

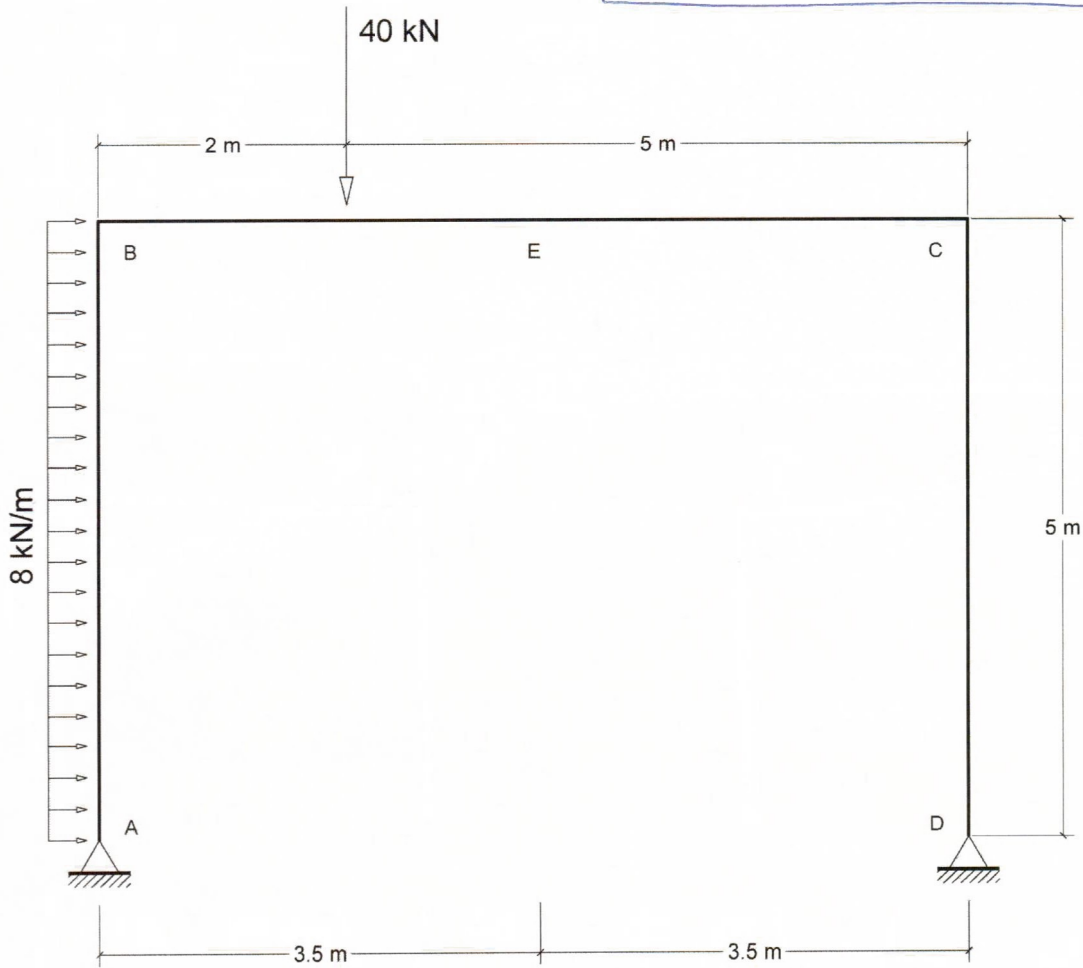
APELLIDOS:

NOMBRE:

D.N.I.:

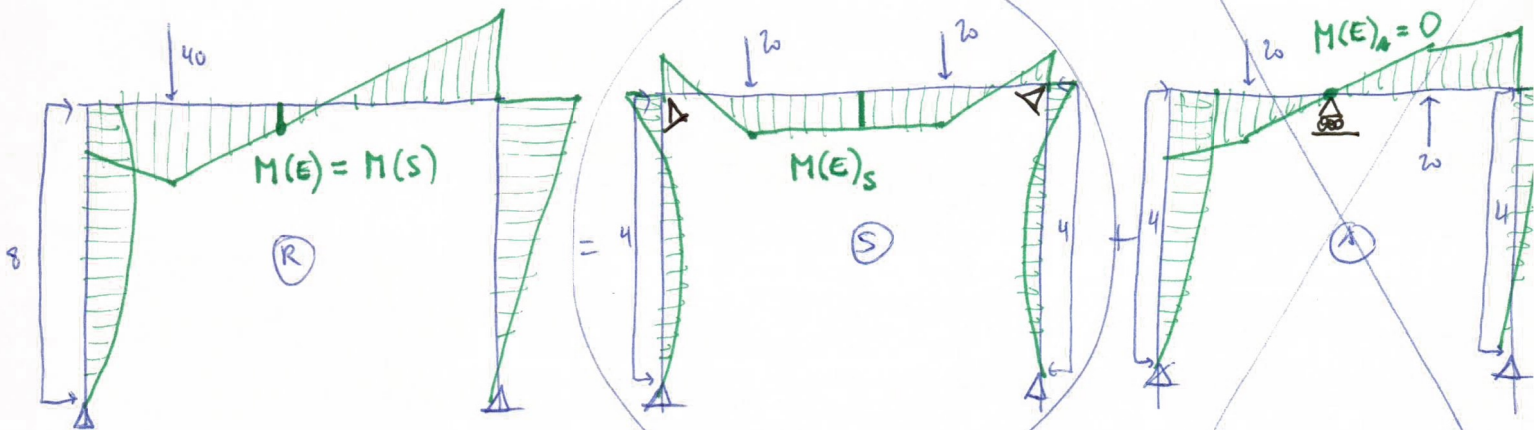
En la estructura representada en la figura, determinar el momento flector en el punto E por el método matricial, aplicando consideraciones de simetría-antisimetría.

TIEMPO APPROX: 1h 30 min



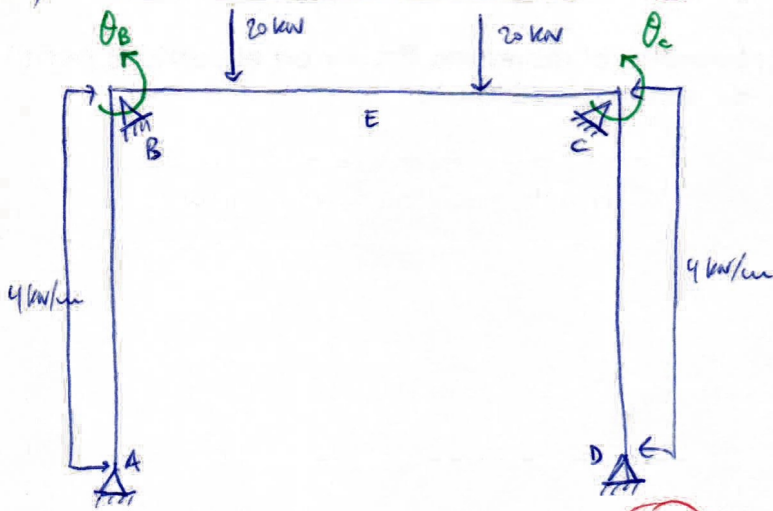
Barras: $EI = 10^5 \text{ kNm}^2$

1) Consideraciones de simetría-antisimetría 2
 La estructura es simétrica de forma, no de cargas; por tanto, se puede descomponer en simétrica + antisimétrica:



Como se pide solo $M(E)$, este es igual a $M(E)_S$, puesto que en el estado antisimétrico el momento es nulo. Por tanto, hay que resolver el estado simétrico.

