



PROBLEMA 1.

En un punto O de un sólido elástico se originan, sucesivamente, los estados tensionales A y B, definidos por las tensiones y direcciones principales siguientes:

Estado A:

- $\sigma_1 = 10 \text{ MPa}$ (0, 1, 0)
- $\sigma_2 = 2 \text{ MPa}$ (0, 0, 1)
- $\sigma_3 = -5 \text{ MPa}$ (1, 0, 0)

Estado B

- $\sigma_1' = 4 \text{ MPa}$ (1, 0, 0)
- $\sigma_2' = -2 \text{ MPa}$ (0, $\frac{1}{2}$, $\frac{\sqrt{3}}{2}$)
- $\sigma_3' = -10 \text{ MPa}$ (0, $\frac{\sqrt{3}}{2}$, $-\frac{1}{2}$)

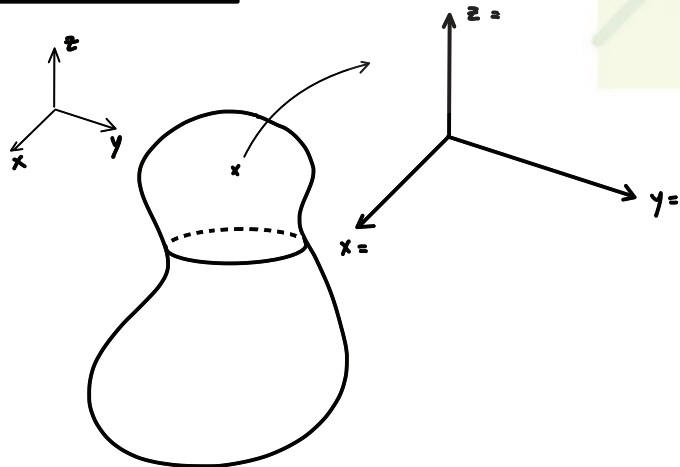
$$\vec{u}_3' = \vec{u}_1 \times \vec{u}_2 = \begin{vmatrix} i & j & k \\ & & \\ & & \end{vmatrix} = k - j$$

$$u_3' = (\quad ; \quad ; \quad)$$

En ambos estados de carga, las direcciones principales están referidas a un sistema cartesiano OXYZ. Se pide:

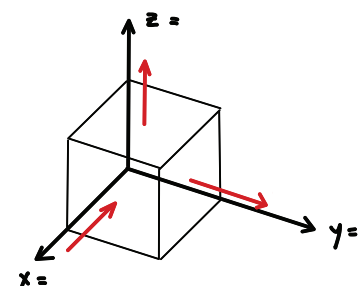
- Obtener la matriz de tensiones, referida al sistema OXYZ, cuando actúan simultáneamente los estados tensionales A y B.
- Determinar, para la matriz obtenida, las tensiones y direcciones principales.

ESTADO TENSIONAL A)



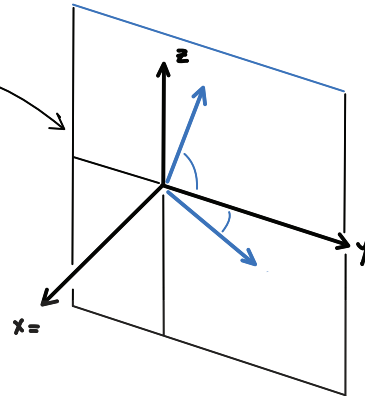
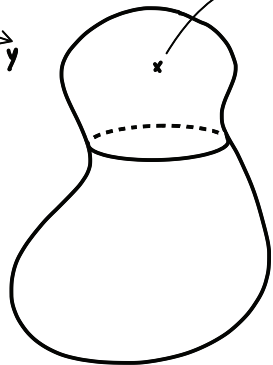
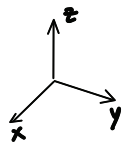
$$[\sigma_{1,2,3}] = \begin{bmatrix} 10 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & -5 \end{bmatrix} \text{ MPa} \sim \text{DIRECTAMENTE } [\sigma_{x,y,z}] = \begin{bmatrix} 10 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 0 \\ 0 & 0 & -5 \end{bmatrix} \text{ MPa}$$

$$\begin{aligned} \vec{x}_1 &= (0; 1; 0) \\ \vec{x}_2 &= (0; 0; 1) \\ \vec{x}_3 &= (1; 0; 0) \end{aligned}$$



