

CAP VIII.- TENSIONES COMBINADAS

Profesor: Ing. Guido Gomez U.

Dpto de: Ingeniería Mecánica

FCyT- UMSS

FLEXO – TRACSO – TORSION EN EL ESPACIO EN VIGAS DE SECCION CIRCULAR

EJERCICIO 1.-

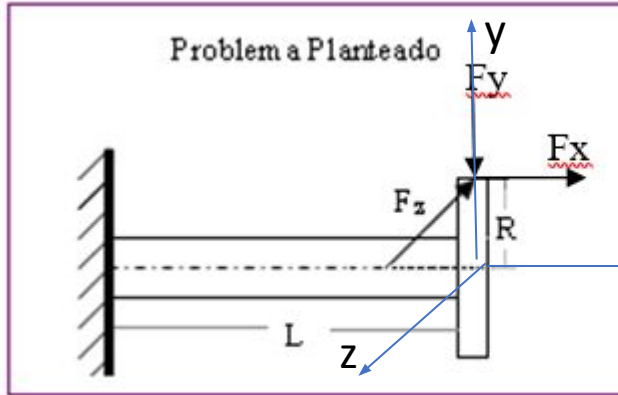
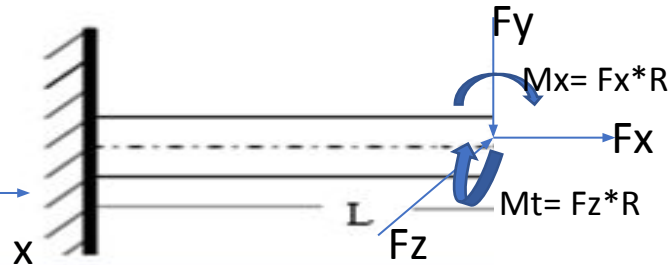


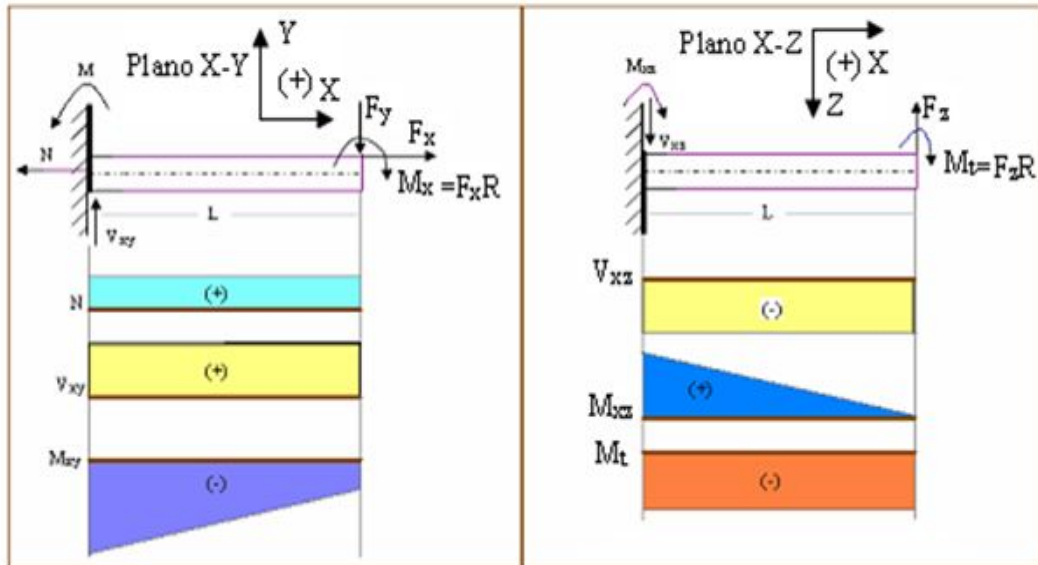
Diagrama ideal



a).- Tensiones resultantes debido a la flexión:



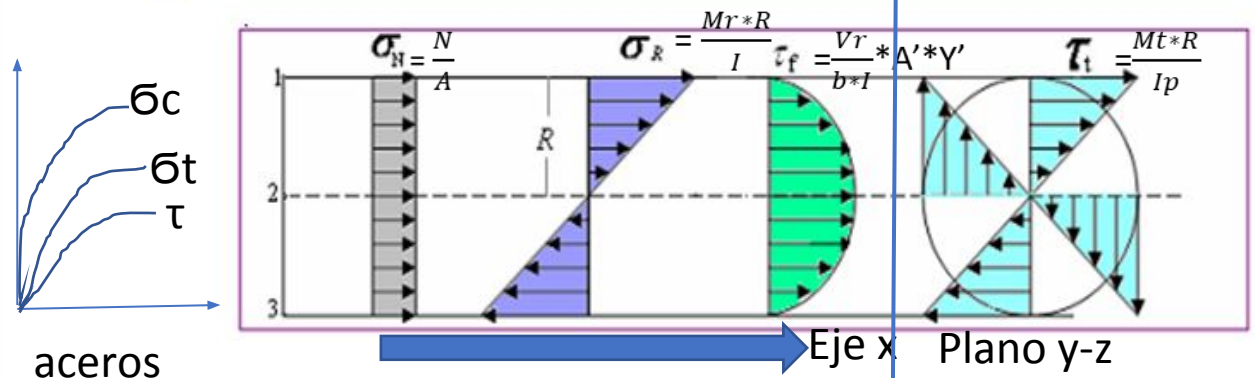
Diagramas de esfuerzos normales – cortantes, momentos flectores y torsores en cada plano:



Como para **secciones circulares** I_{yy}=I_{zz}=I_{rr}, entonces

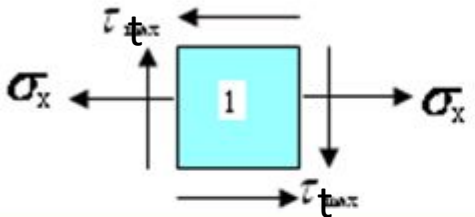
$$M_R = \sqrt{M_{xy}^2 + M_{xz}^2} \Rightarrow \sigma_R = \frac{M_R * R}{I}$$

b).- Diagrama de tensiones combinadas en la sección crítica: $Vr = \sqrt{V_{xy}^2 + V_{xz}^2}$



FLEXO – TRACSO – TORSION EN EL ESPACIO EN VIGAS DE SECCION CIRCULAR

c).- Análisis de tensiones el punto crítico, que en este caso es el punto (1 – 1).

Elemento con estado de tensiones	Ecuaciones para el calculo	
	$\sigma_x = \frac{N}{A} + \frac{M_R * R}{I}$ $\tau_{max} = \frac{M_t * R}{I_p}$	$I = \frac{\pi * \phi^4}{64}$ $I_p = \frac{\pi * \phi^4}{32}$

d).- Ecuaciones para su dimensionamiento (Criterio de Mohr):

Ecuación para la tensión máxima	Ecuación para la cortante máxima
$\sigma_{max} = \left(\frac{\sigma_x}{2} \right) + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2} \right)^2 + (\tau)^2} \leq \bar{\sigma}$	$\tau_{max} = R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2} \right)^2 + (\tau)^2} \leq \bar{\tau}$

Ejercicio 1.-

Hallar el diámetro del eje para:

F_x= 1000 Kg F_y= 1500 Kg F_z= 2500 kg R= 15cm SAE 1045

Longitud del eje= 40 cm

σ_f= 4200 Kg/cm²

T_f=0,5 σ_f

n=2

FLEXO – TORSO – COMPRESION EN EL ESPACIO

EXERCICIO 1

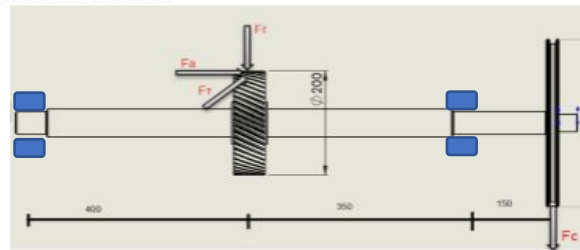
ESPECIFICACIONES DEL MOTOR Y DATOS

$$Pot = 4Hp$$

$$n = 1500 \text{ rpm}$$

Par de polos=2

Alimentación 220 V monofásico



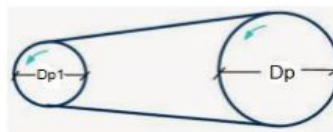
POLEA

$$D_p = 0.3m$$

$$D_{p1} = 0.1m$$

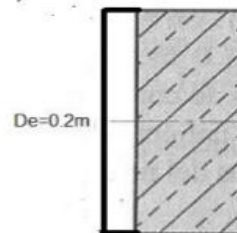
$$i = \frac{1}{3}$$

$$n = 500 \text{ rpm}$$



ENGRANAJE

$$D_e = 0.2m$$



SAE 1045

n=3

$$\sigma_r = 630 \text{ Mpa} = 6424 \text{ kg/cm}^2$$

$$\sigma_f = 530 \text{ Mpa} = 5400 \text{ kg/cm}^2$$

Shigley pagina-1004

CALCULO DE LAS FUERZAS DEL ENGRANAJE

$$Pot = \frac{M_t * w}{75}$$

LOS FENIX

$$W = \frac{2 + \pi + n}{60} = \frac{2 + \pi + 500}{60} = 52.35 \text{ rad/s}$$

$$M_t = \frac{4 + 75}{52.35} = 5.73 \text{ kg.m}$$

$$M_t = F_t * r_e$$

$$F_t = \frac{5.73}{0.1} = 57.306 \text{ kg}$$

Angulo de presion $\alpha = 20^\circ$

Angulo de helice $\psi = 30^\circ$

$$F_r = \tan(\alpha) * F_t = 20.859 \text{ kg}$$

$$F_a = \tan(\psi) * F_t = 33.06 \text{ kg}$$

CALCULO DE LA CORREA

μ = Coeficiente de rosamiento (0.4-0.6)

θ = angulo de abrazamiento (π rad)

$$T_1 = T_2 e^{\theta \mu}$$

$$M_{tp} = (T_1 + T_2) \frac{D_p}{2}$$

$$T_1 = 3.51 T_2$$

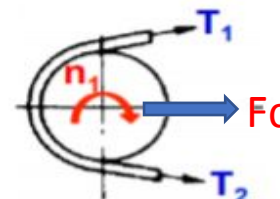
$$T_1 + T_2 = 38.2$$

$$T_1 = 53.52 \text{ kg}$$

$$T_2 = 15.21 \text{ kg}$$

$$F_c = T_1 + T_2$$

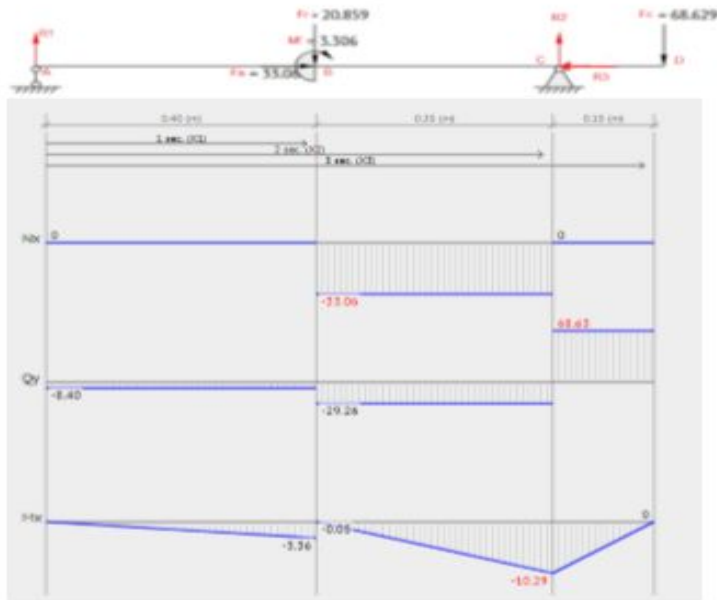
$$F_c = 68.629 \text{ kg}$$



FLEXO – TORSO – COMPRESION EN EL ESPACIO

LOS FENIX

PLANO X-Y



$$\sum F_x = 0$$

$$F_A = R_3 = 33.06 \text{ kg}$$

$$\sum F_y = 0$$

$$R_1 + R_2 = F_r + F_c$$

$$R_1 + R_2 = 89.488$$

LOS FENIX

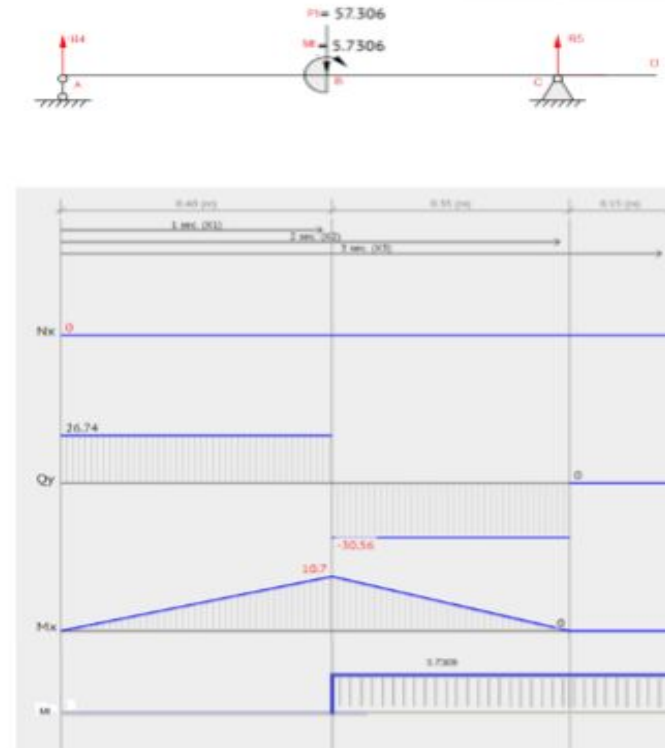
$$\sum M_A = 0$$

$$M_F + 0.4F_r + 0.9F_c = 0.75R_2$$

$$R_2 = 97.888 \text{ kg}$$

$$R_1 = -8.399 \text{ kg}$$

PLANO X-Z



FLEXO – TORSO – COMPRESION EN EL ESPACIO

LOS FENIX

$$\sum F_z = 0$$

$$R_4 + R_5 = 57.306$$

$$\sum M_A = 0$$

$$0.4F_T = 0.75R_5$$

$$R_5 = 30.56 \text{ kg}$$

$$R_4 = 26.74 \text{ kg}$$

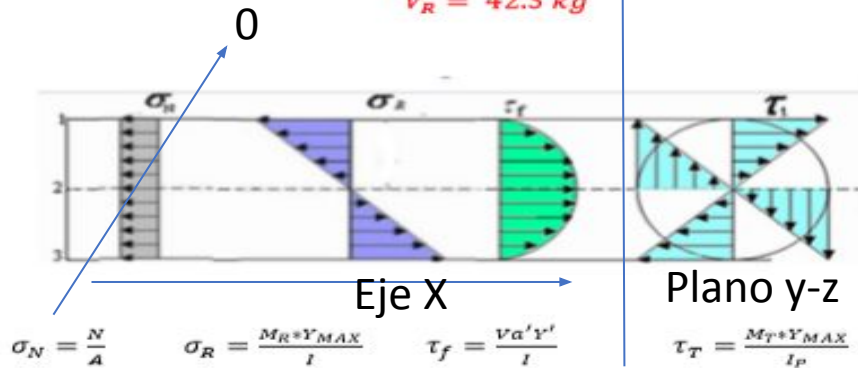
$$M_T = 5.7306 \text{ kg.m}$$

SECCION CRITICA B-B

$$M_R = 11.21 \text{ kg.m}$$

$$M_T = 5.7306 \text{ kg.m}$$

$$V_R = 42.3 \text{ kg}$$



$$\sigma_N = \frac{N}{A}$$

$$\sigma_R = \frac{M_R \cdot Y_{MAX}}{I}$$

$$\tau_f = \frac{V \cdot a' \cdot Y'}{I}$$

$$\tau_T = \frac{M_T \cdot Y_{MAX}}{I_P}$$

FLEXION

$$\sigma_R = \frac{M_R \cdot Y_{MAX}}{I}$$

$$\frac{Y_{MAX}}{I} = Z = \frac{\pi \phi^3}{32}$$

$$\sigma_R = \frac{M_R}{Z}$$

$$\sigma_R = \frac{11.21 \times 100}{\frac{\pi \phi^3}{32}} = \frac{11419.41}{\phi^3} \text{ (kg/cm}^2\text{)}$$

