

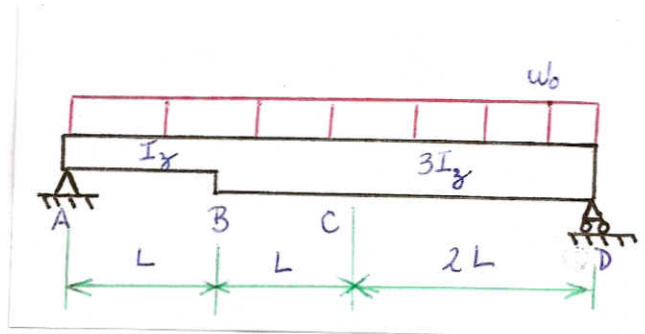


Control 3. Resistencia de Materiales ME

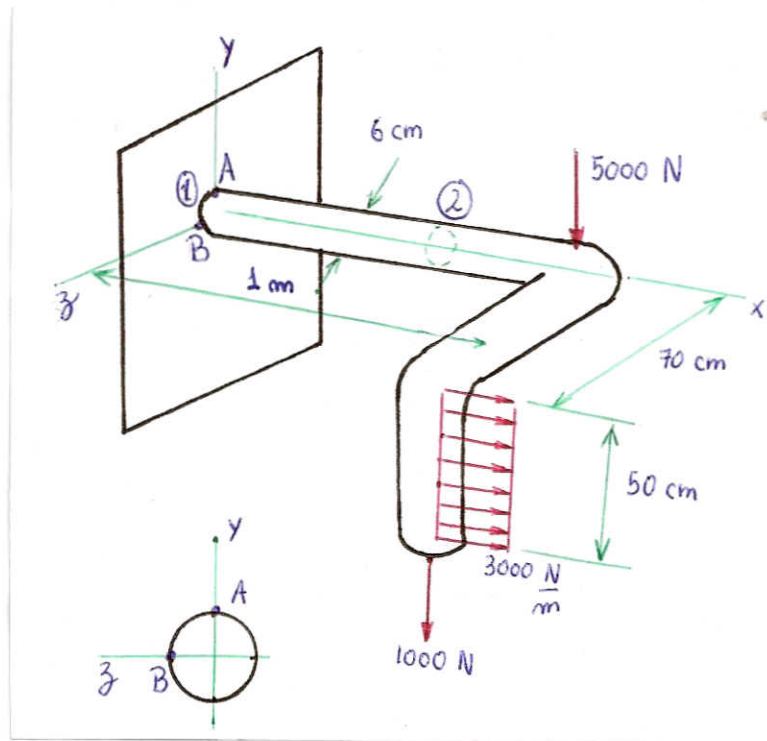
17/06/2008

Profesor: Roger Bustamante

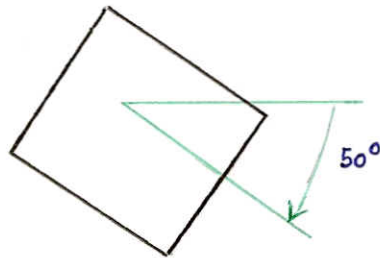
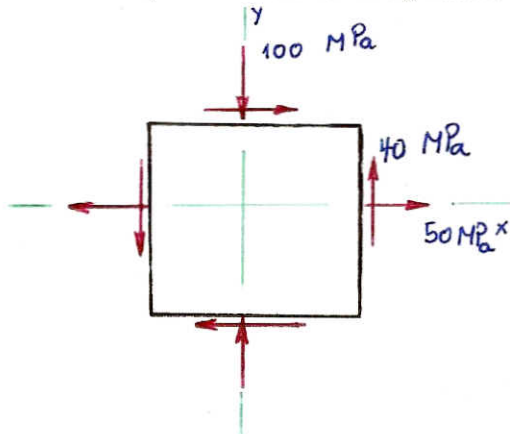
- 1) Calcular la deflexión en el punto **C** usando el teorema de Castigliano. Considere solo energía por flexión. La viga esta separada en dos zonas con momentos de inercia de valor I_z y $3I_z$, respectivamente, tal como lo indica la figura. (20 puntos)
- Datos: $L = 1m$, $I_z = 10^{-7}m^4$, $w_0 = 1000N/m$, $E = 96GPa$



