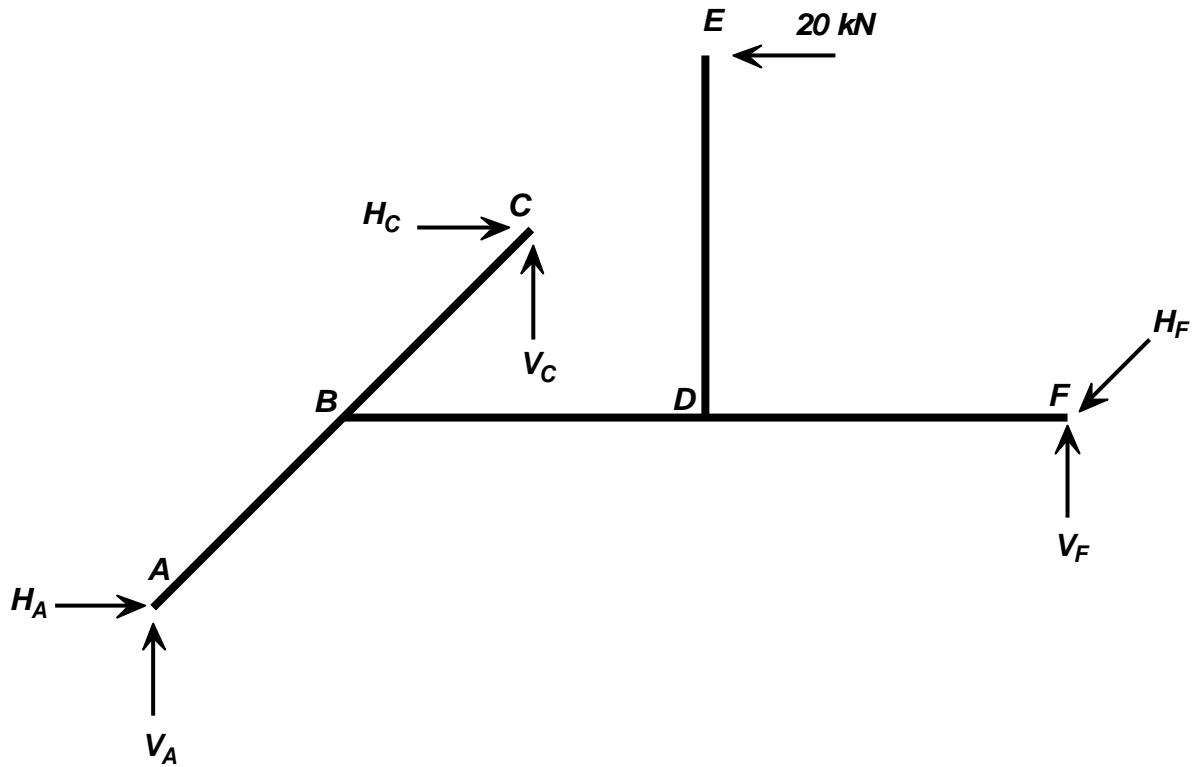
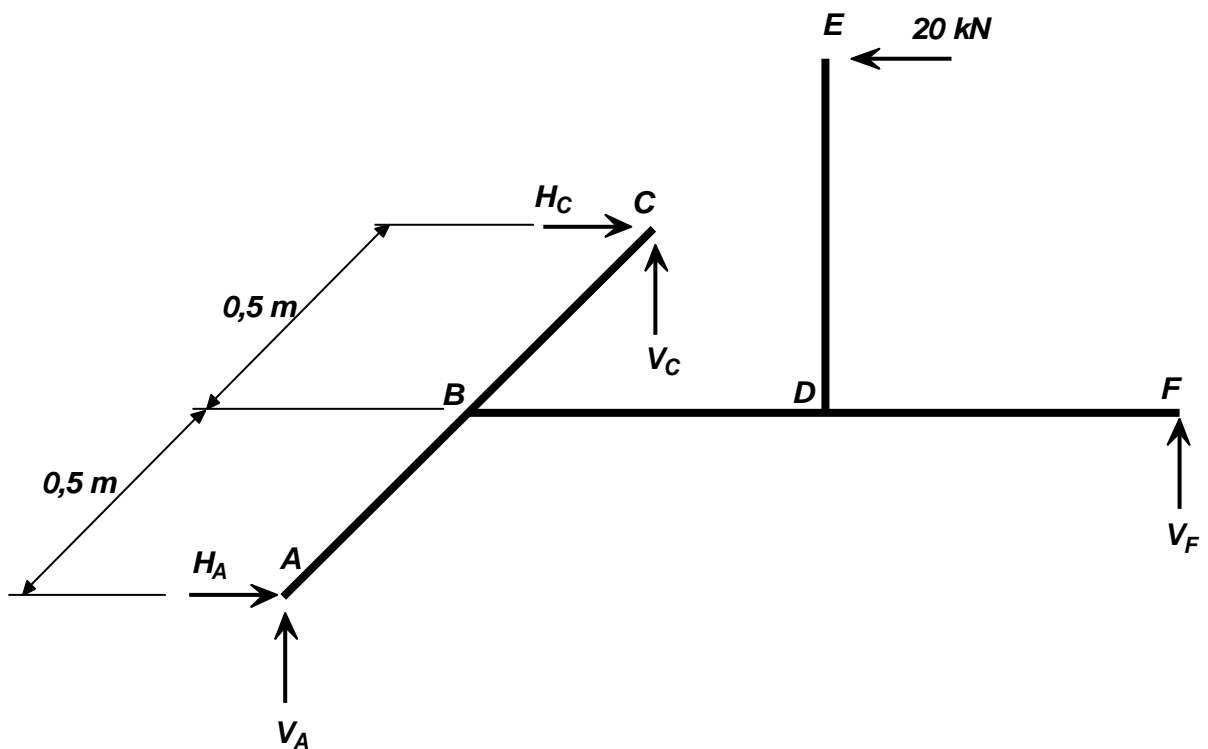