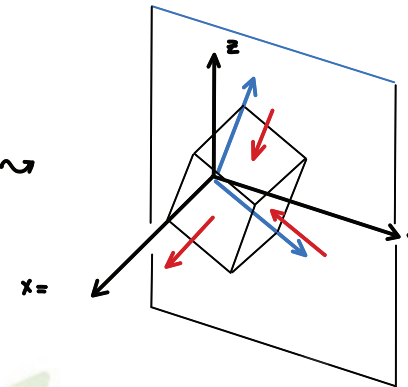


ESTADO TENSIONAL B)



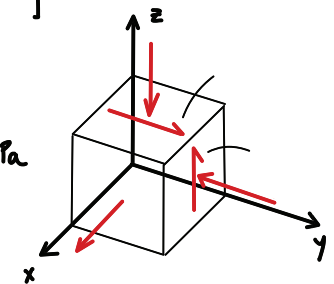
$$[\sigma_{1,2,3}] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \text{ MPa} \sim$$

$$\begin{cases} u_1' = (1; 0; 0) \\ u_2' = (0; 1/2; \sqrt{3}/2) \\ u_3' = (0; \sqrt{3}/2; -1/2) \end{cases}$$



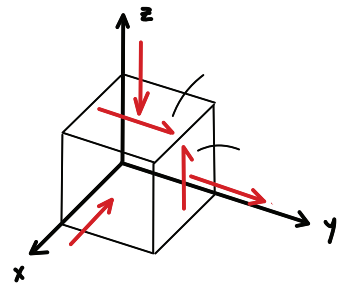
PARA CONSEGUIR $[\sigma_{x,y,z}]$ A PARTIR DE $[\sigma_{1,2,3}] \rightarrow [\sigma_{x,y,z}] = [] \cdot [\sigma_{1,2,3}] \cdot []$ CON $[R] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$

$$[\sigma_{x,y,z}] = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \text{ MPa}$$



ESTADO TENSIONAL A) + B)

$$[\sigma_{x,y,z}] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \text{ MPa}$$





TENSIONES Y DIRECCIONES PRINCIPALES

OPCIÓN 1

$$[\sigma_{x,y,z}] = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 2\sqrt{3} \\ 0 & 2\sqrt{3} & -2 \end{bmatrix} Mpa$$

$$= 0 \rightarrow \dots = 0 \rightarrow \dots = 0 \rightarrow \dots = \begin{matrix} \sigma_y^* = \\ \sigma_z^* = \end{matrix}$$

ENTONCES $[\sigma_{x^*,y^*,z^*}] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} Mpa \rightarrow$ ORDENAMOS DE MAYOR A MENOR \rightarrow

$$[\sigma_{1,2,3}] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} Mpa$$

YA TENEMOS $\vec{u}_2 = (\quad ; \quad ; \quad) \rightarrow$ ¿ EL RESTO?

• PARA $\sigma_1 =$

$$\begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \beta_1 \\ \gamma_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} \rightarrow \alpha_1 =$$

$$= 0 \rightarrow \beta_1 =$$

$$= 0$$

ECUACION EXTRA : $\dots = 1 \rightarrow \dots = 1 \rightarrow \sigma_1 = \dots \rightarrow \beta_1 =$

• PARA $\sigma_3 =$

IMPONEMOS $\vec{u}_3 = \vec{u}_1 \times \vec{u}_2 = \begin{vmatrix} i & j & k \\ \dots & \dots & \dots \\ \dots & \dots & \dots \end{vmatrix} = j - k \rightarrow$ ENTONCES $\vec{u}_3 = (\quad ; \quad ; \quad)$



