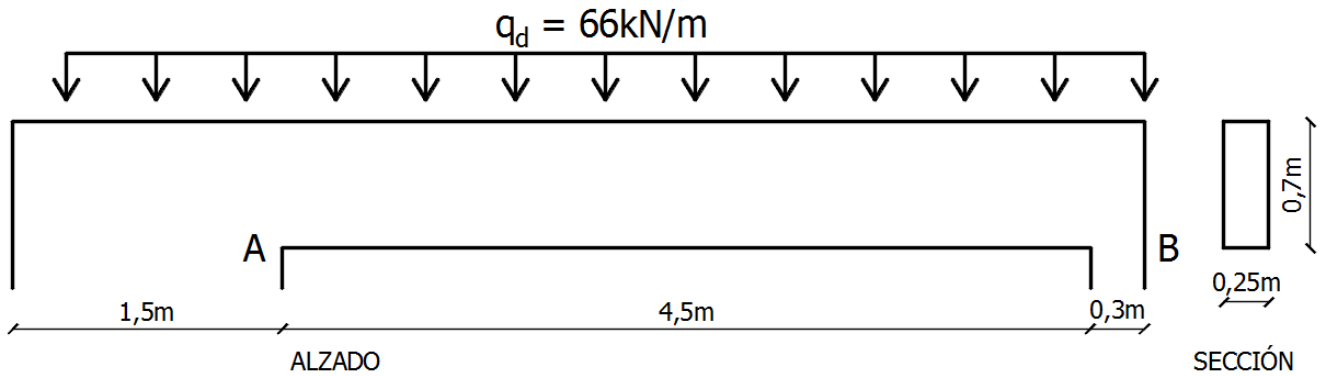


EJERCICIO 1



Para la viga de la figura, de sección rectangular de **0,25m x 0,70m**, con una carga de diseño $q_d = 66 \text{ kN/m}$. y sabiendo que la reacción vertical de diseño en el extremo B es $R_{V,d}^B = 123,75 \text{ kN}$, se pide,

- Calcular el área de acero necesaria para satisfacer el Estado Limite Ultimo de Solicitaciones Normales. Definir la armadura correspondiente.
- Calcular y representar la posición de la línea neutra, la pareja de deformaciones límite y el dominio de deformación correspondiente a la sección del extremo A.
- Determinar el anclaje de las armaduras halladas. Representar el armado en alzado y sección.

Materiales:

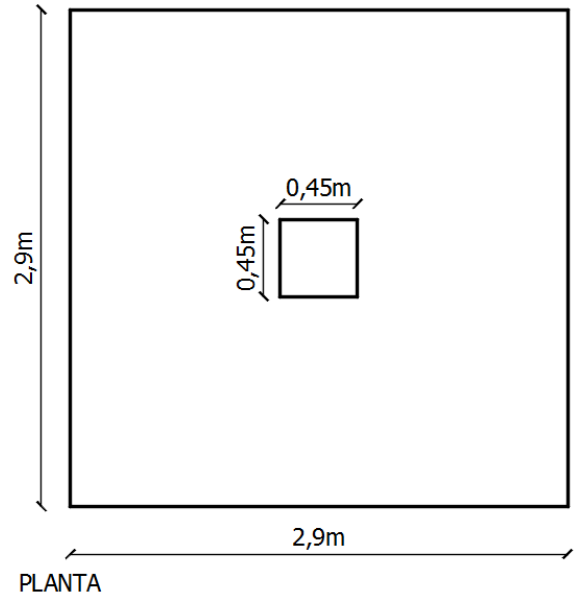
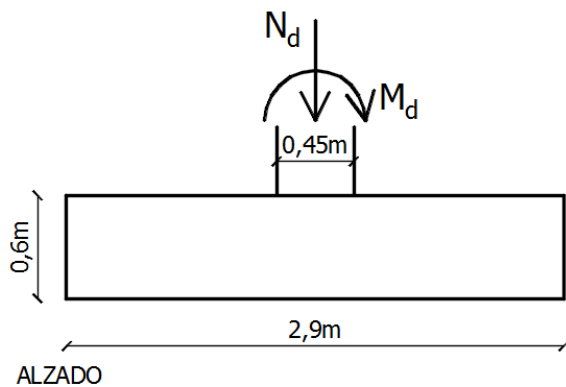
Hormigón $f_{ck} = 30 \text{ MPa}$

Acero $f_{yk} = 500 \text{ MPa}$

Recubrimiento geométrico: **3 cm**

Recubrimiento mecánico: **5 cm**

EJERCICIO 2



Diseñar la armadura de flexión de una zapata de **2,90m x 2,90m x 0,60m** sobre la cual descarga, centrado, un pilar cuadrado de **0,45m** de lado, con una compresión de valor de diseño $N_d = 1950 \text{ kN}$ y un momento flector de valor de diseño $M_d = 900 \text{ kNm}$.