- 2) Considere la viga doblada y empotrada de la figura, la cual está sometida a dos fuerzas puntuales y una distribuida. (30 puntos)
- ¿En que zona se producen la mayor concentración de esfuerzos? ¿En 1 o 2? Justifique.
 - Calcule las fuerzas, momentos y torque interno en la zona 1, e indique de manera clara y breve que tipo de esfuerzos generaran estas fuerzas para los puntos **A** y **B** de la figura.
 - Determine los esfuerzos generados por las fuerzas internas en **A** y **B**, grafíquelos en un cuadrado diferencial, indicando claramente que tipo de esfuerzos son.



- 3) Considere el cuadrado diferencial de la figura. Usando el círculo de Mohr: (10 puntos)
- Determine los esfuerzos normales máximo y mínimo, y de corte máximo
 - Determine el estado de esfuerzos para un cuadrado diferencial rotado en 50° tal como lo indica la figura.
 - Calcule el factor de seguridad con el criterio de Tresca si $\sigma_y = 350 \text{ MPa}$



Formulario

Torsión $T = \frac{\theta GJ}{L}$

Sección circular $J = \frac{\pi D^4}{32}$

$\tau = \frac{Tr}{J}$

Flexión

Esfuerzo $\sigma_x = -\frac{M(x)}{I_z} y$

2do momento de área: Sección rectangular

$I_z = \frac{ab^3}{12}$

Sección circular

$I_z = \pi \frac{D^4}{64}$

Corte viga sección arbitraria

$\tau = \frac{V}{It} \int_y^c \xi dA$

Energía de deformación

Flexión $U_f = \int_0^L \frac{1}{2EI} M(x)^2 dx$

Corte (sección rectangular)

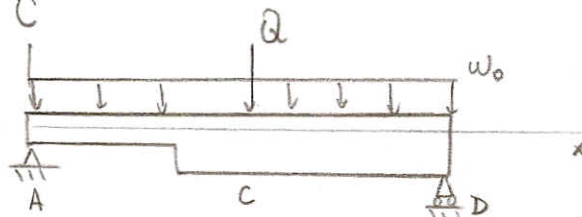
$U_c = \frac{3}{5} \int_0^L \frac{1}{GA} V(x)^2 dx$ A : área de la sección

Esfuerzo de Von Mises

$\sigma_{VM} = \sqrt{\sigma_1^2 + \sigma_2^2 - \sigma_1 \sigma_2}$

1)

- Para calcular la deflexión en C usando Castiglione, se agrega una fuerza puntual Q en C



(4)

- Cálculo de reacciones en A y D

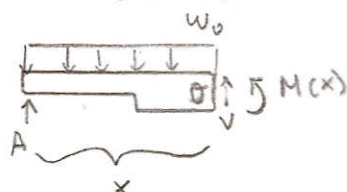
$$A = D = \frac{1}{2} (4Lw_0 + Q)$$

$$= 2Lw_0 + \frac{Q}{2}$$

(1)

- Determinación de momento interno M(x) (solo energía por flexión)

$$0 < x < 2L$$

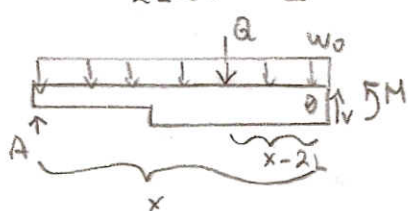


$$\sum \mathcal{M}_0 = 0 \Rightarrow M - Ax + w_0 \frac{x^2}{2} = 0$$

$$\Rightarrow M(x) = Ax - w_0 \frac{x^2}{2}$$

(1)

$$2L < x < 4L$$



$$\sum \mathcal{M}_0 = 0 \Rightarrow M - Ax + w_0 \frac{x^2}{2} + Q(x - 2L) = 0$$

$$\Rightarrow M(x) = Ax - w_0 \frac{x^2}{2} - Q(x - 2L)$$

(1)