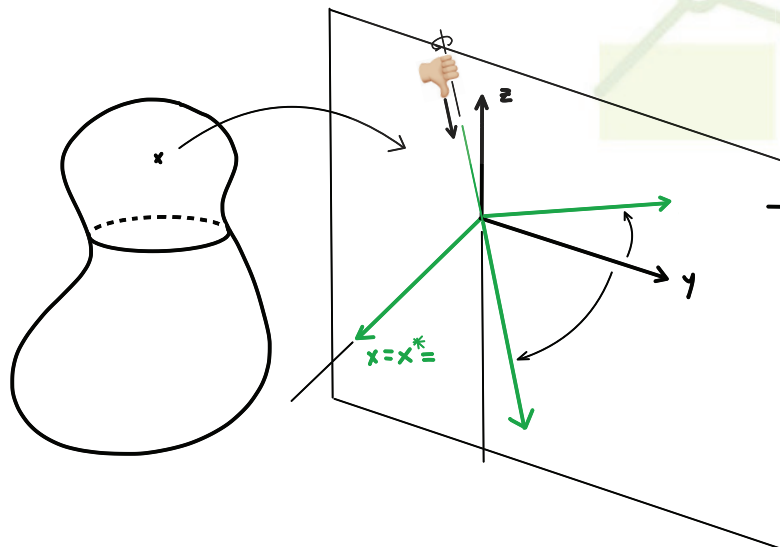
TENSIONES Y DIRECCIONES PRINCIPALES

OPCIÓN 2

$$[\sigma_{x,y,z}] = \begin{bmatrix} -1 & 0 & 0 \\ 0 & 2 & 2\sqrt{3} \\ 0 & 2\sqrt{3} & -2 \end{bmatrix} \rightarrow \text{FÓRMULA: } \dots \pm \sqrt{(\dots)^2 + (\dots)^2} = \dots \pm \sqrt{(\dots)^2 + (\dots)^2} = \dots \pm \sqrt{\dots} = \begin{cases} \sigma_y^* = \\ \sigma_z^* = \end{cases}$$

ENTONCES $[\sigma_{x^*,y^*,z^*}] = \begin{bmatrix} & 0 & 0 \\ 0 & & 0 \\ 0 & 0 & \end{bmatrix}$ MPa \rightarrow ORDENAMOS DE MAYOR A MENOR \rightarrow $[\sigma_{1,2,3}] = \begin{bmatrix} & 0 & 0 \\ 0 & & 0 \\ 0 & 0 & \end{bmatrix}$ MPa

YA TENEMOS $\vec{u}_2 = (\ ; \ ; \) \rightarrow$ ¿EL RESTO? \rightarrow FÓRMULA $\rightarrow \theta_{y-y^*} = \text{ARCTG} \frac{1}{1} = \text{ARCTG} \dots = \downarrow$

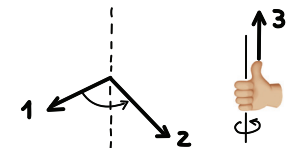


$\vec{u}_1 = (0 ; \ ; \) \rightarrow \vec{u}_1 = (\ ; \ ; \)$

PARA ENCONTRAR $\vec{u}_3 \rightarrow$ REGLA DE LA MANO DERECHA

ENTONCES $\vec{u}_3 = (0 ; \ ; \)$

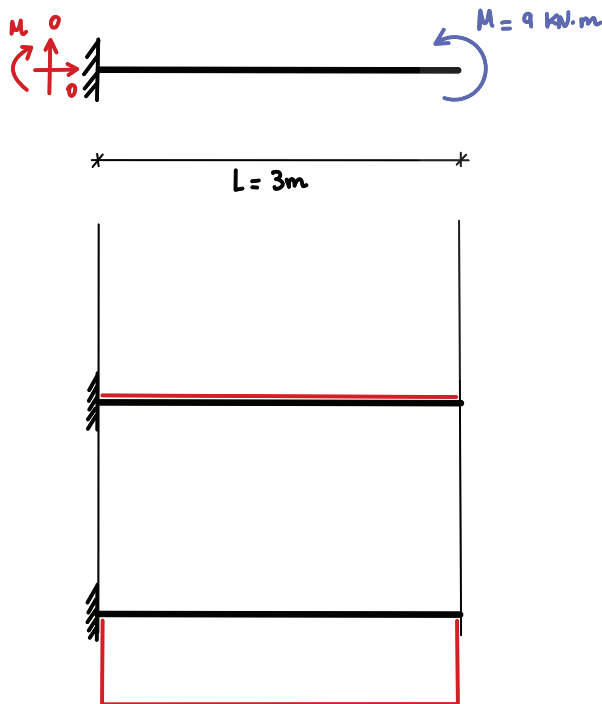
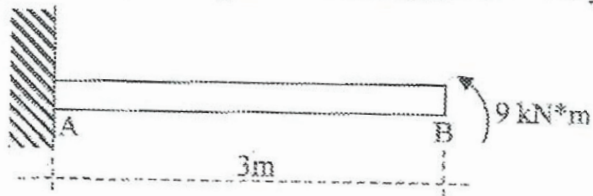
$\vec{u}_3 = (0 ; \ ; \)$



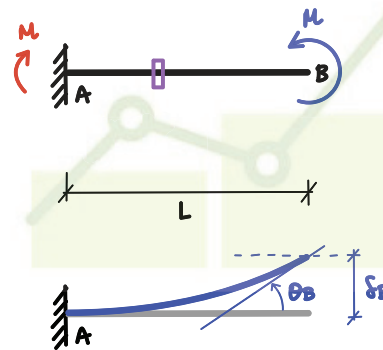


PROBLEMA 2.