Expresar los resultados mediante un esquema de armado de la zapata.

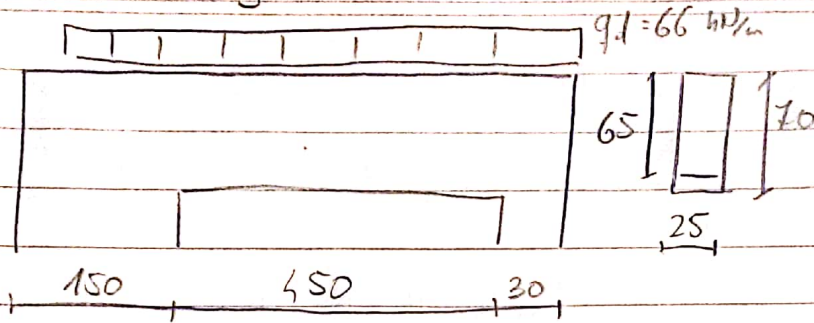
Materiales:

Hormigón $f_{ck} = 25 \text{ MPa}$

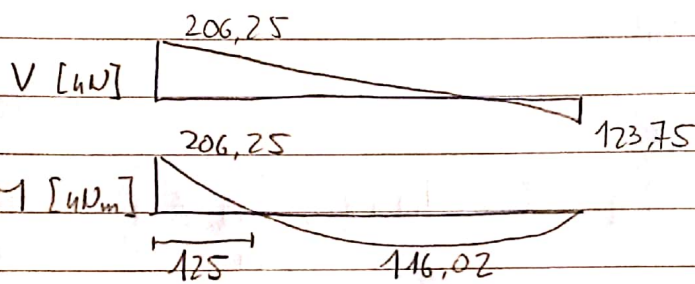
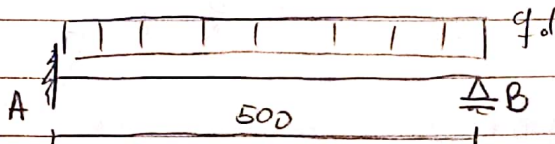
Acero $f_{yk} = 500 \text{ MPa}$

Recubrimiento geométrico: **5 cm**

EJ 1



$f_{cd} = 30 \text{ MPa}$
 $f_{yd} = 500 \text{ MPa}$
 $d' = 5 \text{ cm}$
 $r_{geom} = 3 \text{ cm}$



$$R_v^A = R_v^B - q_d \times L = 123,75 - 66 \times 5 = 206,25 \text{ kN}$$

$$M^B = 66 \times \frac{5^2}{2} - 123,75 \times 5 = 206,25 \text{ kNm}$$

a) $M^+ = 116,02 \text{ kNm} \rightarrow u = \frac{M d}{b d^2 f_{cd}} = 0,055 > 0,045 \checkmark$ *cuantía mecánica*

$$w = 1 - \sqrt{1 - 2u} = 0,057$$

$$A_s = w b d \frac{f_{cd}}{f_{yd}} = 4,22 \text{ cm}^2 \Rightarrow A_s = 4,90 \text{ cm}^2$$

5 ϕ 12

$$A_{s,geom} = \frac{2,8}{1000} \times A_c = 4,90 \text{ cm}^2$$

$b_{nec} = 21,2 \text{ cm}$

$M^- = 206,25 \text{ kNm} \rightarrow u = \frac{M d}{b d^2 f_{cd}} = 0,098 > 0,045 \checkmark$ *cuantía mecánica*

$$w = 1 - \sqrt{1 - 2u} = 0,103$$

$$A_s = w b d \frac{f_{cd}}{f_{yd}} = 7,69 \text{ cm}^2 \rightarrow 4 \phi 16$$

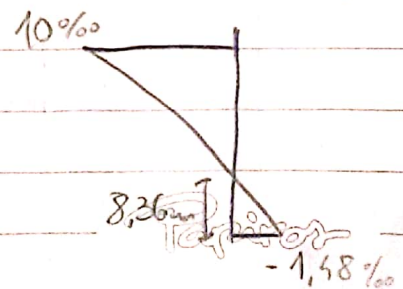
$b_{nec} = 19,6 \text{ cm}$

b) $w = 0,103 \Rightarrow x/d = 0,13 \Rightarrow$ Dominio 2

\downarrow

$$x = 8,36 \text{ cm}$$

$\hookrightarrow \epsilon_c = -1,48\%$
 $\hookrightarrow \epsilon_s = 10\%$



c) Extremo B: $A_{s,nec} = \frac{R}{f_{yd}} = \frac{123,75}{40} = 3,09 \text{ cm}^2$