PROBLEMA

1.- El esquema de la estructura y sus posibles reacciones es:

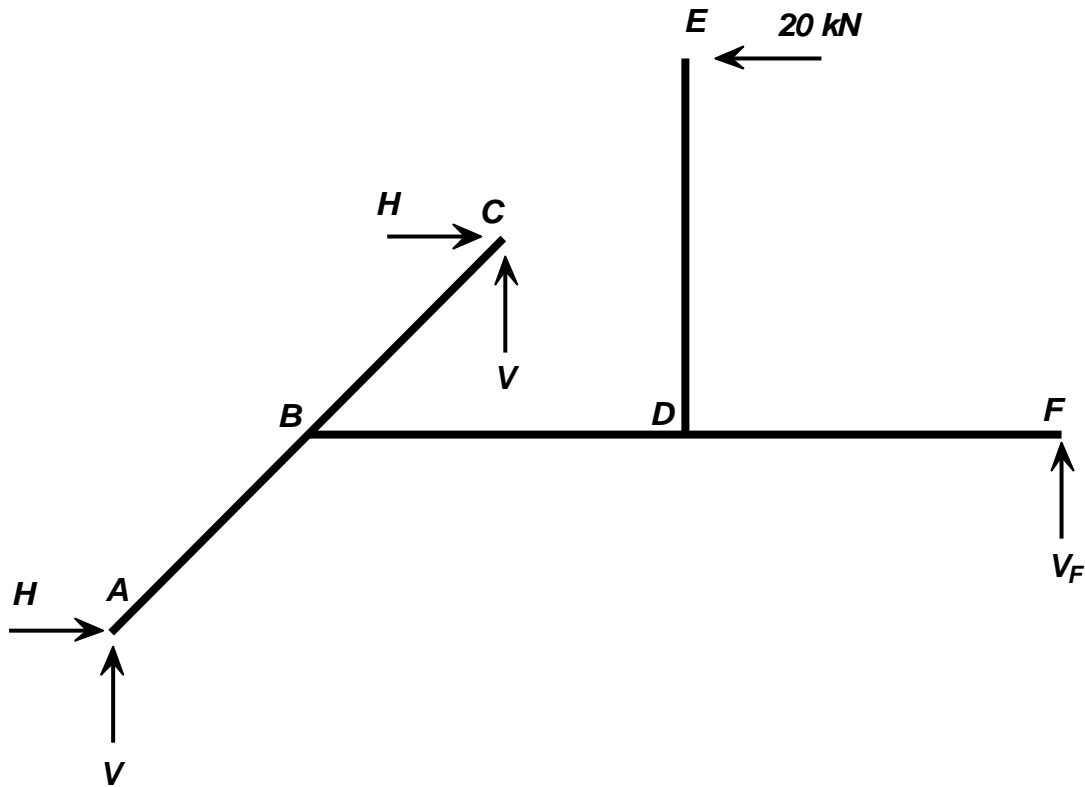


Del equilibrio de fuerzas según la dirección AC se deduce que $H_F = 0$. Queda, por tanto:

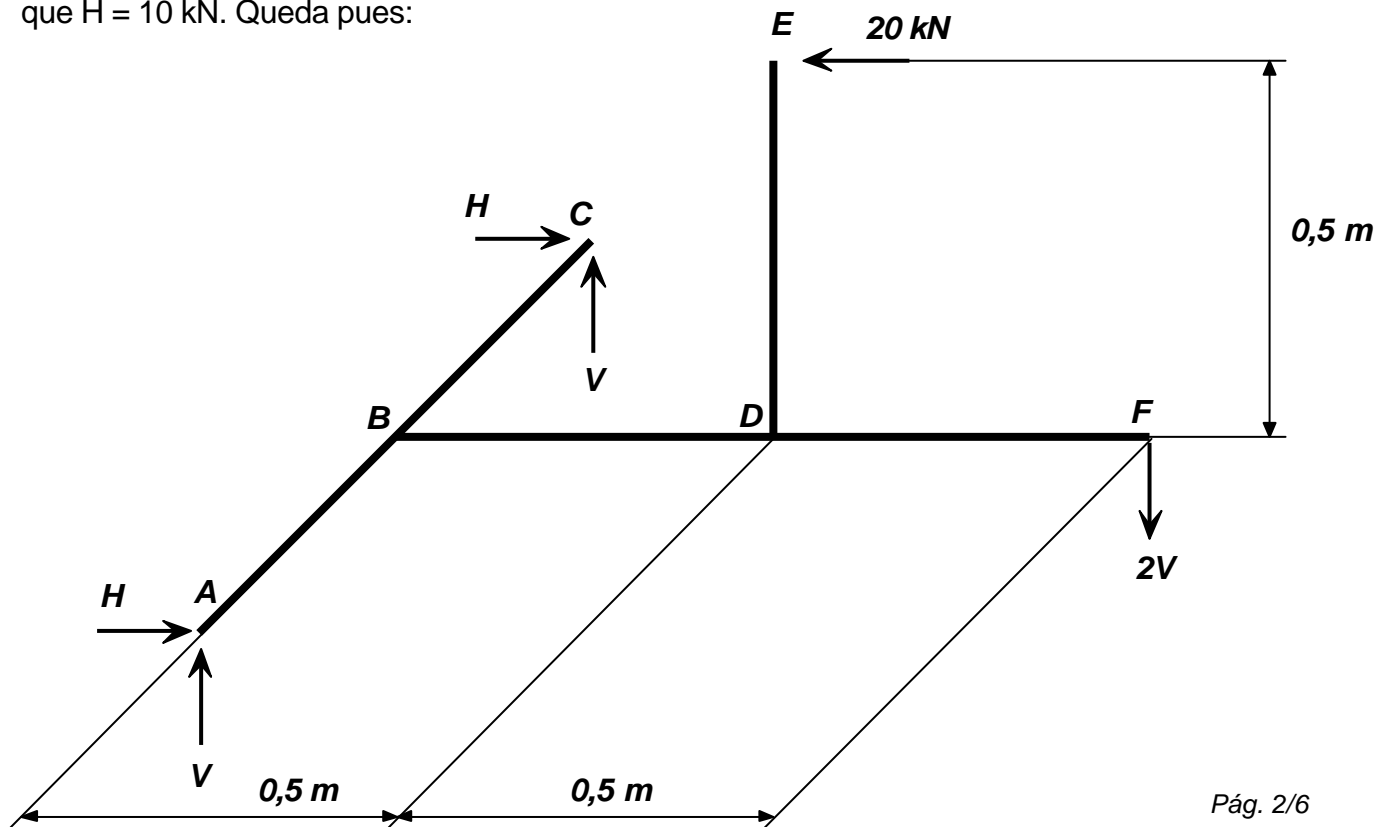


PROBLEMA

De la simetría, se deduce que $V_A = V_C$ (que se denominará V en adelante), y que $H_A = H_C$ (denominada H en adelante). Resulta así:



Del equilibrio de fuerzas verticales, se deduce que $V_F = -2V$, y del de horizontales, que $H = 10$ kN. Queda pues:

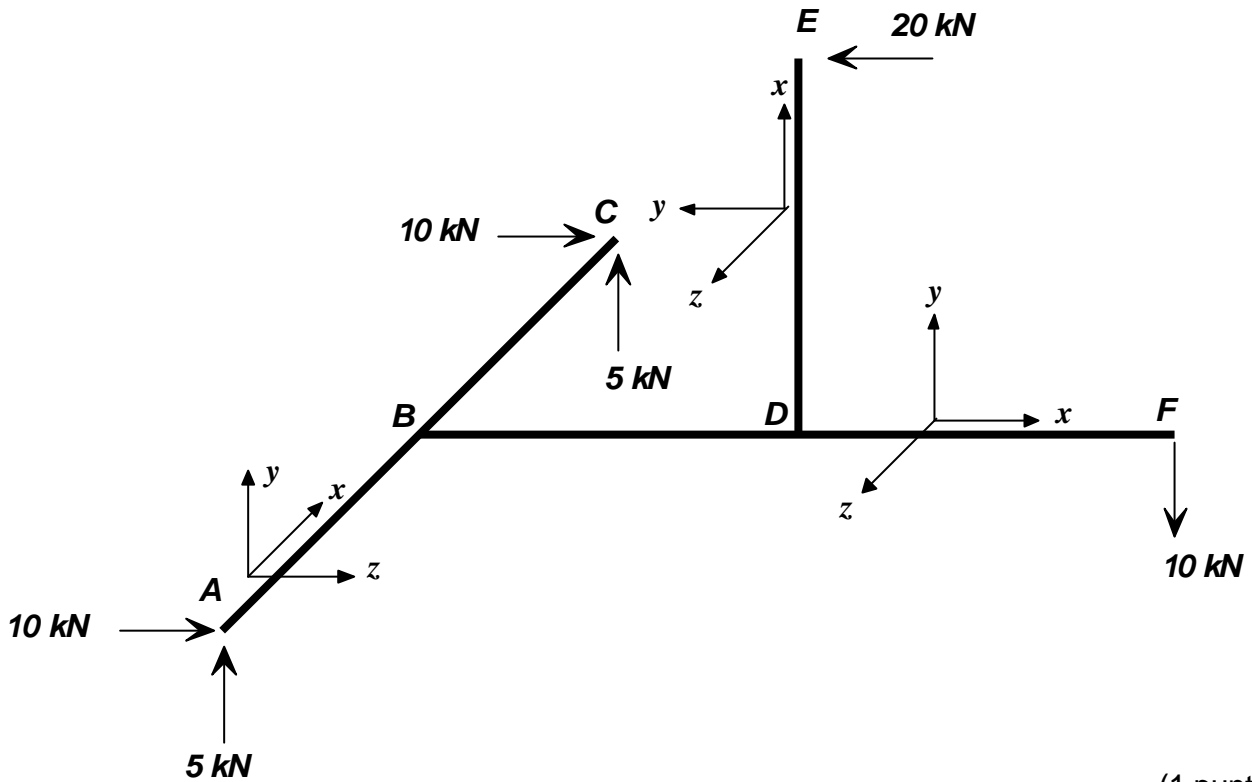


PROBLEMA

Imponiendo equilibrio de momentos respecto al eje AC, se tiene:

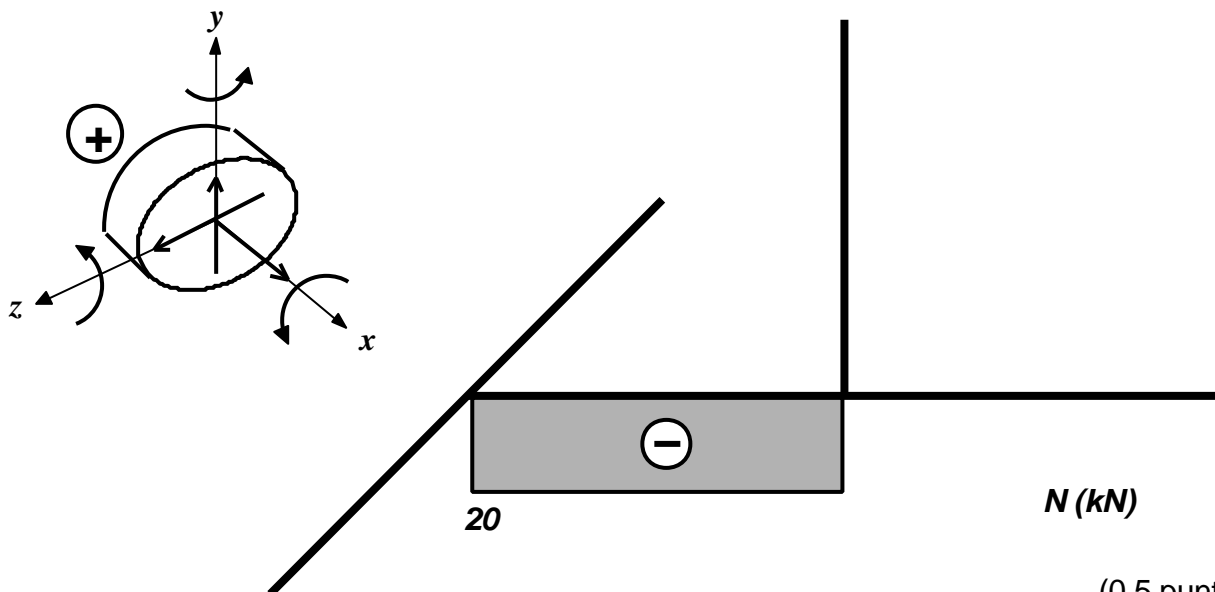
$$2V \cdot 1 - 20 \cdot 0,5 = 0 \rightarrow V = 5 \text{ kN}$$

Por tanto, el esquema de la estructura es:



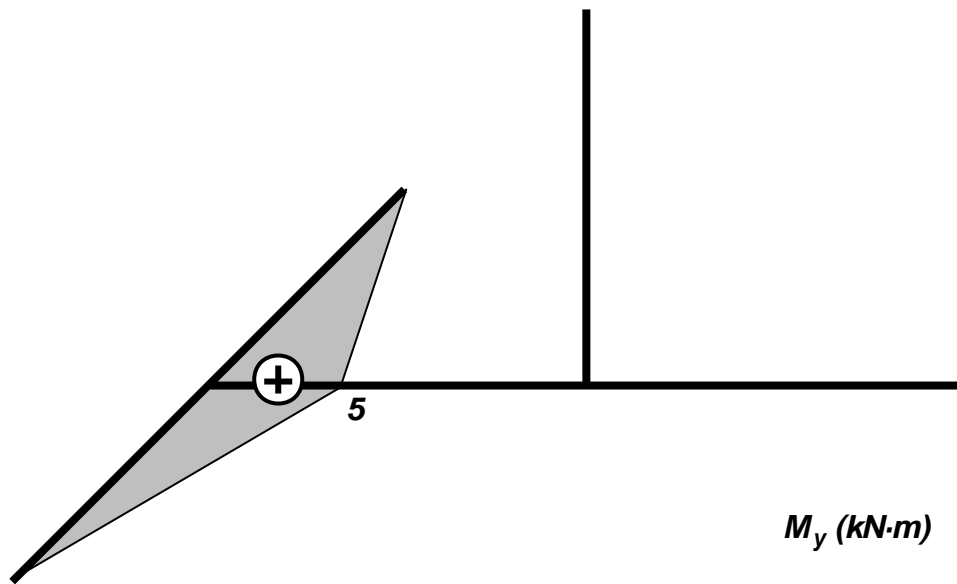
(1 punto)