LOS FENIX

TORSION

$$\tau_T = \frac{M_T \cdot Y_{MAX}}{I_P}$$

$$\frac{Y_{MAX}}{I_P} = Z = \frac{\pi \phi^3}{16}$$

$$\tau_T = \frac{M_T}{Z}$$

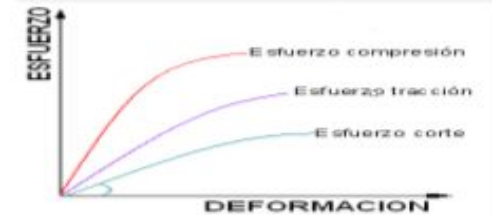
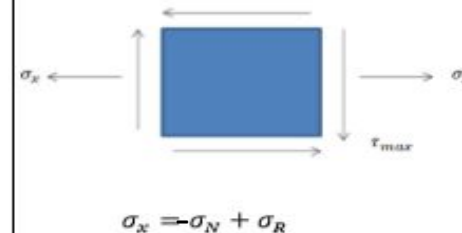
$$\tau_T = \frac{5.7306 \times 100}{\frac{\pi \phi^3}{16}} = \frac{2918.57}{\phi^3} \text{ (kg/cm}^2\text{)}$$

$$\tau_T = \tau_{xy}$$

ESFUERZO NORMAL

$$\sigma_N = \frac{N}{A} = \frac{33.06}{\frac{\pi \phi^2}{4}} = \frac{42.09}{\phi^2} \text{ (kg/cm}^2\text{)}$$

PARA EL PUNTO CRÍTICO



$$\sigma_N = 0$$

$$\sigma_x = \sigma_R$$

$$\sigma = \frac{\sigma_f}{n} = \frac{5400}{3} = 1800 \text{ (kg/cm}^2\text{)}$$

FLEXO – TORSO – COMPRESION EN EL ESPACIO

LOS FENIX



$$\tau = \frac{0.5\sigma_f}{n} = \frac{0.5 + 5400}{3} = 900(\text{kg}/\text{cm}^2)$$

$$\sigma_{\frac{max}{min}} = \frac{\sigma_x}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} ; \tau_{max} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

$$\sigma_{\frac{max}{min}} = \frac{\frac{11418.41}{\phi^3}}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\frac{11418.41}{\phi^3}}{2}\right)^2 + \left(\frac{2918.57}{\phi^3}\right)^2} < 1800$$

$$\phi = 1.888 \text{ cm}$$

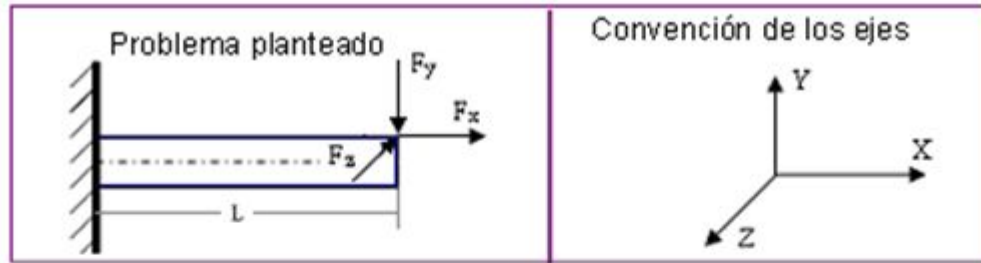
$$\tau_{max} = \sqrt{\left(\frac{\frac{11418.41}{\phi^3}}{2}\right)^2 + \left(\frac{2918.57}{\phi^3}\right)^2} < 900$$

$$\phi = 1.92 \text{ cm}$$

Normalizano a 1pulg = 2.54 cm

FLEXO – TRACSIÓN EN EL ESPACIO EN VIGAS DE SECCION NO CIRC

a) Tensiones resultantes debido a la flexión:

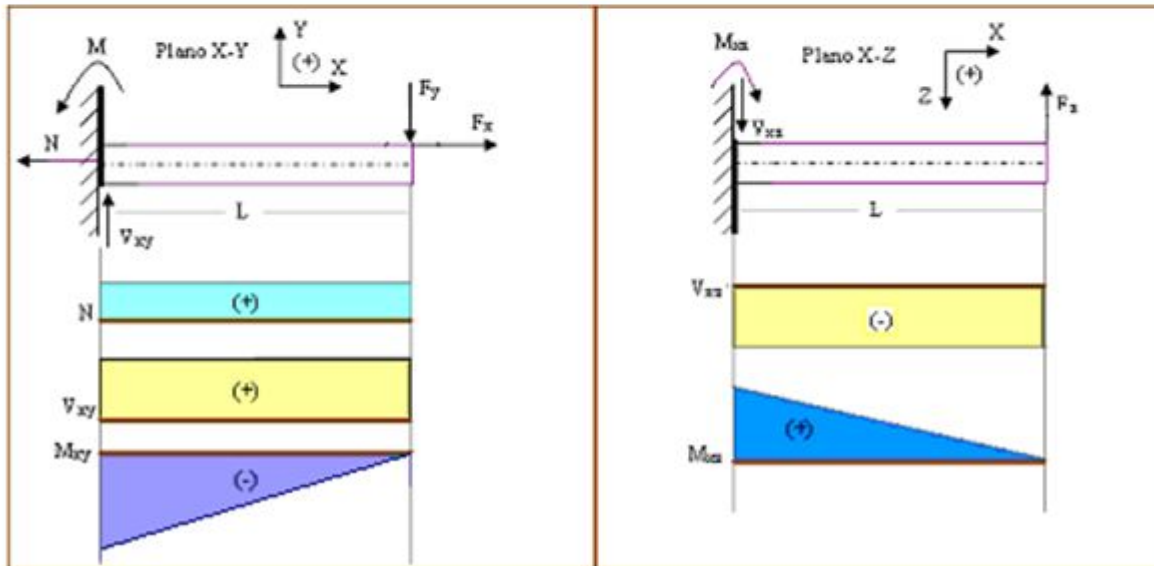


Fuerzas que ocasionan flexión en la viga	Punto critico para la tensión resultante

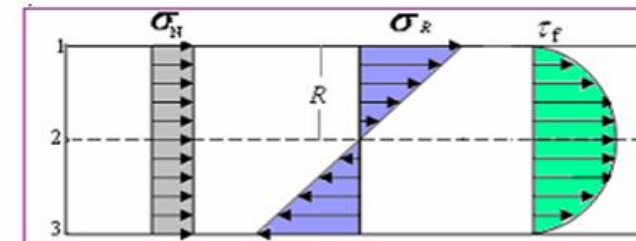
Tensión resultante debido a la flexión en el punto crítico de la sección rectangular

$$\sigma_R = \frac{M_{xy} * Y_{max}}{I_{zz}} + \frac{M_{xz} * Z_{max}}{I_{yy}}$$

Diagrama de esfuerzos normales – cortantes y momentos flectores en cada plano:



b) Análisis de tensiones en la

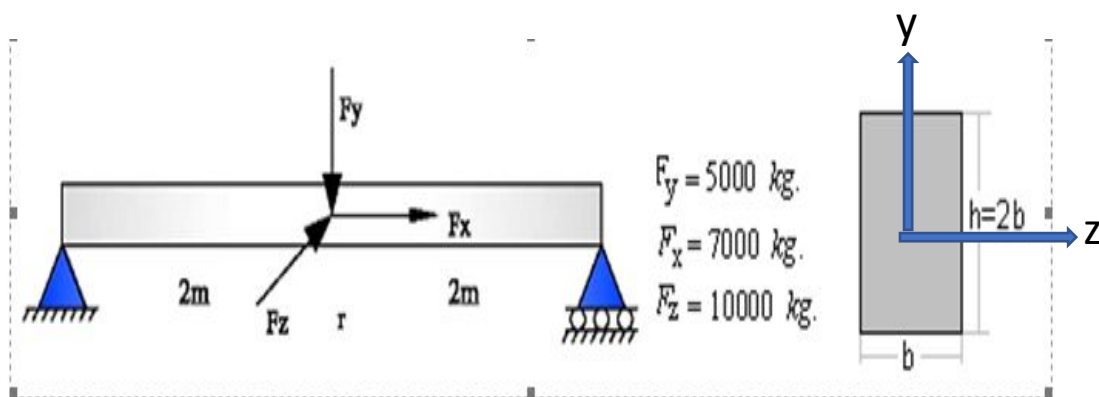


c) Ecuaciones de dimensionamiento en el punto más crítico

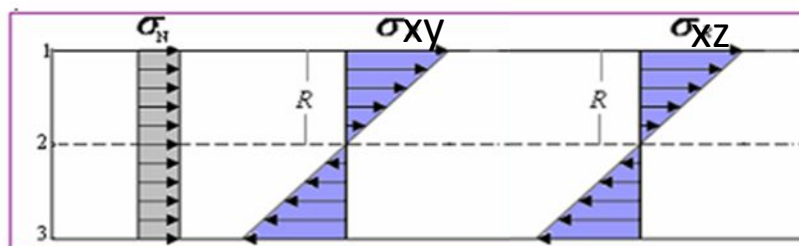
Ecuaciones para el calculo	
$\sigma_x = \frac{N}{A} + \frac{M_{xy} * Y_{max}}{I_{zz}} + \frac{M_{xz} * Z_{max}}{I_{yy}} \leq \bar{\sigma}$	