- Energía total por flexión

$$U_f = \int_0^{4L} \frac{1}{2EI} M(x)^2 dx$$

ojo aquí
se tiene

$$I = I(x) = \begin{cases} I_0 & 0 \leq x \leq L \\ 3I_0 & L < x \leq 4L \end{cases}$$

(3)

$$\mathcal{L}_C = \int_0^{4L} \frac{1}{EI(x)} M(x) \frac{\partial M(x)}{\partial Q} dx$$

(2)

se tiene

$$M(x) = \begin{cases} Ax - w_0 \frac{x^2}{2} = (2Lw_0 + \frac{Q}{2})x - w_0 \frac{x^2}{2} & 0 \leq x \leq 2L \\ Ax - w_0 \frac{x^2}{2} - Q(x - 2L) = (2Lw_0 + \frac{Q}{2})x - w_0 \frac{x^2}{2} - Q(x - 2L) & 2L < x \leq 4L \end{cases}$$

Luego $\frac{\partial M}{\partial Q} = \begin{cases} x/2 & 0 \leq x \leq 2L \\ 2L - x/2 & 2L < x \leq 4L \end{cases}$ (1) (2)

de modo que si $L = 1 \text{ m}$, $I_z = 10^{-7} \text{ m}^4$, $w_0 = 1000 \frac{\text{N}}{\text{m}}$, $E = 96 \times 10^9 \text{ Pa}$

$$\delta_c = \int_0^L \frac{1}{EI_z} \left[\left(2Lw_0 + \frac{Q}{2} \right) x - w_0 \frac{x^2}{2} \right] \frac{x}{2} dx + \int_L^{2L} \frac{1}{3EI_z} \left[\left(2Lw_0 + \frac{Q}{2} \right) x - w_0 \frac{x^2}{2} \right] \frac{x}{2} dx$$
 (2)

$$+ \int_{2L}^{4L} \frac{1}{3EI_z} \left[\left(2Lw_0 + \frac{Q}{2} \right) x - w_0 \frac{x^2}{2} - Q(x-2L) \right] \left(2L - \frac{x}{2} \right) dx$$

$$\delta_c = \frac{Q}{19200} + \frac{31w_0}{230400}$$
 (3)

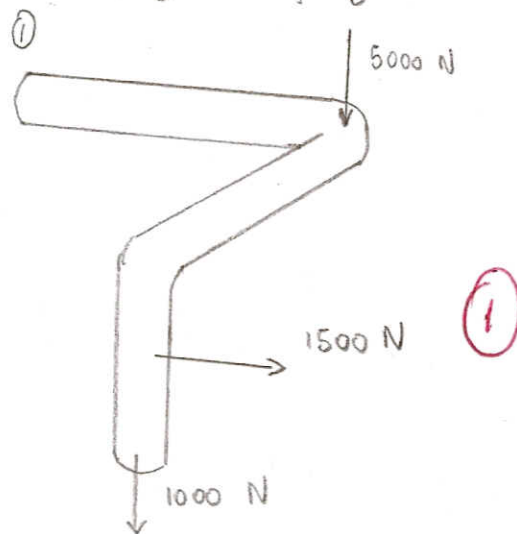
Se hace $Q = 0 \Rightarrow \delta_c = 0,13454 \text{ m} \Leftrightarrow \delta_c = 13,454 \text{ cm}$

(2)