2.- Los diagramas de esfuerzos pedidos y el criterio de signos seguido son los siguientes:

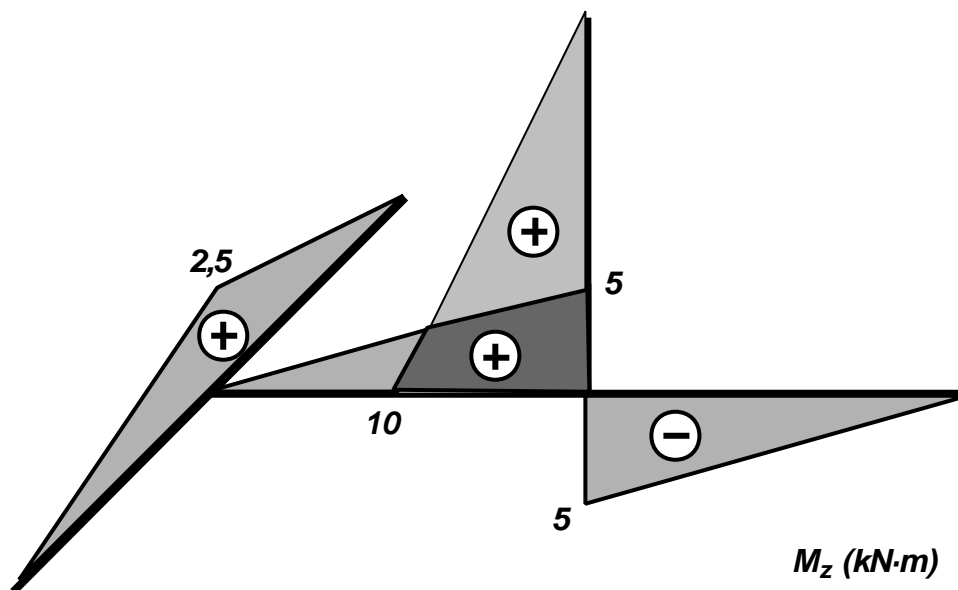


(0,5 puntos)

PROBLEMA



(1 punto)



(1,5 puntos)

3.- La barra AC se encuentra sometida a flexión desviada y BD a flexión compuesta. Las barras DE y DF están sometidas a flexión simple según el eje z, pero en DE el valor del momento máximo es superior (DE es más desfavorable).

Barra DE:

$$s_{\text{máx}} = \frac{|M_z|_{\text{máx}}}{W_z} < s_{\text{adm}} \rightarrow s_{\text{máx}} = \frac{10 \cdot 10^6 \text{ (N}\cdot\text{mm)}}{52,8 \cdot 10^3 \text{ (mm}^3\text{)}} = 189 \text{ MPa} < 275 \text{ MPa}$$

(1 punto)

PROBLEMA

Barra AC:

$$s_{\text{máx}} = \frac{|M_y|_{\text{máx}}}{W_y} + \frac{|M_z|_{\text{máx}}}{W_z} < s_{\text{adm}} \rightarrow s_{\text{máx}} = \frac{5 \cdot 10^6 (N \cdot mm)}{35,3 \cdot 10^3 (mm^3)} + \frac{2,5 \cdot 10^6 (N \cdot mm)}{52,8 \cdot 10^3 (mm^3)} = 189 \text{ MPa} < 275 \text{ MPa}$$