$\phi 12$, posición I $\left. \begin{array}{l} f_{yd} = 500 \\ f_{cu} = 30 \end{array} \right\} \Rightarrow m = 1,3$ $\Rightarrow l_{b,I} = \max \left\{ m \phi^2; \frac{f_{yd}}{20} \phi \right\}$
 $= \max \{ 187,2 \text{ mm}; 300 \text{ mm} \} = 300 \text{ mm}$

prueba prolongación recta $\beta = 1$ $\Rightarrow l_{b,neto} = l_{b,I} \beta \cdot \frac{A_{s,nec}}{A_{s,real}} = 16,5 \text{ cm}$
 $A_{s,real} = A_s(5\phi 12) = 5,65 \text{ cm}^2$
 $A_{s,nec} = 3,09 \text{ cm}^2$

$l_{b,min} = \max \{ 10\phi; 15 \text{ cm}; \frac{l_b}{3} \} = \max \{ 12 \text{ cm}; 15 \text{ cm}; 10 \text{ cm} \} = 15 \text{ cm}$
 $\Rightarrow l_b = 16,5 \text{ cm} \checkmark \text{ entra}$

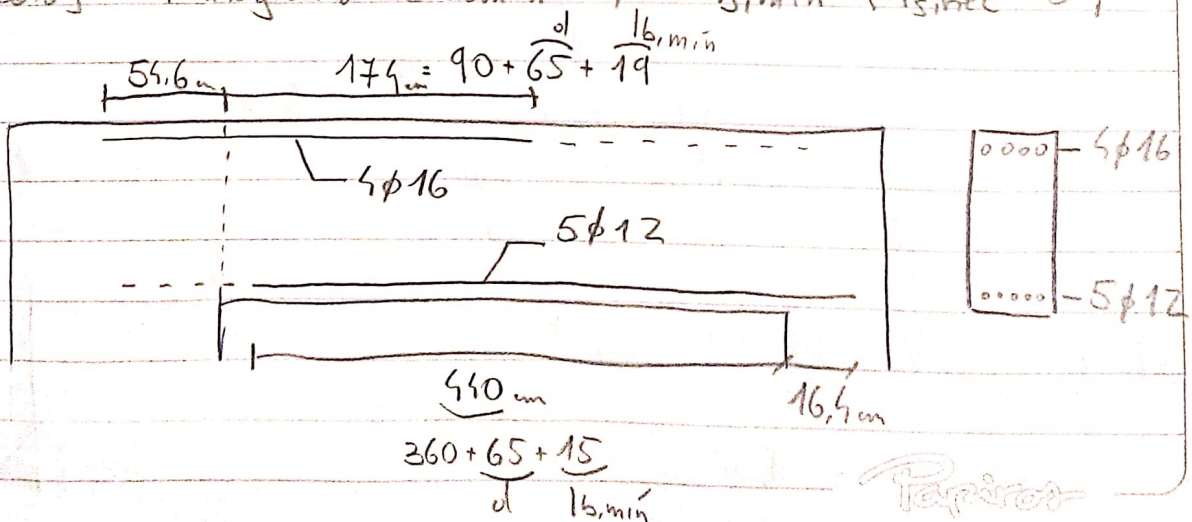
Extremo A: $A_{s,nec} = 7,69 \text{ cm}^2$