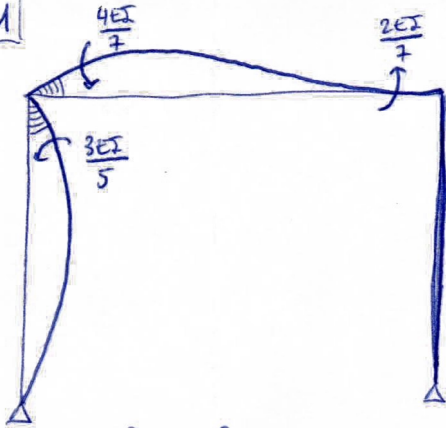
2) Obtención de grados de libertad (05)



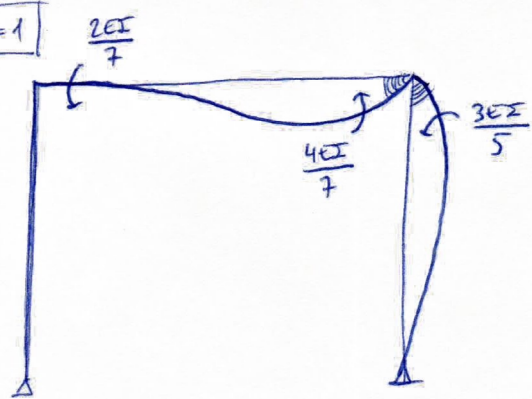
Por ser simétrica, la estructura es hiperestática, puesto que sólo se desplazarían los nudos si las barras fueran elongables, cosa que no son puesto que la rigidez axial es infinitamente mayor que la rigidez flexional en la mayoría de los casos. Por tanto, los únicos gdl son los giros de los dos nudos interiores. Por simetría: $\theta_c = -\theta_c$

3) Obtención de la matriz de rigidez (15) Se aplican giros unitarios en los gdl en sentido positivo global.

$\theta_B = 1$



$\theta_C = 1$



$$(K) = \begin{matrix} & \theta_B & \theta_C \\ \begin{matrix} M_B \\ M_C \end{matrix} & \begin{pmatrix} K_{BB} & K_{CB} \\ K_{BC} & K_{CC} \end{pmatrix} \end{matrix} = \begin{pmatrix} \frac{3EI}{5} + \frac{4EI}{7} & \frac{2EI}{7} \\ \frac{2EI}{7} & \frac{3EI}{5} + \frac{4EI}{7} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 117143 & 28571 \\ 28571 & 117143 \end{pmatrix} \text{ kNm}$$

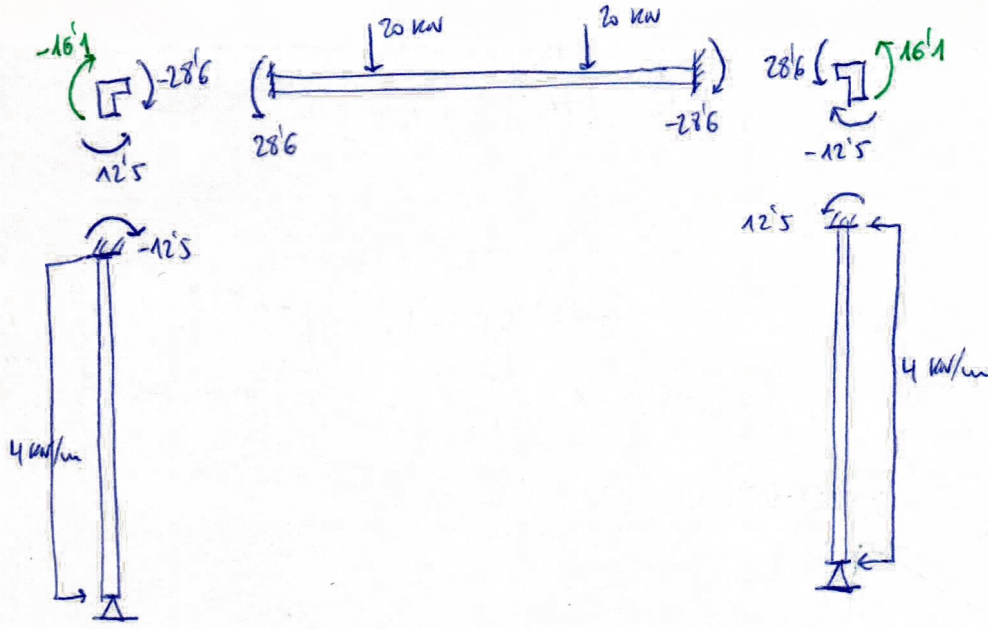
4) Inversión de la matriz de rigidez (05)

$$(K)^{-1} = \frac{(\text{adj}(K))^t}{\det(K)} = \frac{\begin{pmatrix} 117143 & -28571 \\ -28571 & 117143 \end{pmatrix}}{117143^2 - 28571^2} = \begin{pmatrix} 9'077 \cdot 10^{-6} & -2'214 \cdot 10^{-6} \\ -2'214 \cdot 10^{-6} & 9'077 \cdot 10^{-6} \end{pmatrix} \text{ kN}^{-1} \text{ m}^{-1}$$

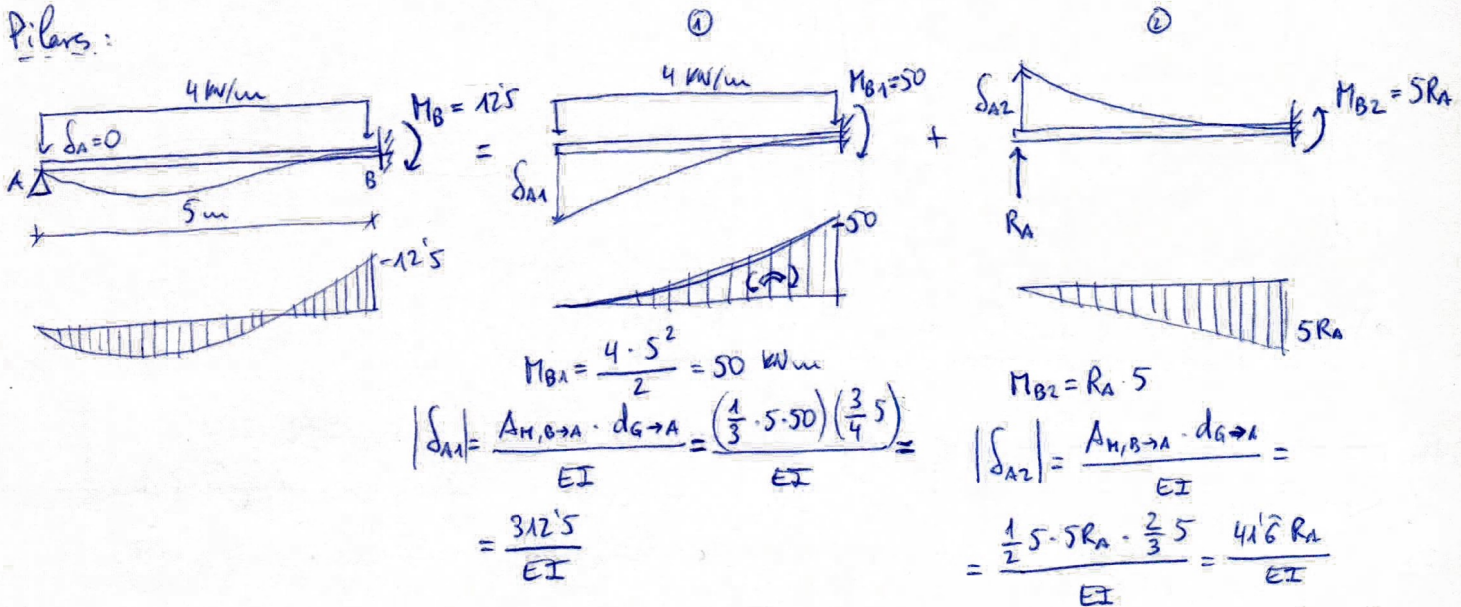
5) Cálculo de momentos de empotramiento perfectos (2)