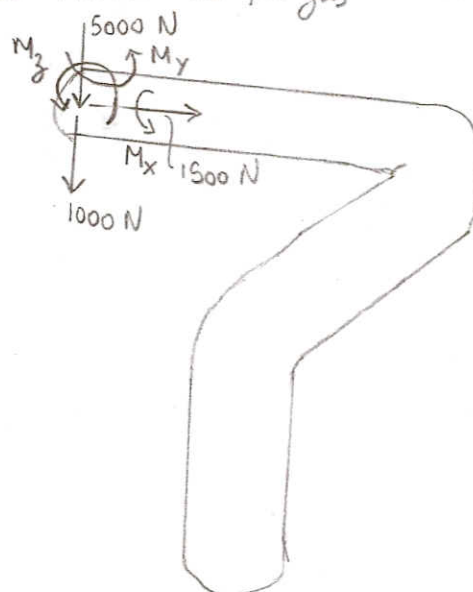
- 2) a) Para calcular los esfuerzos en la zona ① y ②, debemos mover las fuerzas de 5000 N, 1000 N y la resultante de 3000 $\frac{N}{m}$ a dichas zonas.

Al mover las fuerzas se generan en particular momentos de torsión y de flexión. En el caso de los momentos que generan flexión, estos son mayores en ① que en ②, puesto que la zona ① está mas "alejada" de los puntos de aplicación de las fuerzas por lo que $\vec{M} = \vec{r} \times \vec{F}$ es mayor puesto que \vec{r} es mayor. ⑤

- b) Se reemplaza la fuerza distribuida de 3000 N/m por una puntual equivalente



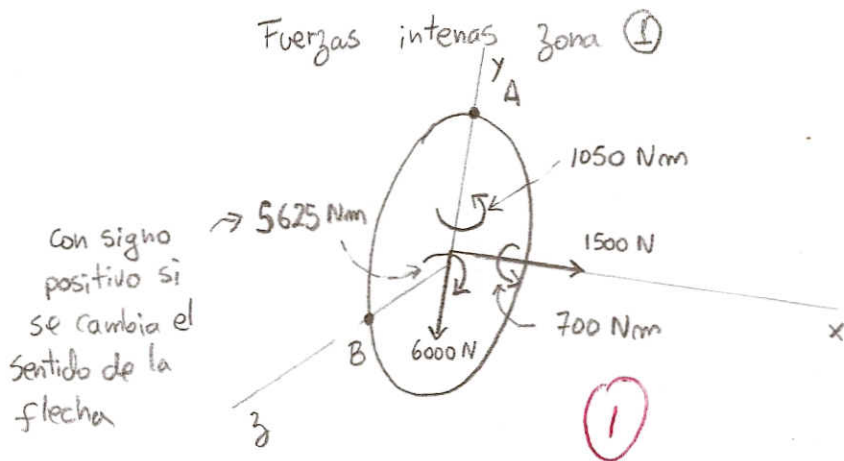
- Se mueven las fuerzas a la zona ①



$$M_z = -5000 \times 1 - 1000 \times 1 + 1500 \times 0,25 \text{ Nm} = -5625 \text{ Nm} \quad ①$$

$$M_y = 1500 \times 0,7 \text{ Nm} = 1050 \text{ Nm} \quad ①$$

$$M_x = 1000 \times 0,7 \text{ Nm} = 700 \text{ Nm} \quad ①$$



Esfuerzos Punto ④

- ① • Esfuerzo de tracción debido a 1500 N
- ① • Esfuerzo de tracción por flexión debido a 5625 Nm
- ① • Esfuerzo de corte debido a torsión de 700 Nm

Esfuerzos Punto ⑤

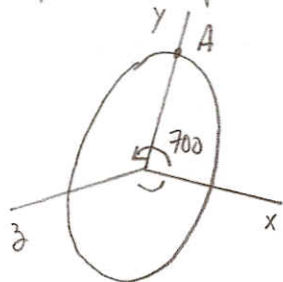
- Esfuerzo de tracción por fuerza axial 1500 N ①
- Esfuerzo de corte por fuerza de corte de 6000 N ①
- Esfuerzo de tracción por flexión debido a 1050 Nm ①
- Esfuerzo de corte debido a torsión de 700 Nm ①

c) • Cálculo esfuerzos punto ④

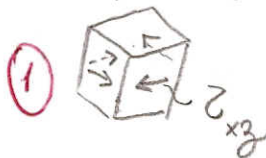
• Tracción por 1500 N $\sigma_x = \frac{1500 \text{ N}}{\text{Área sección}} = \frac{1500 \text{ N}}{(\pi \times \frac{0,06^2}{4})} = 530,516 \text{ kPa} = 0,530516 \text{ MPa}$ ①