EJERCICIOS

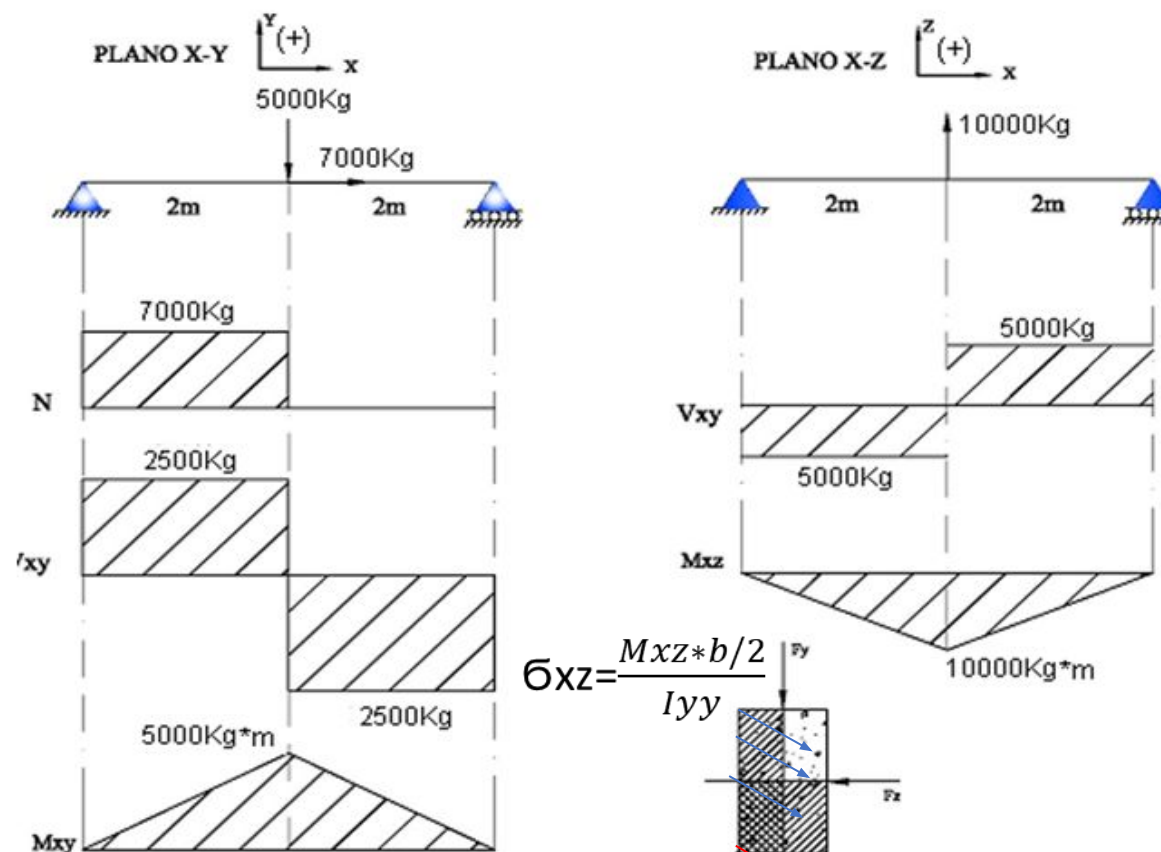
Ejercicio 3.- Calcular las dimensiones de una viga rectangular de $h=2b$, a partir de la estructura siguiente en base a los siguientes datos: $\sigma_f=2100\text{Kg/cm}^2$, $n=3$



b) Análisis de tensiones en la



Solución



$$\sigma_R = \frac{N}{A} + \left| \frac{M_{MAX(xy)} * Y_{MAX}}{I_{zz}} \right| + \left| \frac{M_{MAX(xz)} * Z_{MAX}}{I_{yy}} \right| \leq \bar{\sigma}$$

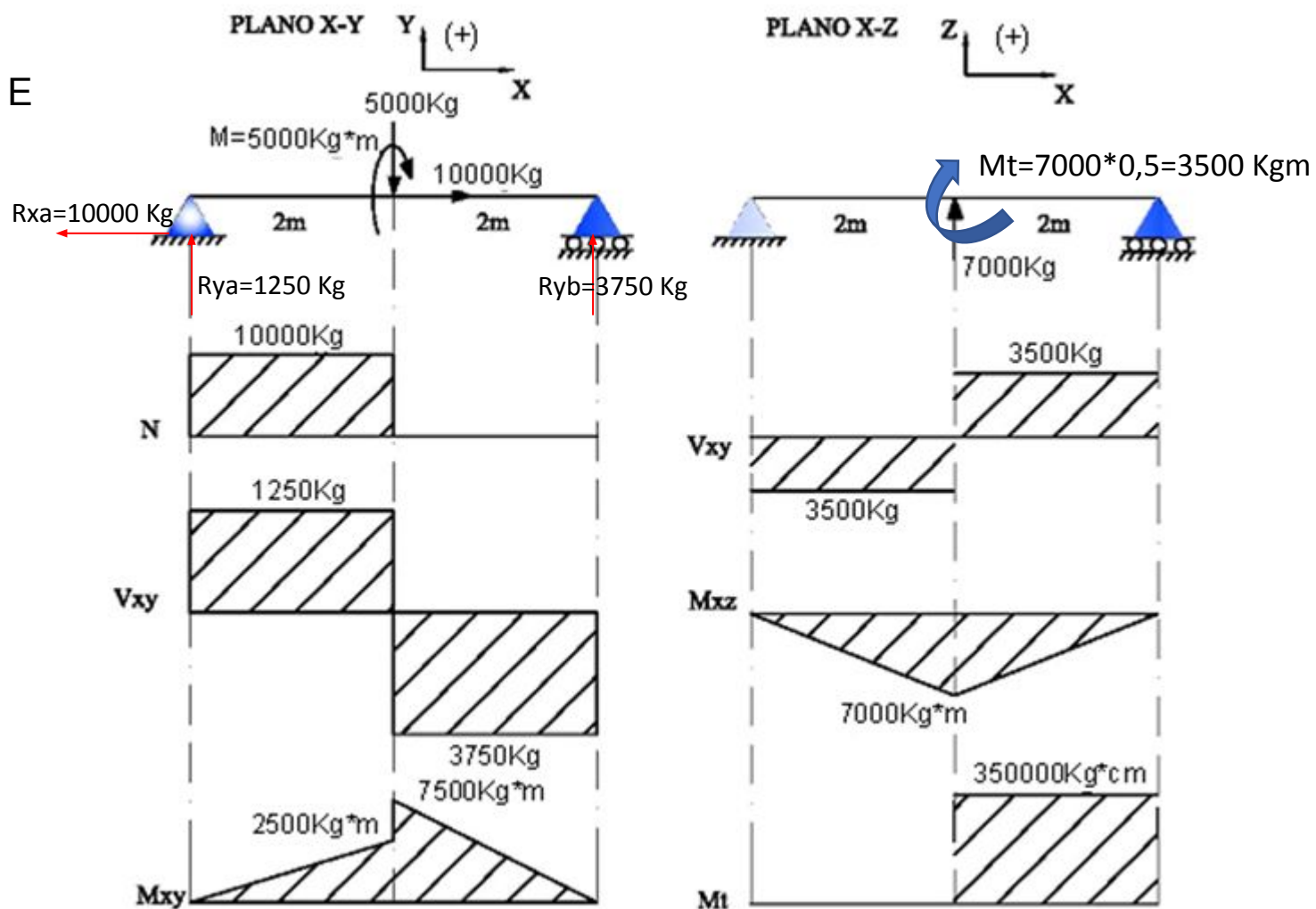
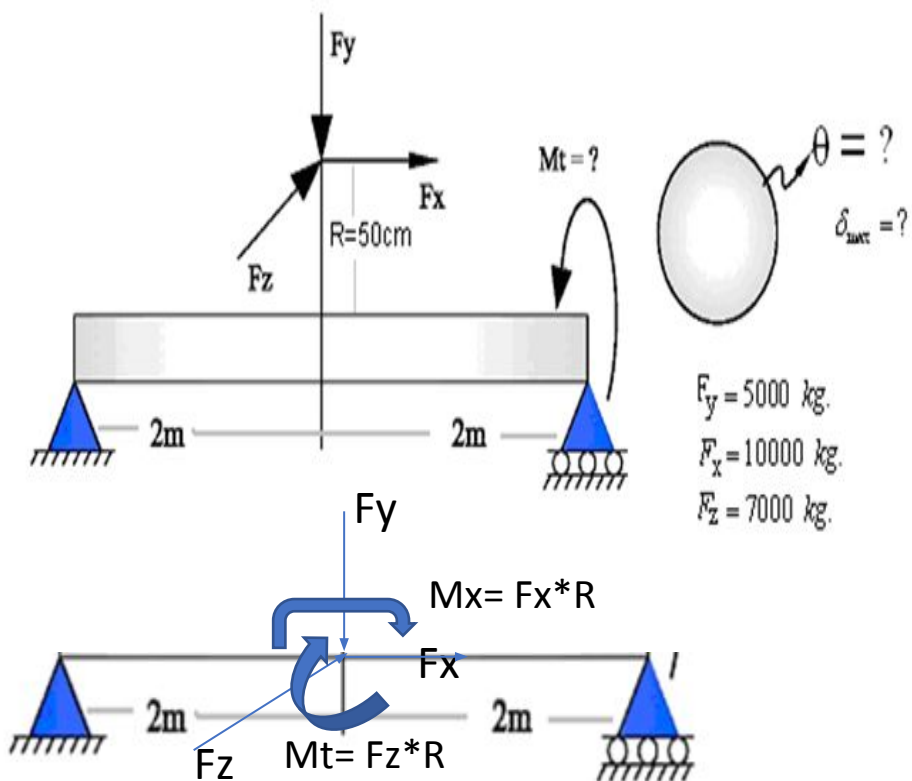
$$\frac{10000}{(b)(2b)} + \frac{(500000)(b)(12)}{b(2b)^3} + \frac{(1000000)(b/2)(12)}{(2b)(b^3)} \leq 700$$