Se debe usar el método de superposición para casos hiperestáticos.

Sólo interesan los momentos en extremos que confluyen en los nudos B y C.



Pilars:



$$M_{B1} = \frac{4 \cdot 5^2}{2} = 50 \text{ kNm}$$

$$|\delta_{A1}| = \frac{A_{M, B \rightarrow A} \cdot d_{G \rightarrow A}}{EI} = \frac{(\frac{1}{3} \cdot 5 \cdot 50) (\frac{3}{4} \cdot 5)}{EI} = \frac{312'5}{EI}$$

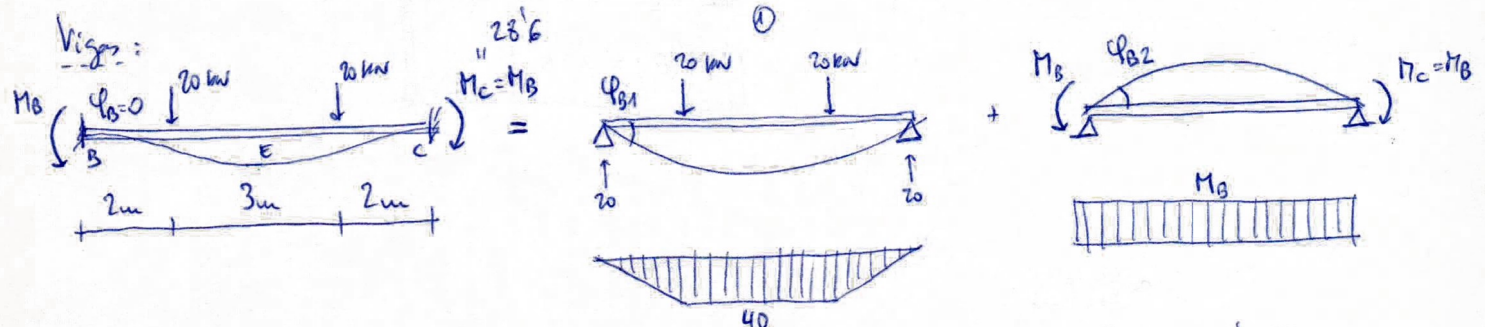
$$M_{B2} = R_A \cdot 5$$

$$|\delta_{A2}| = \frac{A_{M, B \rightarrow A} \cdot d_{G \rightarrow A}}{EI} = \frac{\frac{1}{2} \cdot 5 \cdot 5R_A \cdot \frac{2}{3} \cdot 5}{EI} = \frac{41'6 R_A}{EI}$$

$$\delta_A = 0 = \delta_{A1} + \delta_{A2} \Rightarrow |\delta_{A2}| = |\delta_{A1}| \Rightarrow 312'5 = 41'6 R_A \Rightarrow R_A = 7'5 \text{ kN} = \frac{3}{8} \cdot 4 \cdot 5 \Rightarrow M_{B2} = 5 \cdot 7'5 = 37'5$$

$$M_B = M_{B1} + M_{B2} = -50 + 37'5 = -12'5 \text{ kNm}$$

Vigas:



$$|\phi_{B1}| = \frac{A_{M, A \rightarrow E}}{EI} = \frac{\frac{1}{2} \cdot 2 \cdot 40 + 1'5 \cdot 40}{EI} = \frac{100}{EI}$$

$$|\phi_{B2}| = \frac{A_{M, A \rightarrow E}}{EI} = \frac{3'5 \cdot M_B}{EI}$$

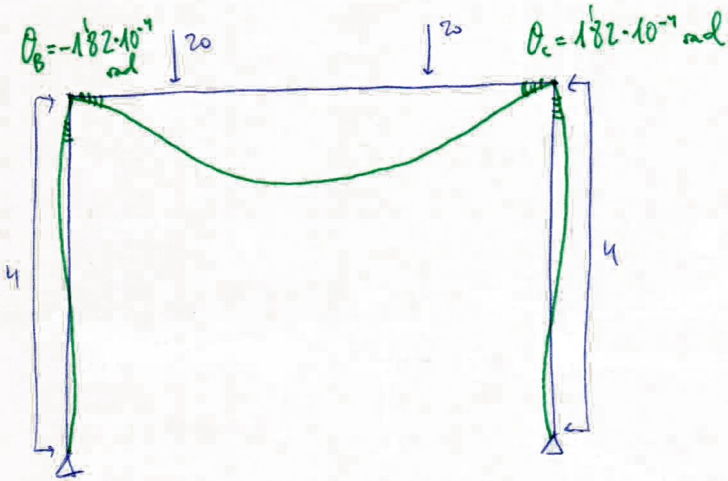
$$\phi_B = 0 = \phi_{B1} + \phi_{B2} \Rightarrow |\phi_{B1}| = |\phi_{B2}| \Rightarrow 100 = 3'5 M_B \Rightarrow M_B = 28'6 \text{ kNm}$$

6) Otención de vector de momentos:

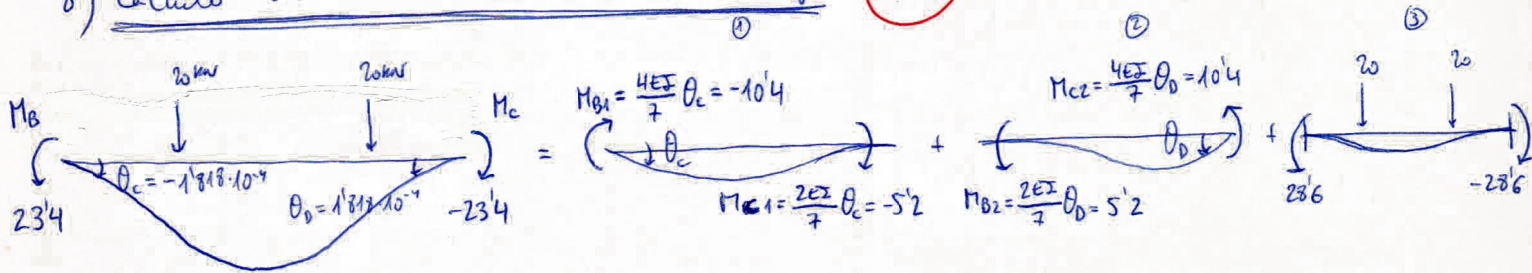
$$\{M\} = \begin{Bmatrix} M_B \\ M_C \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -16'1 \\ 16'1 \end{Bmatrix} \text{ kNm} \quad \textcircled{05}$$