• Tracción por flexión por 5625 Nm $\sigma_x = \frac{5625 \cdot \frac{d}{2}}{I_z}$ $I_z = \frac{\pi d^4}{64} = 6,3617 \times 10^{-7} \text{ m}^4$
 el signo ya se ha incluido
 $\Rightarrow \sigma_x = \frac{5625 \text{ Nm} \times 0,03 \text{ m}}{6,3617 \times 10^{-7} \text{ m}^4} = 265,258 \text{ MPa}$ ①

- Corte por torsión por 700 Nm



Cubo diferencial en A por torsión

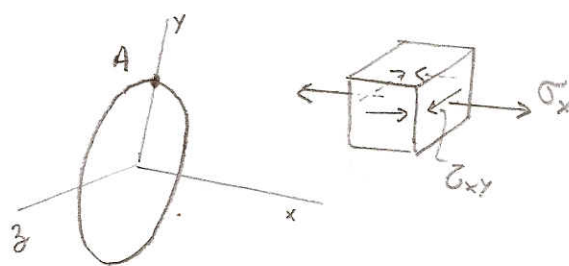


$$\tau_{xz} = \frac{700 \text{ Nm} \times 0,03 \text{ m}}{J}$$

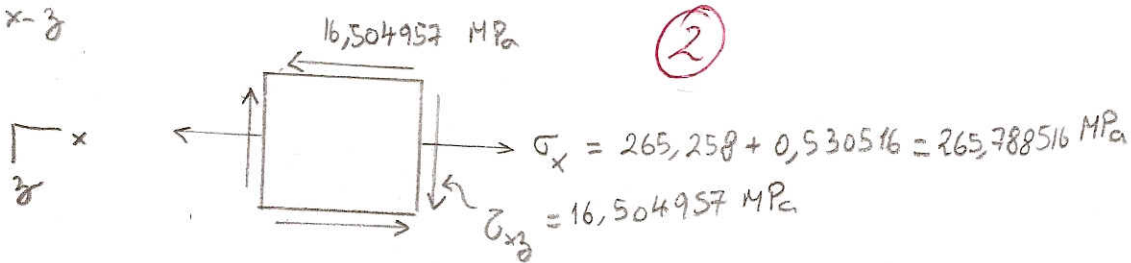
$$J = \frac{\pi d^4}{32} = 1,27234 \times 10^{-6} \text{ m}^4$$

$$\Rightarrow \tau_{xz} = \frac{700 \text{ Nm} \times 0,03 \text{ m}}{1,27234 \times 10^{-6} \text{ m}^4} = 16,504957 \text{ MPa}$$
 ①

Estado de esfuerzos en A



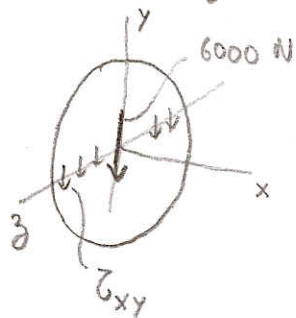
plano x-z



• Cálculo de esfuerzos punto B

• Tracción por 1500 N $\sigma_x = 0,530516 \text{ MPa}$

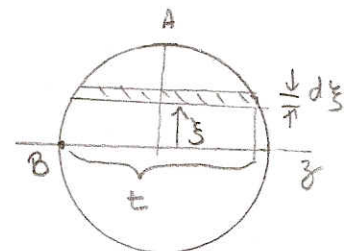
• Corte por fuerza de corte de 6000 N



$$\tau_{xy} = \frac{V}{I t} \int_0^{d/2} \xi dA$$

el signo se incluye después o bien se le da sentido apropiado al vector

$$\begin{aligned} V &= 6000 \text{ N} \\ I &= 6,3617 \times 10^{-7} \text{ m}^4 \\ t &= 0,06 \text{ m} \end{aligned}$$



$$\begin{aligned} dA &= 2 \xi d\xi \\ \xi^2 + z^2 &= \frac{d^2}{4} \\ \Rightarrow z &= \sqrt{\frac{d^2}{4} - \xi^2} \end{aligned}$$