$$b \geq 17.49 \text{ cm.}$$

$$b = 18 \text{ cm.}$$

$$h = 36 \text{ cm.}$$

Ejercicio 4.- Calcular el diámetro de una viga circular que cumpla las condiciones:
 $\sigma_f = 2100 \text{ Kg/cm}^2$, $\tau_f = 0.5\sigma_f$, $n = 3$, $\mu = 0.2$, $\theta = 0.25^\circ$ y $E = 2.1 \times 10^6 \text{ Kg/cm}^2$

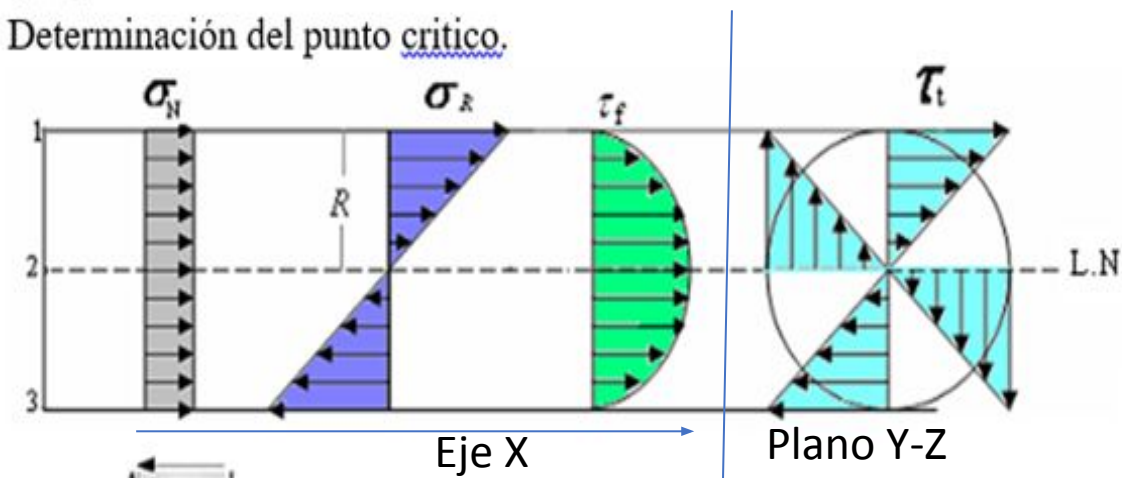


$$M_R = \sqrt{M_{XY}^2 + M_{XZ}^2} \Rightarrow M_R = \sqrt{7500^2 + 7000^2} \Rightarrow$$

$$M_R = 10259.14 \text{ Kg} \cdot \text{m} \Rightarrow$$

$$M_R = 1025914 \text{ Kg} \cdot \text{cm}$$

Determinación del punto crítico.



$$\sigma_R = \frac{M_R \cdot Y_{MAX}}{I}, \quad \sigma_N = \frac{N}{A}, \quad \tau_t = \frac{M_t \cdot R}{I_p}$$

$$\sigma_X = \sigma_n + \sigma_R \Rightarrow \sigma_X = \frac{10000}{\frac{\pi}{4} \phi^4} + \frac{(1025914)(\phi/2)}{\frac{\pi}{64} \phi^4} \Rightarrow \frac{\sigma_X}{2} = \frac{20000}{\pi \phi^2} + \frac{16414624}{\pi \phi^3}$$

$$\tau_{XY} = \tau_t = \frac{M_t \cdot R}{I_p} \Rightarrow \tau_{XY} = \frac{(350000)(\phi/2)}{\frac{\pi}{32} \phi^4} \Rightarrow \tau_{XY} = \frac{5600000}{\pi \phi^3}$$

$$\sigma_{MAX} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2}\right)^2 + (\tau_{xy})^2} \leq 700$$

$$\therefore \frac{20000}{\pi \phi^2} + \frac{16414624}{\pi \phi^3} + \sqrt{\left(\frac{20000}{\pi \phi^2} + \frac{16414624}{\pi \phi^3}\right)^2 + \left(\frac{5600000}{\pi \phi^3}\right)^2} \leq 700$$

$$\therefore \phi \geq 25,08 \text{ cm} \rightarrow \phi = 26 \text{ cm}$$

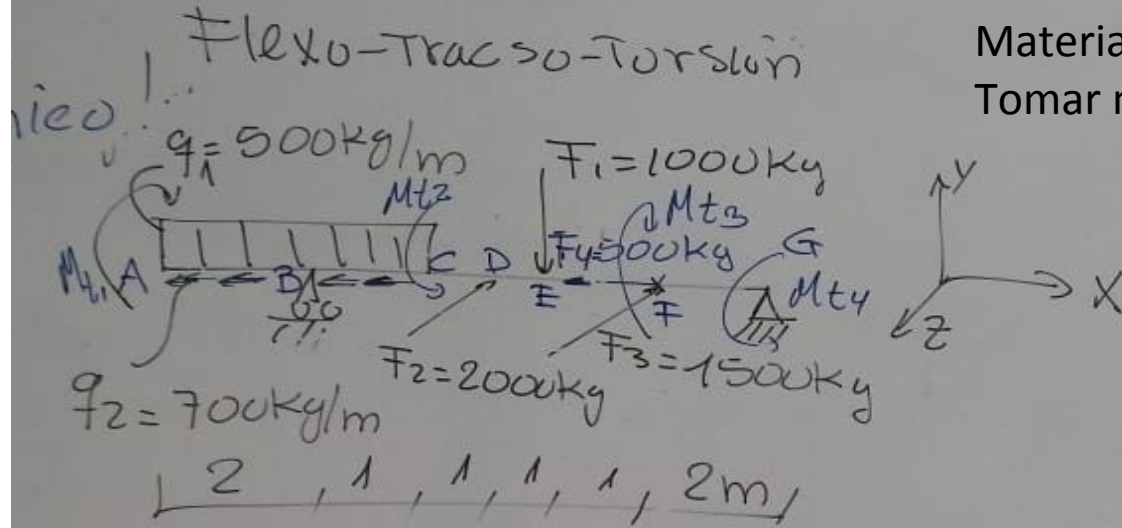
Ecuación para la cortante máxima

$$\tau_{max} = R = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + (\tau)^2} \leq \bar{\tau}$$