7) Cálculo de giros $\textcircled{1}$

$$\{\theta\} = \begin{Bmatrix} \theta_B \\ \theta_C \end{Bmatrix} = (K)^{-1} \{M\} = \begin{pmatrix} 9'077 \cdot 10^{-6} & -2'214 \cdot 10^{-6} \\ -2'214 \cdot 10^{-6} & 9'077 \cdot 10^{-6} \end{pmatrix} \begin{Bmatrix} -16'1 \\ 16'1 \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} -1'818 \cdot 10^{-4} \\ 1'818 \cdot 10^{-4} \end{Bmatrix} \text{ rad}$$

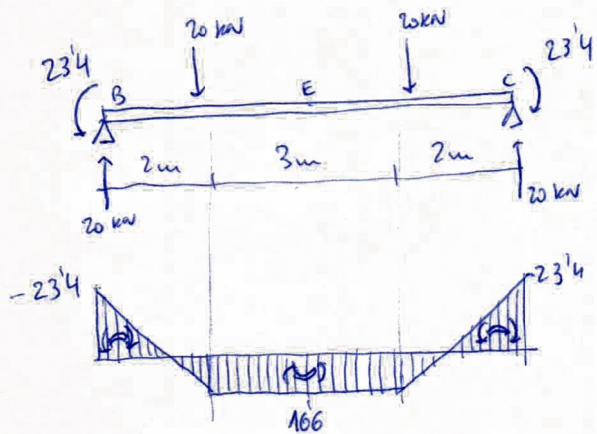


8) Cálculo de momentos en extremo de vigas $\textcircled{15}$



9) Otención de momento en E

$\textcircled{05}$



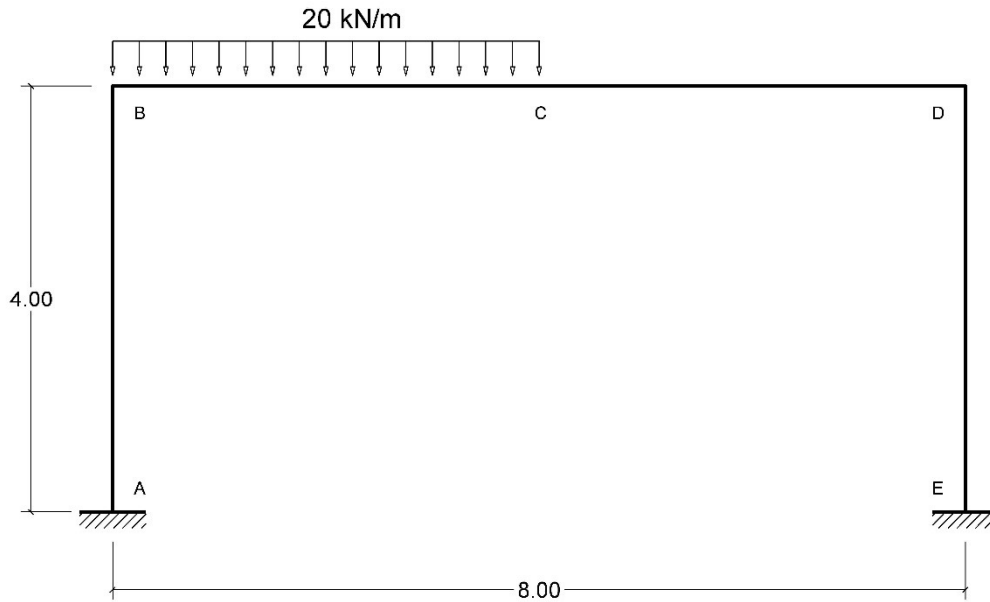
$$M(E) = 16'6 \text{ kNm}$$

APELLIDOS:

NOMBRE:

D.N.I.:

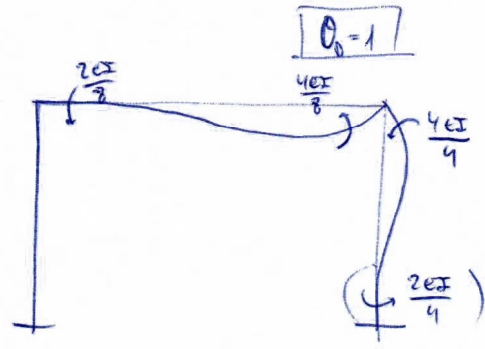
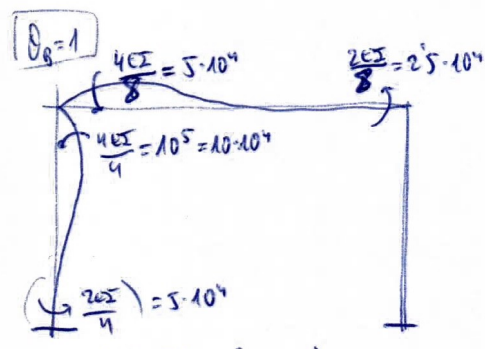
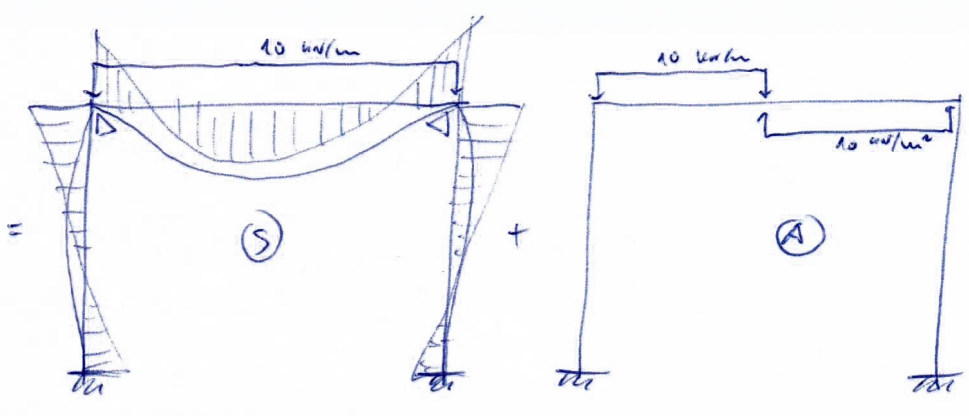
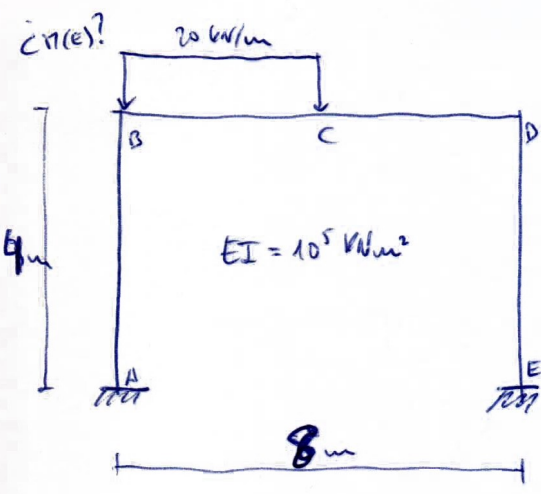
En la estructura representada en la figura, determinar el momento flector en el punto C por el método matricial, aplicando consideraciones de simetría-antimetría.