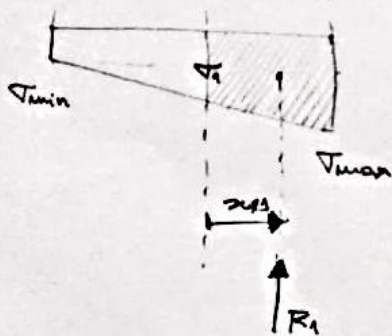
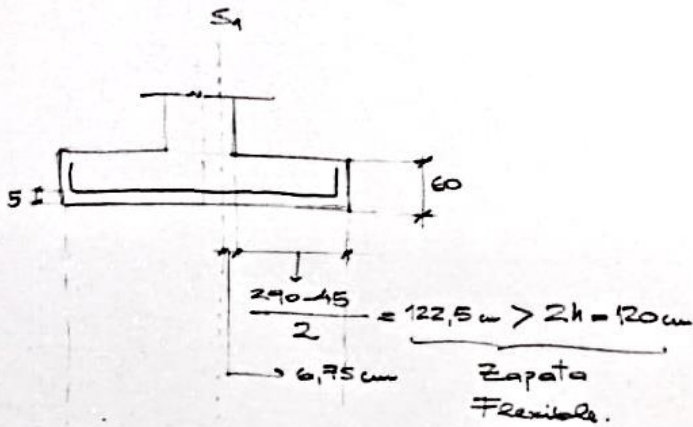
$\phi 16$, posición II $\left. \begin{array}{l} f_{yd} = 500 \\ f_{cu} = 30 \end{array} \right\} \Rightarrow m = 1,3$ $\Rightarrow l_{b,II} = \max \left\{ 1,4 m \phi^2; \frac{f_{yd}}{14} \phi \right\}$
 $= \max \{ 665,9 \text{ mm}; 571,5 \text{ mm} \} = 571,5 \text{ mm}$

prolongación recta; $\beta = 1$ $\Rightarrow l_{b,neto} = l_{b,II} \beta \cdot \frac{A_{s,nec}}{A_{s,real}} = 54,6 \text{ cm}$
 $A_{s,real} = A_s(4\phi 16) = 8,04 \text{ cm}^2$
 $A_{s,nec} = 7,69 \text{ cm}^2$

$l_{b,min} = \max \{ 10\phi; 15 \text{ cm}; \frac{l_b}{3} \} = \max \{ 16 \text{ cm}; 15 \text{ cm}; 19 \text{ cm} \} = 19 \text{ cm}$
 $\Rightarrow l_b = 54,6 \text{ cm}$

Desde se anula el momento se prolonga el hierro una distancia d (desplaje del diagrama de momentos) + $l_{b,min}$ ($A_{s,nec} = 0$)





$$T_{max} = \frac{1300}{290^2} + \frac{600 \times 100}{290 \times \frac{290^2}{6}} = 0,03 \frac{\text{KN}}{\text{cm}^2}$$

$$T_{min} = \frac{1300}{290^2} - \frac{600 \times 100}{290^3/6} = 0,001 \frac{\text{KN}}{\text{cm}^2}$$

$$V_1 = \frac{T_{max} - T_{min}}{290} \times \left(\frac{290-45}{2} + 45 - 6,75 \right) + T_{min} = 0,017 \frac{\text{KN}}{\text{cm}^2}$$

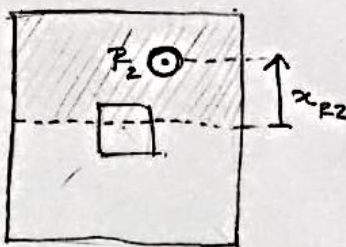
$$R_1 = \frac{(T_{max} + V_1) \times 290 \times (122,5 + 6,75)}{2} = 886,1 \text{ KN}$$

$$x_{R1} = \left[\frac{T_{max} - V_1}{2} \cdot \frac{(122,5 + 6,75)^2}{3} \cdot 290 + \frac{V_1 (122,5 + 6,75)^2 \times 290}{2} \right] / R_1 = 70,6 \text{ cm}$$

$$M_{d1} = R_1 \cdot x_{R1} \cdot \gamma_s = 938,6 \text{ KNm}$$

$$M_{d1} = 0,055 \rightarrow \omega_s = 0,057 \rightarrow \frac{A_{s1}}{21\phi 16/14} = 41,6 \text{ cm}^2$$

$\frac{0,045 \checkmark}{0,045 \checkmark}$



$$R_2 = \frac{T_{max} - T_{min}}{2} \cdot (122,5 + 6,75) \times 290 = 579,4 \text{ KN}$$

$$x_{R2} = \frac{122,5 + 6,75}{2} = 64,6 \text{ cm}$$

$$M_{d2} = 561,7 \text{ KNm} \rightarrow \mu_{d2} = 0,034 \rightarrow \omega_s = 0,034$$

$$\frac{A_{s2}}{19\phi 16/16} = 58,0 \text{ cm}^2$$

Quantia minima geométrica:

$$A_s > \frac{1,8}{2 \times 1000} \times 60 \times 290 = 15,7 \text{ cm}^2 \checkmark$$

Menor que
Quantia minima
 $A_{s2} = 58,0 \text{ cm}^2$
19φ16/16