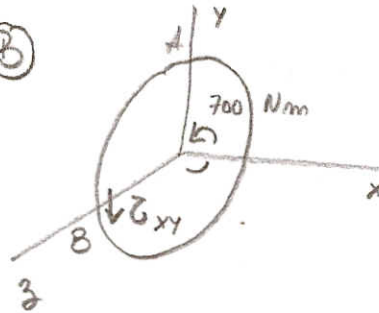
$$\begin{aligned} \Rightarrow \int_0^{d/2} \xi dA &= 2 \int_0^{d/2} \xi \sqrt{\frac{d^2}{4} - \xi^2} d\xi = -\frac{2}{3} \left(\frac{d^2}{4} - \xi^2 \right)^{3/2} \Big|_0^{d/2} \\ &= \frac{2}{3} \left(\frac{d^2}{4} \right)^{3/2} = \frac{2}{3} \left(\left(\frac{d}{2} \right)^2 \right)^{3/2} = \frac{2}{3} \frac{d^3}{2^3} = \frac{d^3}{12} \end{aligned}$$

$$\Rightarrow \tau_{xy} = \frac{6000 \text{ N}}{6,3617 \times 10^{-7} \text{ m}^4 \cdot 0,06 \text{ m}} \times \frac{1}{12} \times 0,06^3 \text{ m}^3 = 2,82943 \text{ MPa}$$

• Tracción por flexión por 1050 Nm

$$\sigma_x = \frac{1050 \text{ Nm}}{6,3617 \times 10^{-7} \text{ m}^4} \times 0,03 \text{ m} = 49,515 \text{ MPa}$$

• Corte por tensión en (B)

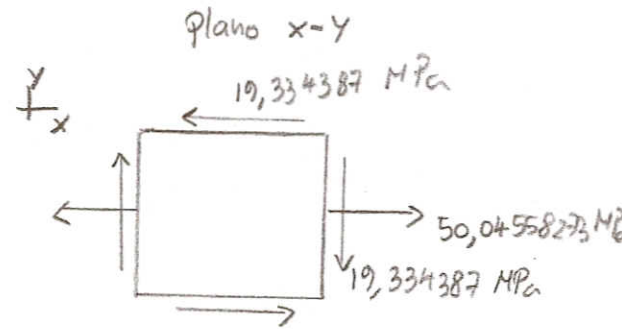
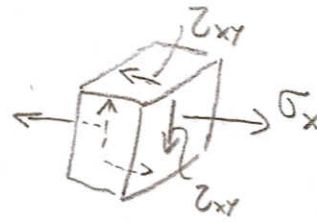
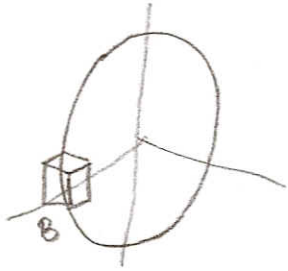


$$\tau_{xy} = 16,504957 \text{ MPa}$$

(6)

(1)

Estado de esfuerzos en (B)

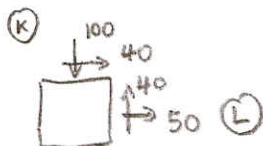


$$\begin{aligned} \sigma_x &= 0,530516 \\ \sigma_{x \text{ total}} &+ 49,515 \\ &= 50,04558273 \text{ MPa} \end{aligned}$$