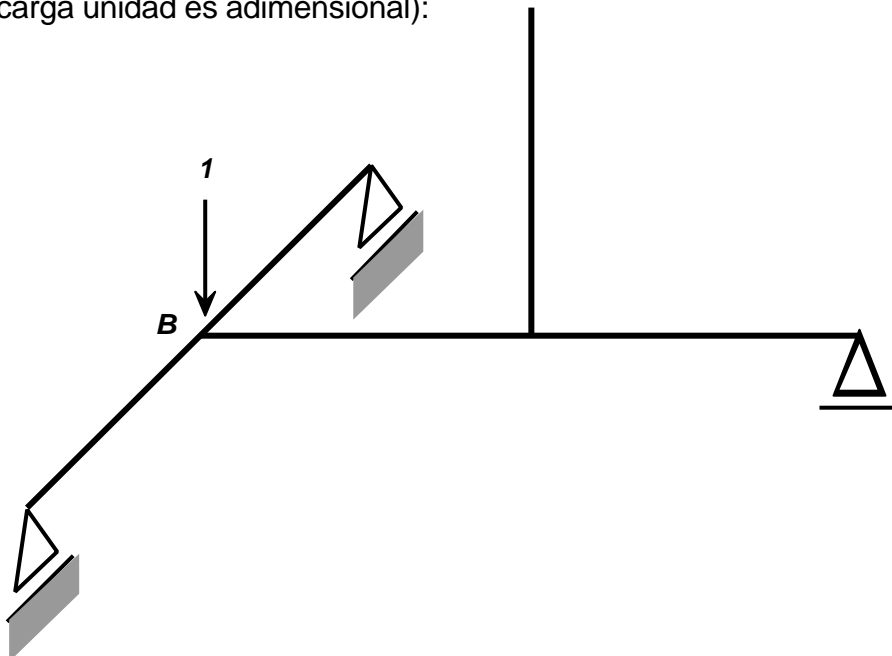
(1 punto)

Barra BD:

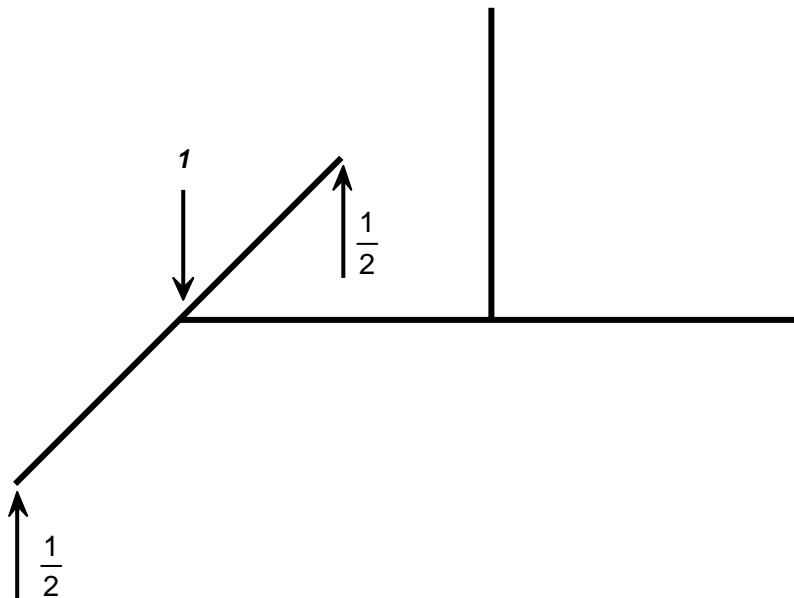
$$s_{\text{máx}} = \frac{|M_z|_{\text{máx}}}{W_z} + \frac{|N|_{\text{máx}}}{A} < s_{\text{adm}} \rightarrow s_{\text{máx}} = \frac{5 \cdot 10^6 (N \cdot mm)}{52,8 \cdot 10^3 (mm^3)} + \frac{20 \cdot 10^3 (N)}{18,9 \cdot 10^2 (mm^2)} = 105 \text{ MPa} < 275 \text{ MPa}$$