Determinar el giro y la flecha en el extremo B de la viga prismática en voladizo AB, cargada como se indica en la figura, sabiendo que la rigidez a la flexión de la viga es $EI = 10 \text{ MN}\cdot\text{m}^2$; determinar, asimismo, los diagramas de momentos flectores y esfuerzos cortantes.



CÁLCULO DE DEFORMACIONES



TEOREMAS DE MOHR

1º TEOREMA $\theta_B = \pm \theta_A + \int_A^B \frac{M_B(x)}{E \cdot I_2} \cdot dx$

$$\theta_B = \int \frac{M_B(x)}{E \cdot I_2} dx = \frac{1}{E \cdot I_2} [\quad] = \frac{9 \cdot 3}{E \cdot I_2} = +2,7 \cdot 10^{-3} \text{ RAD } (\curvearrowright)$$

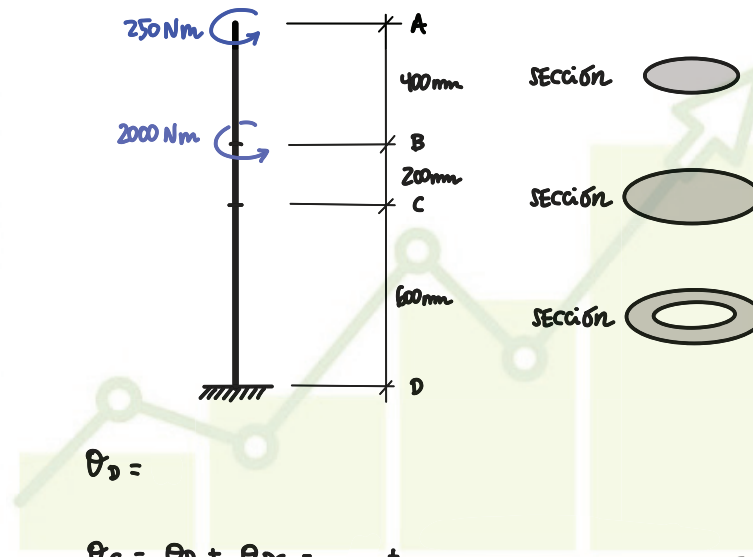
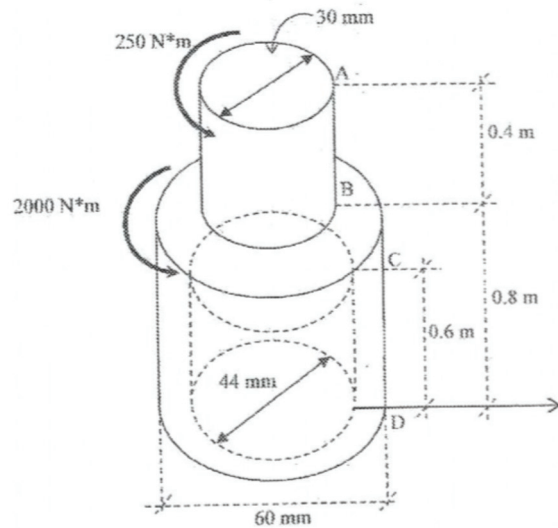
2º TEOREMA $\delta_B = \delta_A \pm \theta_A (x_B - x_A) + \int_A^B \frac{M_B(x)}{E \cdot I_2} (x_B - x) dx$

$$\delta_B = \int \frac{M_B(x)}{E \cdot I_2} (x_B - x) dx = \frac{1}{E \cdot I_2} [\quad] = \frac{9 \cdot 3^2}{2 \cdot E \cdot I_2} = +4,05 \text{ mm } (\uparrow)$$



PROBLEMA 3.

El árbol vertical AD está unido a la base fija en D y sometido a los momentos de torsión que se ilustran en la figura. Se ha perforado un agujero de 44mm de diámetro en el centro de la porción CD del árbol. Sabiendo que el árbol completo está hecho de acero, con $G = 80 \text{ GPa}$, hallar el ángulo de torsión en el punto A.



GIRO A TORSIÓN EN UN TRAMO: $\theta_{ij} = \int \frac{\tau}{G} \cdot dx = \frac{\tau \cdot L}{G}$ si τ CONSTANTE

GIRO EN UNA SECCIÓN: $\theta_j = \tau \cdot r$

$\theta_D =$

$\theta_C = \theta_D + \theta_{DC} =$

$\theta_B = \theta_C + \theta_{CB} =$

$\theta_A = \theta_B + \theta_{BA} =$ $+ 38,8 \cdot 10^{-3} \text{ RAD}$

$\theta_A = \theta_D + \theta_{DC} + \theta_{CB} + \theta_{BA} =$ $+ 38,8 \cdot 10^{-3} \text{ RAD}$