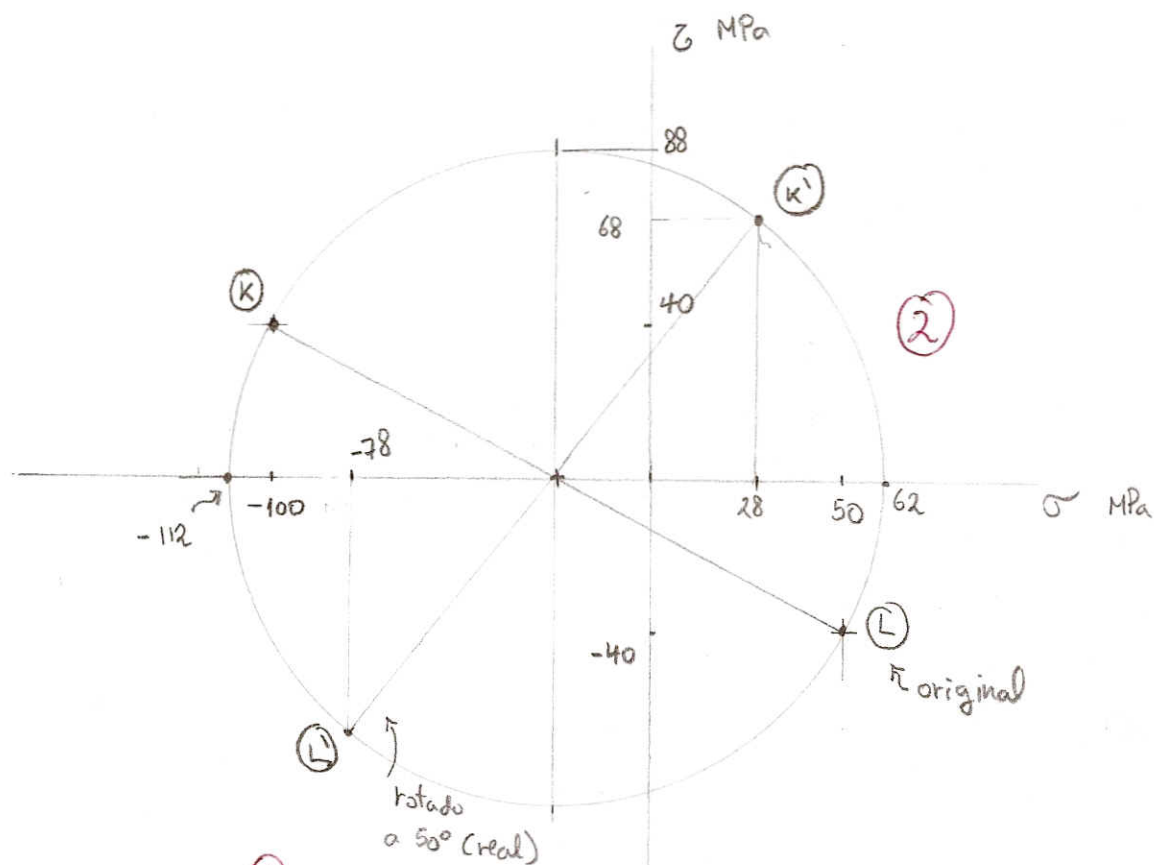
(2)

$$\tau_{xy \text{ total}} = 2,82943 + 16,504957 = 19,334387 \text{ MPa}$$

3)



7



1
 50° → 100°
 rotación original plano σ-τ

- a) $\sigma_1 = 62 \text{ MPa}$ $\sigma_2 = -112 \text{ MPa}$ esfuerzos normales máximo y mínimo
 $\tau = 88 \text{ MPa}$ esfuerzo de corte máximo

- b) Rotado L' y K' en L $\sigma = -78 \text{ MPa}$ $\tau = -68 \text{ MPa}$
 K' $\sigma = 28 \text{ MPa}$ $\tau = 68 \text{ MPa}$

- c) $\tau_{adm} = \frac{\tau_o}{F.S.} \Rightarrow F.S. = \frac{\tau_o}{\tau_{adm}}$ $\tau_o = \frac{\sigma_y}{2} = 175 \text{ MPa}$ y $\tau_{adm} = 88 \text{ MPa}$
 $\Rightarrow F.S. = 1,9886$