Solución es $\phi = 26 \text{ cm}$

Ejercicio 5.-

Hallar el diámetro del eje
Material... SAE 1045
Tomar $n = 2$



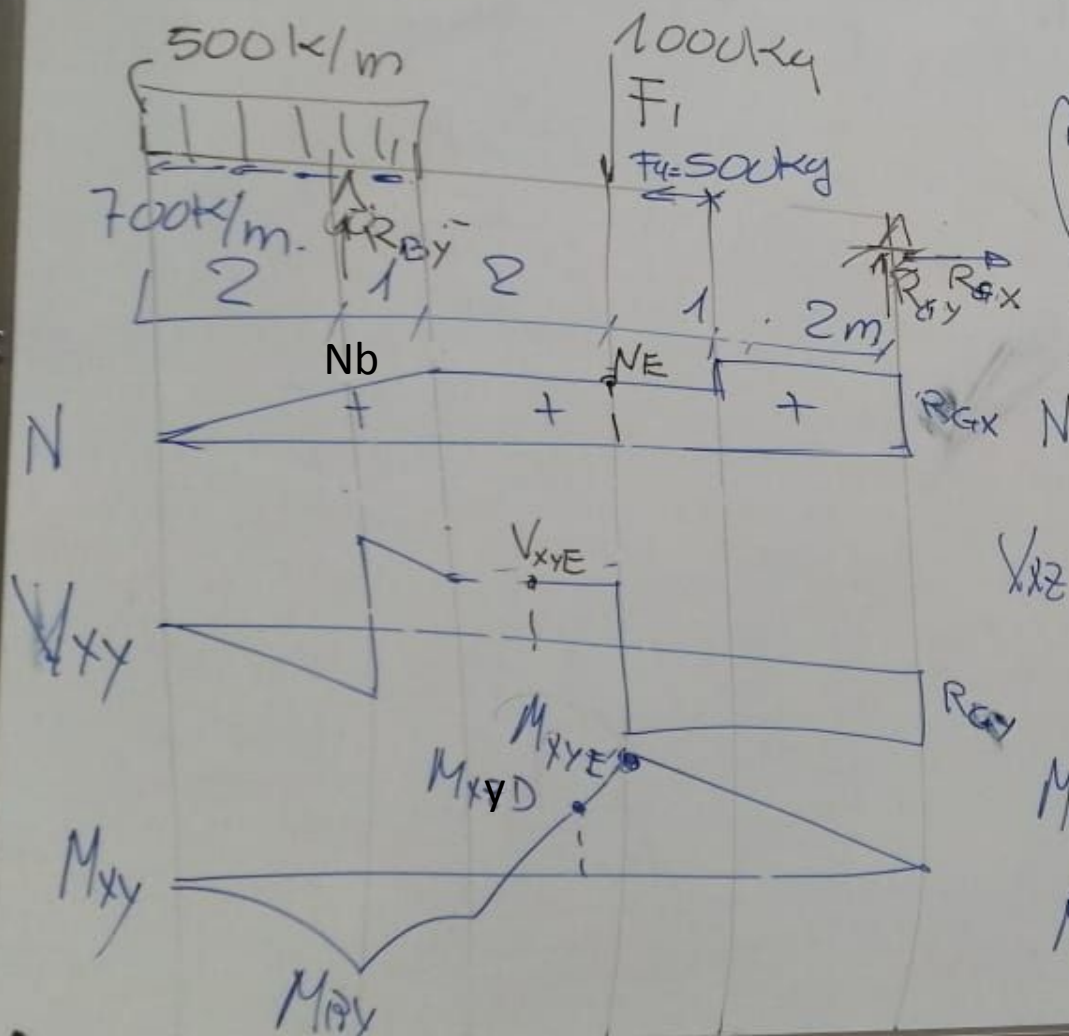
$$M_{t1} = 50000 \text{ kgcm}$$

$$M_{t2} = 60000 \text{ ''}$$

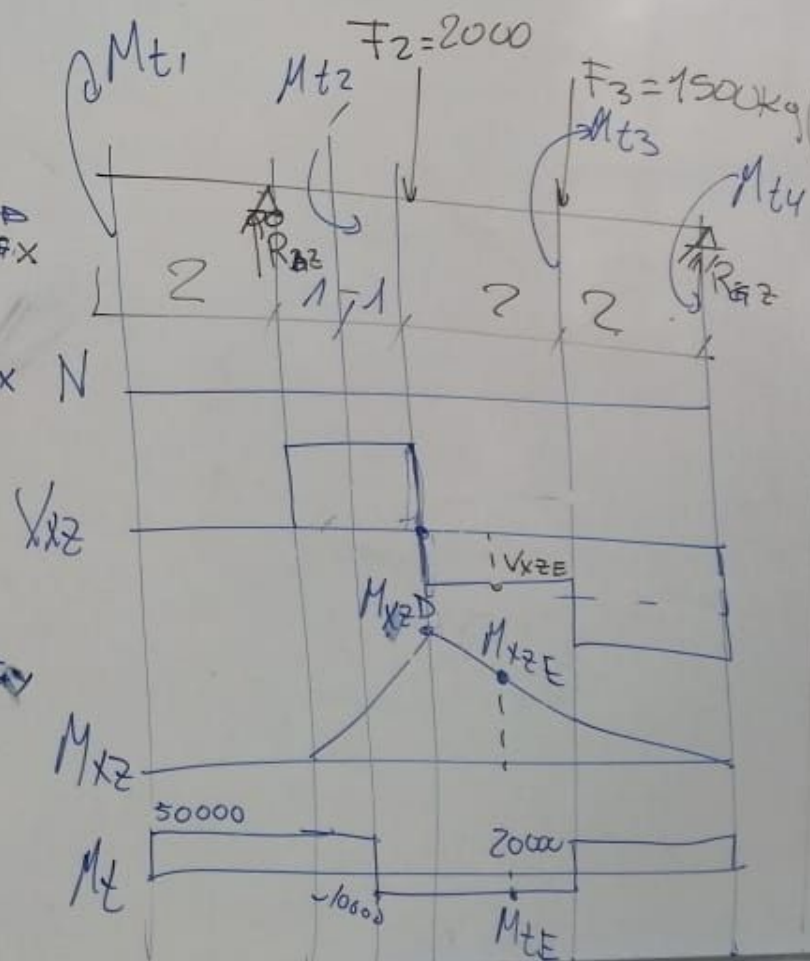
$$M_{t3} = 30000 \text{ ''}$$

$$M_{t4} = 20000 \text{ ''}$$

Plano x-y



Plano x-z



Traccion:

$$\sigma_{NE} = \frac{N_E}{A} = \frac{N_E}{\frac{\pi d^2}{4}}$$

Secciones críticas.