Barras: $EI = 10^5 \text{ kNm}^2$

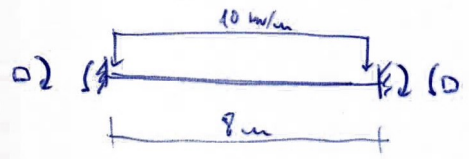
Nota:

$$\begin{pmatrix} a & b \\ c & d \end{pmatrix}^{-1} = \frac{\begin{pmatrix} d & -b \\ -c & a \end{pmatrix}}{ad - bc}$$



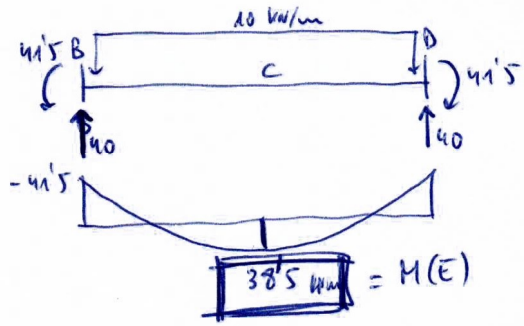
$$(K) = \begin{pmatrix} 15 \cdot 10^4 & 2.5 \cdot 10^4 \\ 2.5 \cdot 10^4 & 15 \cdot 10^4 \end{pmatrix}$$

$$(K)^{-1} = \frac{\begin{pmatrix} 15 \cdot 10^4 & -2.5 \cdot 10^4 \\ -2.5 \cdot 10^4 & 15 \cdot 10^4 \end{pmatrix}}{(15 \cdot 10^4)^2 - 2.5 \cdot 10^4} = \begin{pmatrix} 6.6 \cdot 10^{-6} & -1.1 \cdot 10^{-6} \\ -1.1 \cdot 10^{-6} & 6.6 \cdot 10^{-6} \end{pmatrix} \Rightarrow \begin{Bmatrix} \theta_B \\ \theta_D \end{Bmatrix} = (K)^{-1} \{M\} = \begin{Bmatrix} -4.1481 \cdot 10^{-4} \\ 4.1481 \cdot 10^{-4} \end{Bmatrix} \text{ rad}$$



$$\frac{qL^2}{12} = \frac{10 \cdot 8^2}{12} = 53.3 \text{ kNm} \Rightarrow \{M\} = \begin{Bmatrix} -53.3 \\ 53.3 \end{Bmatrix}$$

$$M_B = \theta_B \cdot \frac{4EI}{4} = 4.1481 \cdot 10^{-4} \cdot 10^5 = 41.5 \text{ kNm}$$

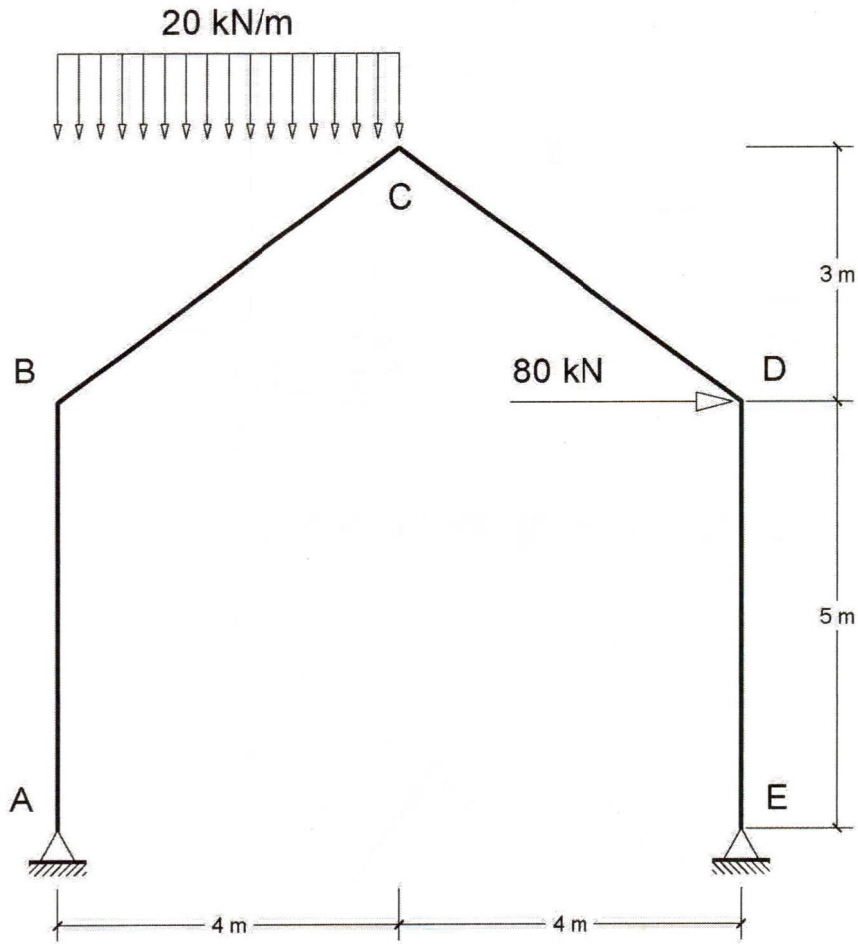


APELLIDOS:

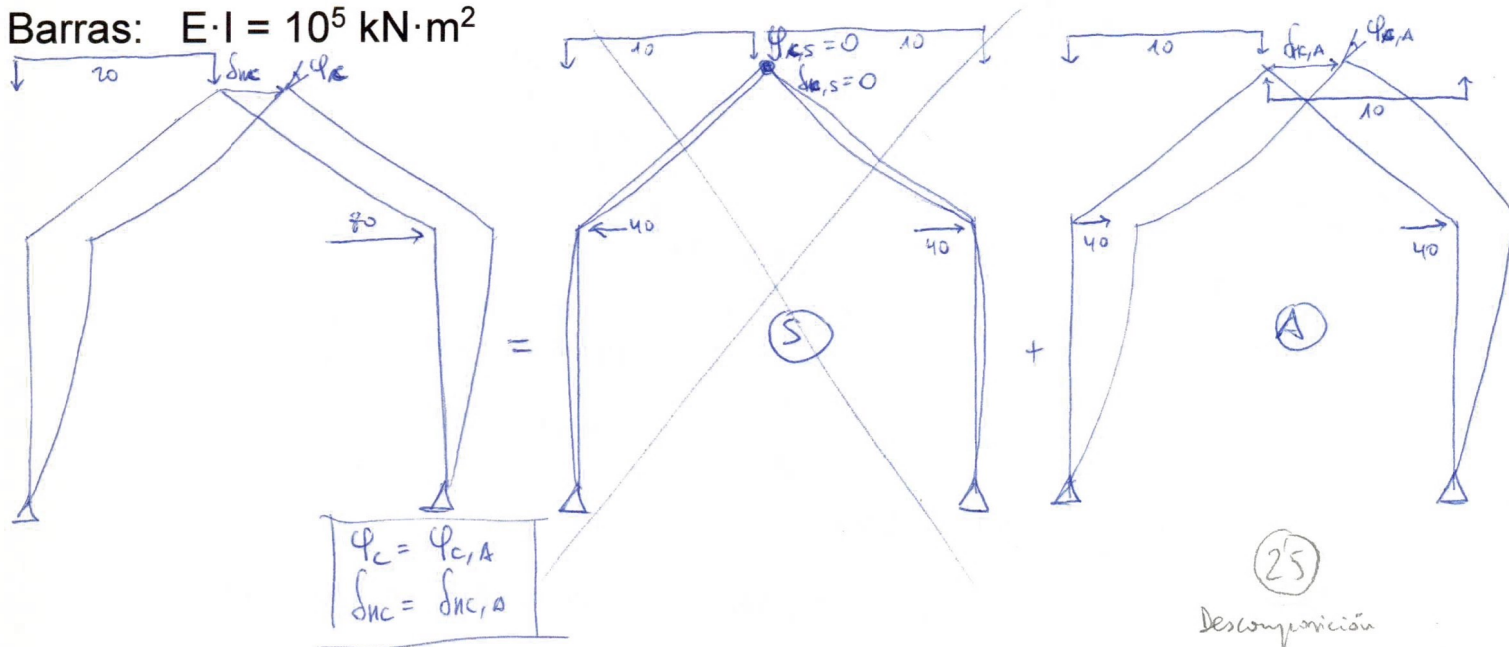
NOMBRE:

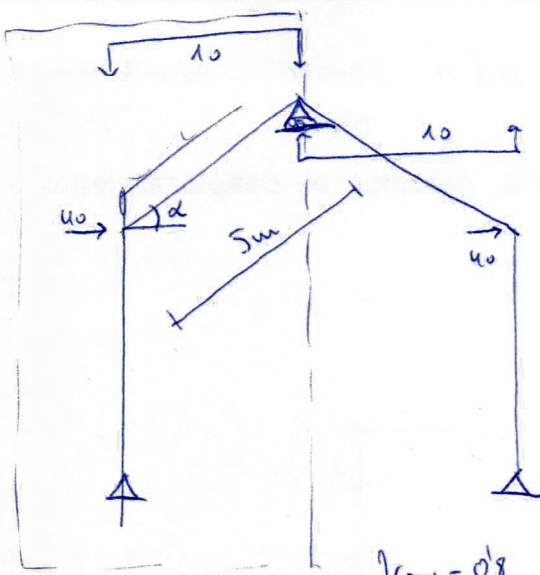
D.N.I.:

En la estructura simétrica de forma indicada en la figura, calcular el desplazamiento horizontal y el giro del nudo C

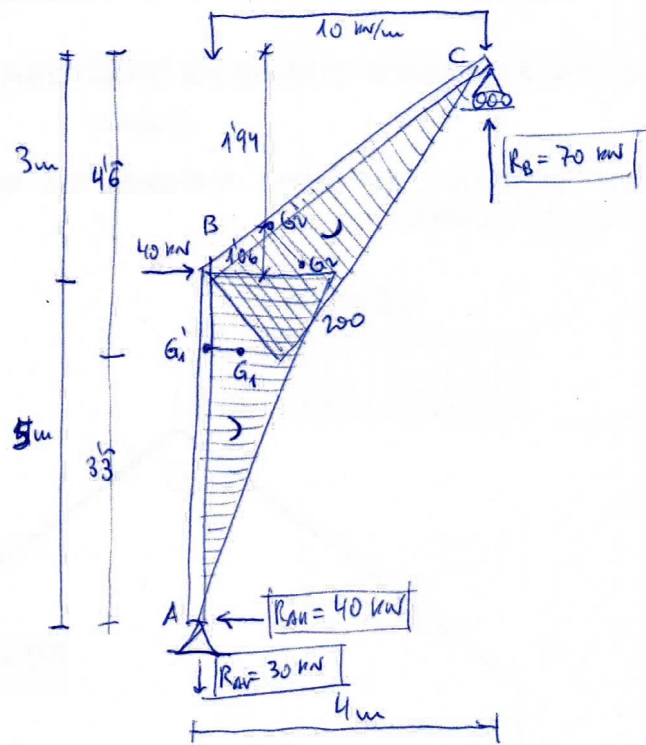


Barras: $E \cdot I = 10^5 \text{ kN} \cdot \text{m}^2$





$$\begin{cases} \cos \alpha = 0.8 \\ \sin \alpha = 0.6 \\ \tan \alpha = 0.75 \end{cases}$$

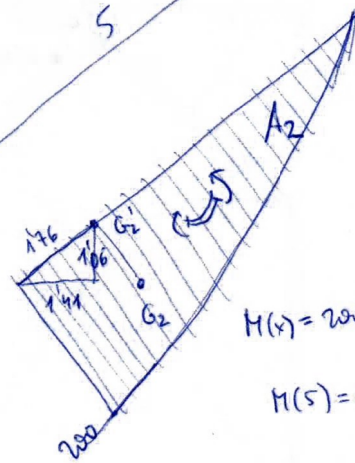
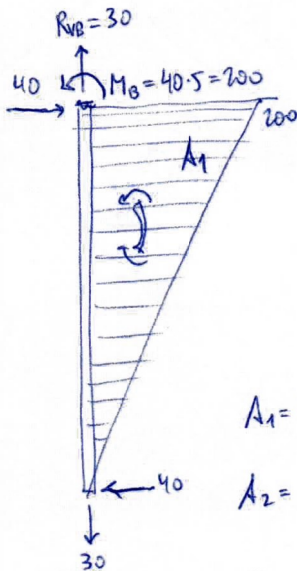
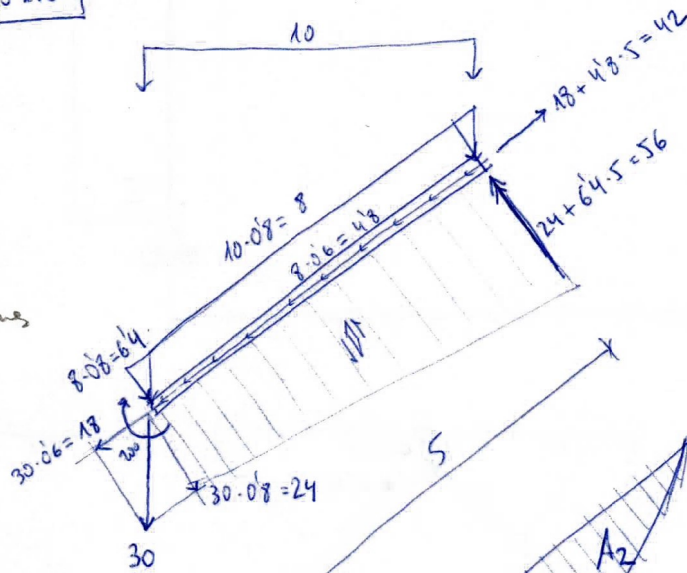


$$\Sigma M_A = 0 \Rightarrow -40 \cdot 5 - 10 \cdot 4 \cdot 2 + R_B \cdot 4 = 0 \Rightarrow$$

$$R_B = 70 \text{ kN}$$

$$\Sigma F_y = 0 \Rightarrow R_B = 30 \text{ kN}$$

25
Solicitações



$$M(x) = 200 - 24x - 64 \frac{x^2}{2} = 200 - 24x - 32x^2$$

$$M(5) = 0 \checkmark$$

1) G y h

$$A_1 = \frac{1}{2} \cdot 5 \text{ m} \cdot 200 \text{ kNm} = 500 \text{ kNm}^2$$