(1 punto)

3.- Para el cálculo del desplazamiento se emplea el método de la carga unidad. El sistema virtual es (la carga unidad es adimensional):

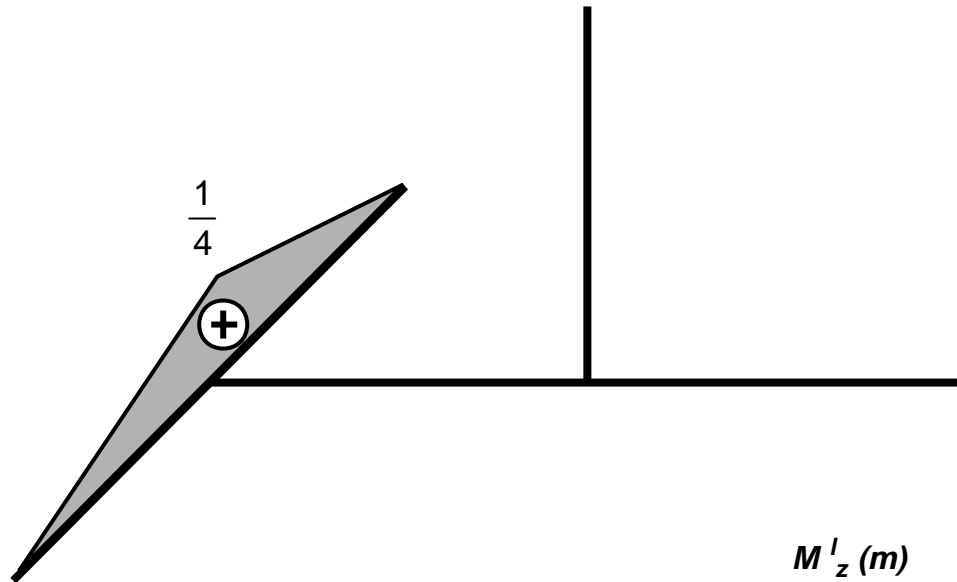


Con un planteamiento análogo al del sistema real se obtienen las reacciones, que son:



PROBLEMA

El único diagrama de momentos flectores no nulo es M'_z :



(1 punto)

El desplazamiento buscado es $d_1 = \sum_{\text{barras}} \int_0^{L_i} \frac{M_z M'_z}{EI_z} dx$. Si el resultado es positivo,

entonces el desplazamiento será en el sentido de la carga unidad aplicada (descenso).

Dado que M'_z es nulo en casi todas las barras salvo AB y BC, basta con limitar la integración a estas barras. El valor de las integrales es el mismo para ambas barras, por lo que basta con integrar en AB y multiplicar por 2 el resultado:

$$d_1 = \frac{2}{EI_z} \int_0^{0,5m} \frac{1}{2}x \cdot 5(kN) \cdot x dx \rightarrow d_1 = \frac{1}{EI_z} 5(kN) \cdot \frac{x^3}{3} \Big|_0^{0,5m} = \frac{1}{EI_z} 5(kN) \cdot \frac{(0,5)^3 (m^3)}{3}$$

Sustituyendo valores:

$$d_1 = \frac{1}{2,1 \cdot 10^5 \left(\frac{N}{mm^2} \right) \cdot 317 \cdot 10^4 (mm^4)} \cdot \frac{50,125 \cdot 10^{12} (N \cdot mm^3)}{3} = 0,3 \text{ mm (descenso)}$$

(2 puntos)

Al mismo resultado se llega aplicando el método de multiplicación de gráficos:

$$d_1 = \frac{2}{EI_z} \frac{1}{3} \cdot \frac{1}{4} (m) \cdot 2,5 (kN \cdot m) \cdot 0,5 (m)$$