(Buscar flexión máxima $\bar{x}-\bar{y}$ a $\bar{x}-\bar{z}$)

Sección EE:

$$M_{max\ xy} = M_{xyE} = \checkmark$$

$$M_{xz} = M_{xzE} =$$

$$M_{RE} = \sqrt{M_{xyE}^2 + M_{xzE}^2} = \checkmark$$

$$\sigma_{RE} = \frac{M_{RE} * \phi/2}{I} = \frac{M_{RE}}{\frac{\pi \phi^3}{32}}$$

Torsion:

$$M_t = M_{tE}$$

$$\tau = \frac{M_{tE} \phi/2}{I_p} = \frac{M_t}{\frac{\pi \phi^3}{16}}$$

$$V_{RE} = \sqrt{V_{xyE}^2 + V_{xzE}^2} \Rightarrow V_R$$

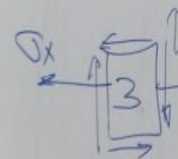
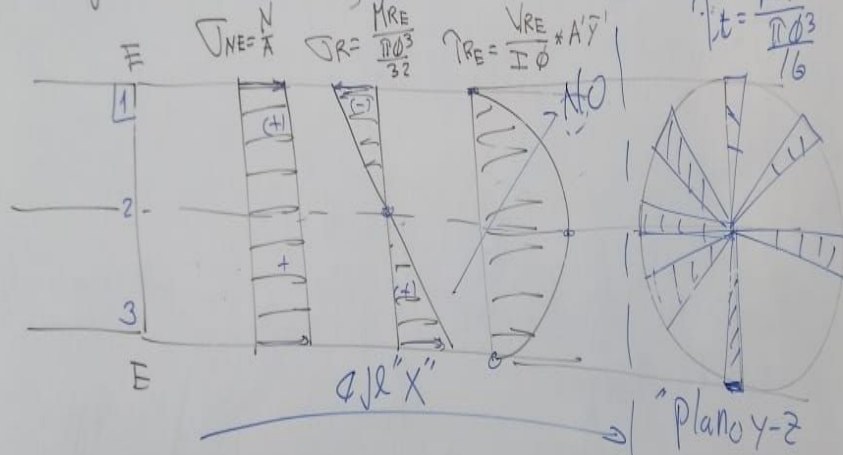
$$\tau_{RE} = \frac{V_{RE}}{I b} A' \bar{y}'$$

$$A' = \frac{A}{2}; \bar{y}' = r_{ab}$$

Tracción:

$$\sigma_N = \frac{N}{A}$$

Diagrama de Tensiones



$$\sigma_x = \sigma_N + \sigma_R$$

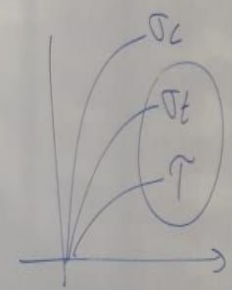
$$\sigma_{max} = \frac{\sigma_x}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + \tau^2} \leq \bar{\sigma} \Rightarrow \phi_1 \geq \dots$$

$$\tau_{max} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + \tau^2} \leq \bar{\tau} \Rightarrow \phi_2 \geq \dots$$

$\phi_{final} = \max(\phi_1, \phi_2)$

Lo mismo para Sección DD $\Rightarrow \phi$

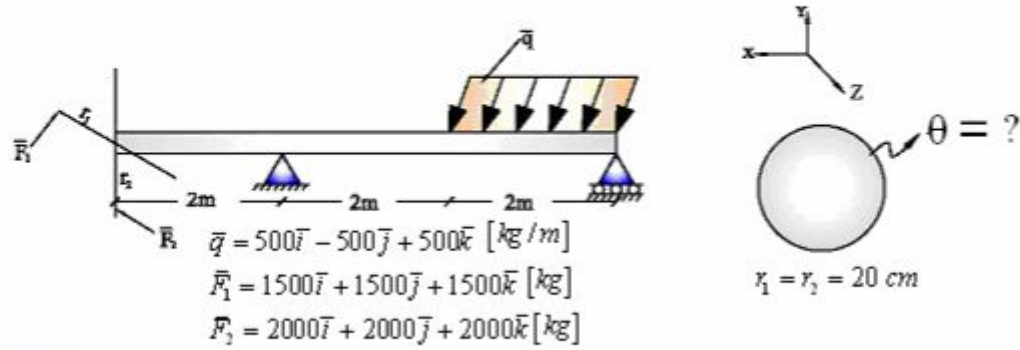
Ductiles



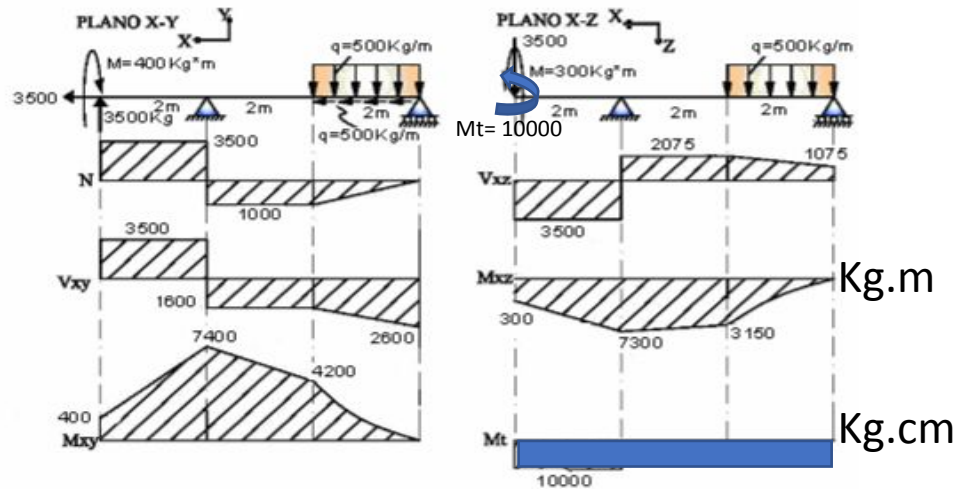
Lo mismo para secciones BB y EE

Ejercicio 6.-

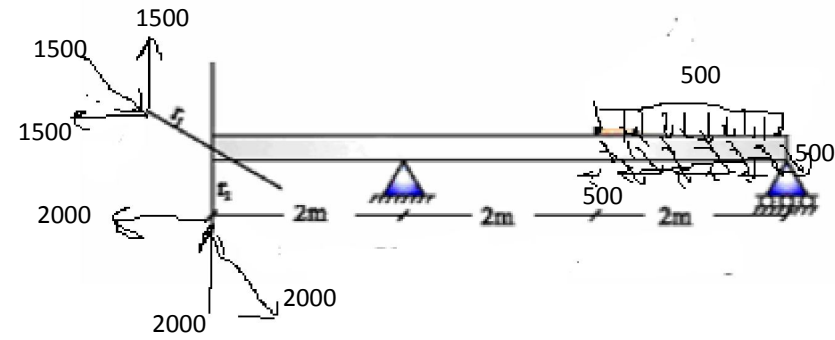
PROBLEMA 10.4.- Calcular el diámetro y el ángulo de torsión máximo que puede soportar la viga, con los siguientes datos: $\sigma_f = 4200 \text{ Kg/cm}^2$, $\tau_f = 0.5\sigma_f$, $n=3$, $\mu = 0.3$ y $E = 2.1 \times 10^6 \text{ Kg/cm}^2$.



Solución:



$$M_R = \sqrt{M_{xy}^2 + M_{xz}^2} \Rightarrow M_R = \sqrt{7400^2 + 7300^2} \Rightarrow M_R = 10394.71 \text{ Kg} \cdot \text{m} \Rightarrow M_R = 1039471 \text{ Kg} \cdot \text{cm}$$

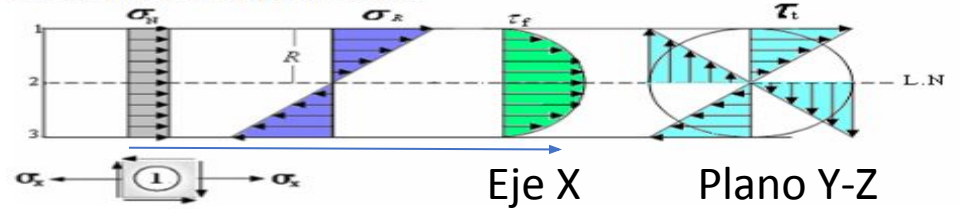


Para F1:
 $F_y = 1500 \text{ Kg.}$
 $F_z = 1500 \text{ Kg}$
 $F_x = 1500 \text{ Kg}$
 $M_t = 1500 \cdot 20 = 30000 \text{ Kg.cm}$
 $M_{xz} = -1500 \cdot 20 = -30000$

Para F2:
 $F_y = 2000 \text{ Kg.}$
 $F_z = 2000 \text{ Kg}$
 $F_x = 2000 \text{ Kg}$
 $M_t = -2000 \cdot 20 = -40000 \text{ Kg.cm}$
 $M_{xz} = -2000 \cdot 20 = -40000 \text{ Kg.cm}$

Para q:
 $q_y = -500 \text{ Kg.m}$
 $q_z = 500 \text{ Kg.m}$
 $q_x = 500 \text{ Kg.m}$