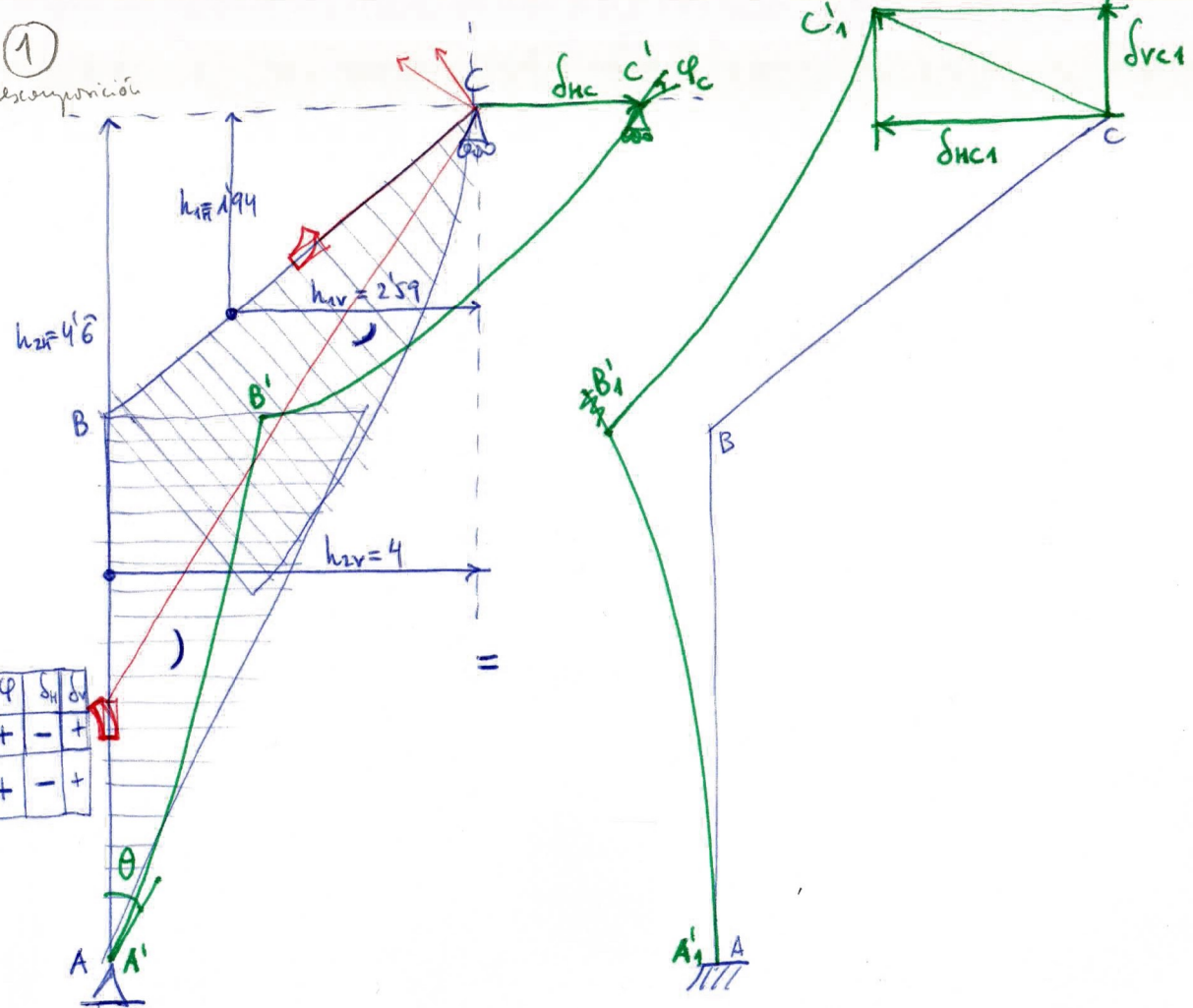
$$A_2 = \int_0^5 M(x) dx = \int_0^5 (200 - 24x - 32x^2) dx = [200x - 12x^2 - 10.6x^3]_0^5 = 566.6 \text{ kNm}^2 \checkmark$$

(alga mis de 500 pero menos de 666)

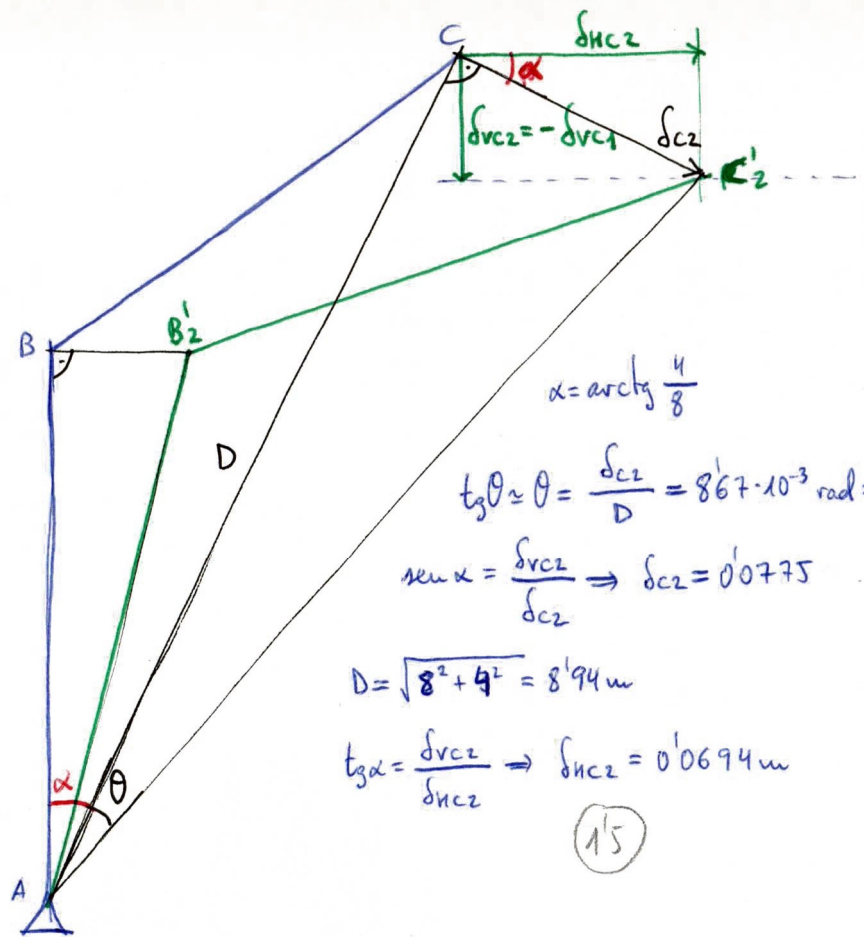
$$x_{G2} = \frac{\int_0^5 M(x) \cdot x dx}{A_2} = \frac{\int_0^5 (200x - 24x^2 - 32x^3) dx}{566.6} = \frac{1}{566.6} [100x^2 - 8x^3 - 0.8x^4]_0^5 = 1.76 \checkmark$$

(alga mis de 5/3 = 1.6)

1) Descomposición



	φ	δ_H	δ_V
A_1	+	-	+
A_2	+	-	+



$$\alpha = \arctg \frac{4}{8}$$

$$\tan \theta \approx \theta = \frac{\delta_{C2}}{D} = 8.67 \cdot 10^{-3} \text{ rad} = \varphi_{C2} \quad (-)$$

$$\sin \alpha = \frac{\delta_{Vc2}}{\delta_{C2}} \Rightarrow \delta_{C2} = 0.0775$$

$$D = \sqrt{8^2 + 4^2} = 8.94 \text{ m}$$

$$\tan \alpha = \frac{\delta_{Vc2}}{\delta_{Hc2}} \Rightarrow \delta_{Hc2} = 0.0694 \text{ m}$$

$$\varphi_C = \varphi_{C1} + \varphi_{C2} = 2 \cdot 10^{-3} \text{ rad}$$

$$\delta_{Hc} = \delta_{Hc1} + \delta_{Hc2} = 3.51 \text{ cm}$$

$$\delta_{Vc1} = \frac{1}{EI} (A_1 h_{1v} + A_2 h_{2v}) = \frac{566 \cdot 2.59 + 500 \cdot 4}{10^5} = 0.0347 \text{ m}$$

$$\varphi_{C1} = \frac{1}{EI} (A_1 + A_2) = \frac{500 + 566 \cdot 6}{10^5} = 0.0106 \text{ rad}$$

$$\delta_{Hc1} = \frac{1}{EI} (-A_1 h_{1v} - A_2 h_{2v}) = -\frac{566 \cdot 1.94 + 500 \cdot 4.6}{10^5} = -0.0343 \text{ m}$$

Mohr Geometria

15

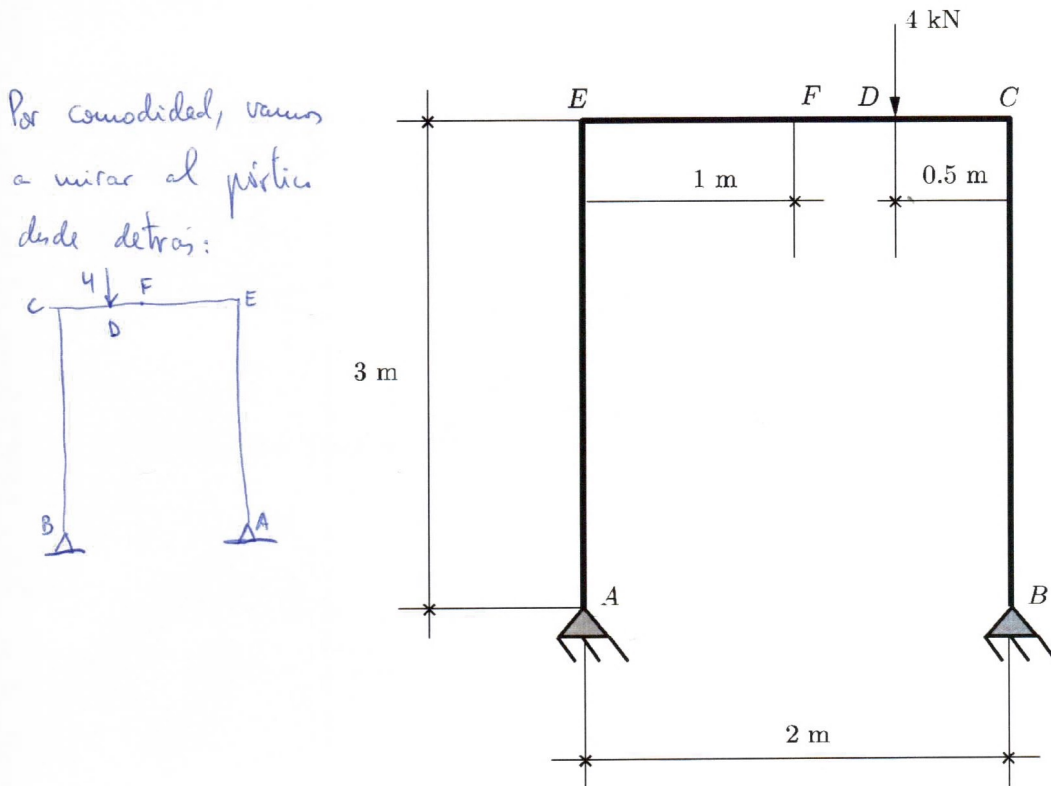
APELLIDOS:

NOMBRE:

D.N.I.:

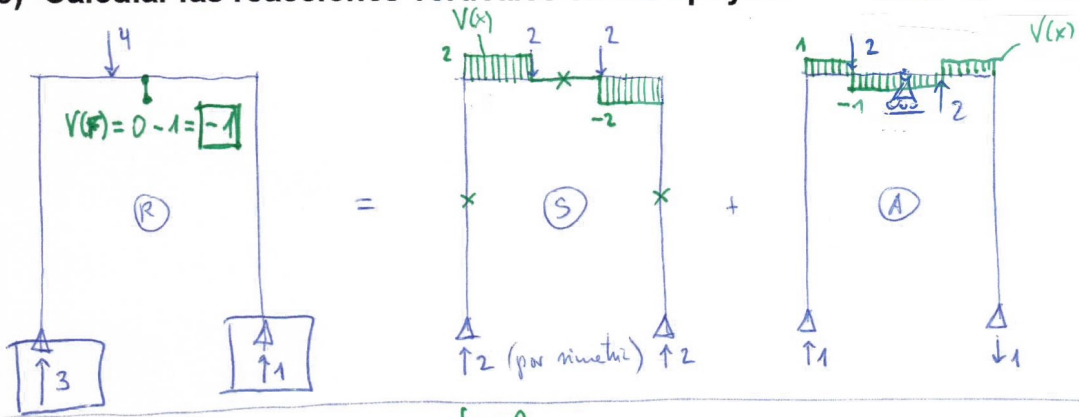
Grupo:

Considere el pórtico de la figura:

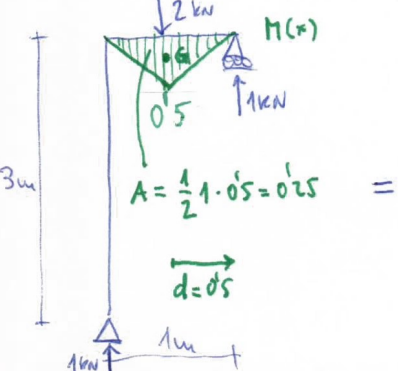


Sabiendo que todos los elementos estructurales tienen la misma sección y son del mismo material, siendo $EI = 10^4 \text{ kNm}^2$, se pide:

- a) Calcular el valor del esfuerzo cortante en F. \rightarrow Estado antisimétrico, puesto que en el simétrico vale 0
- b) Calcular el desplazamiento horizontal de F. \rightarrow " " " " " " " " " " " "
- c) Calcular las reacciones verticales en los apoyos. \rightarrow Suma de ambos estados



Estado antisimétrico causado por F:



$$\begin{aligned} \delta H_1 &= 0 \\ \delta v_1 &= \frac{1}{EI} A \cdot d = \\ &= \frac{0.25 \cdot 0.5}{10^4} = \\ &= 1.25 \cdot 10^{-5} \text{ mm} \end{aligned}$$