Determinación del punto crítico



$$\sigma_x = \sigma_N + \frac{M_R \cdot Y_{MAX}}{I} \Rightarrow \sigma_x = \frac{3500}{\frac{\pi}{4} \theta^2} + \frac{(1039471)(\theta/2)}{\frac{\pi}{64} \theta^4} \Rightarrow \sigma_x = \frac{14000}{\pi \theta^2} + \frac{33263072}{\pi \theta^3}$$

$$\tau = \frac{M_t \cdot R}{I_p} \Rightarrow \tau = \frac{(10000)(\theta/2)}{\frac{\pi}{32} \theta^4} \Rightarrow \tau = \frac{160000}{\pi \theta^3}$$

$$\sigma_{MAX} = \frac{\sigma_x}{2} + \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + (\tau)^2} \leq \bar{\sigma}$$

$$\sigma_{MAX} = \frac{7000}{\pi \theta^2} + \frac{16631536}{\pi \theta^3} + \sqrt{\left(\frac{7000}{\pi \theta^2} + \frac{16631536}{\pi \theta^3}\right)^2 + \left(\frac{160000}{\pi \theta^3}\right)^2} \leq 1400$$

$$\Rightarrow \theta \geq 19.63 \text{ cm} \Rightarrow \theta = 20 \text{ cm.}$$




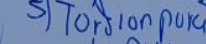

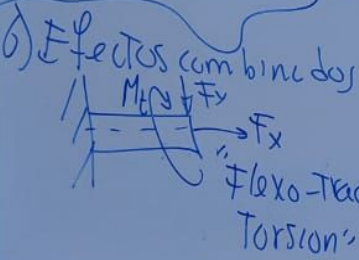
$$\tau_{MAX} = \frac{\sigma_{max} - \sigma_{min}}{2} \Rightarrow \tau_{MAX} = \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + (\tau)^2} \leq \bar{\tau}$$

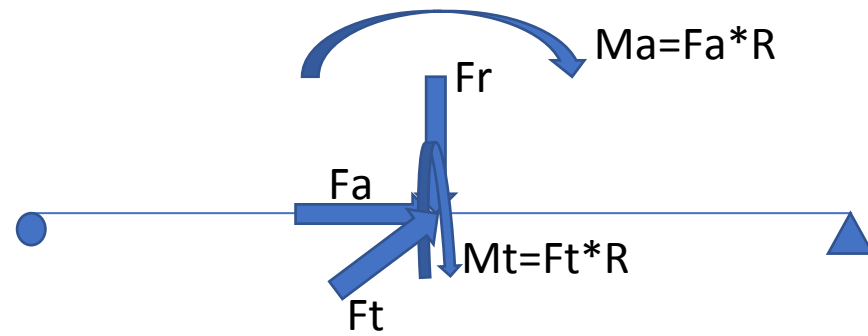
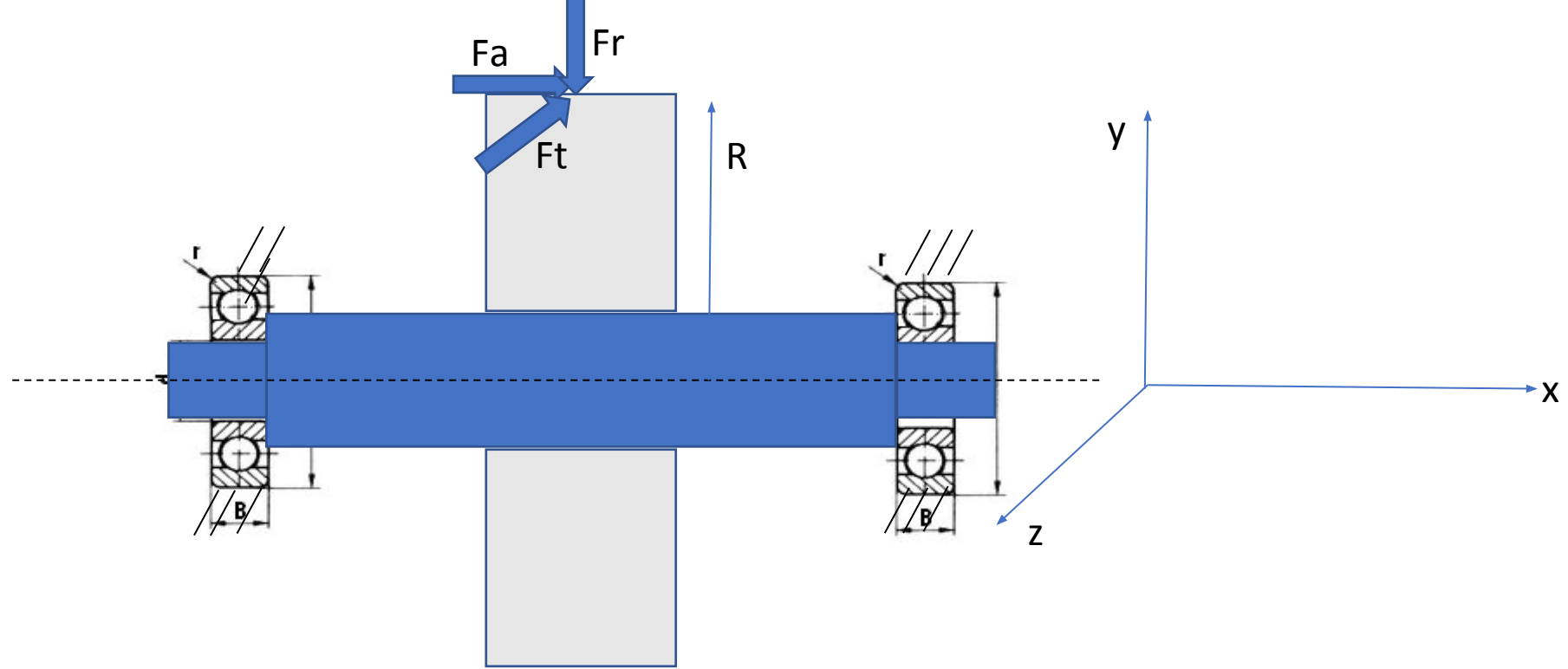
$$\tau_{MAX} = \sqrt{\left(\frac{7000}{\pi \theta^2} + \frac{16631536}{\pi \theta^3}\right)^2 + \left(\frac{160000}{\pi \theta^3}\right)^2} \leq 700 \Rightarrow \theta \geq 19.63 \text{ cm} \Rightarrow \theta = 20 \text{ cm.}$$

$$\theta_{MAX} = \sum \theta_i = \frac{M_t \cdot L}{G \cdot I_p} \Rightarrow \theta = \frac{10000 \cdot 200 \cdot 2.6 \cdot 32}{2.1 \times 10^6 \cdot \pi \cdot 20^4} \Rightarrow \theta = 1.57639 \times 10^{-4}$$

$$\theta_{MAX} = 1.57639 \times 10^{-4} \cdot 57.3 \Rightarrow \theta_{MAX} = 0.00903^\circ$$

RESUMEN CONTENIDO RESISTENCIA DE MATERIALES I

Sistema de fuerzas	Efectos Solido	Tipos de tensiones
Concurrente	1) Traccion pura  2) Compresion pura 	<u>Traccion</u> ① $\sigma_{max} = \frac{F}{A} \leq \bar{\sigma}_t$ ✓ ② $\sigma_{min} = \frac{F}{A} \leq \bar{\sigma}_c$ ✓ ③ $\tau_{max} = \frac{F}{A} \leq \bar{\tau}$ ✓
No concurrente	3) Cortante pura  4) Flexion pura  5) Torsion pura 	3) Cortante pura $\sigma_c = (2-3)\sigma_t$ (σ_t, σ_r, E) $\tau_{max} = \frac{V}{A} \leq \bar{\tau}$; $\bar{\tau} = 0, 5\bar{\sigma}_t$ 4) Flexion pura $\sigma_{max} = \sigma_{min} = \frac{M_{max} y_{max}}{I} \leq \bar{\sigma}_t$ $\tau_{max} = \frac{V_{max} A' \bar{y}}{I_b} \leq \bar{\tau}$ 5.- Torsion pura $\tau_{max} = \frac{M_t \cdot R}{I_p}$
6) Efectos combinados 		<u>Ecuacion de Tensiones</u> $\sigma_{max/min} = \frac{\sigma_x}{2} \pm \sqrt{\left(\frac{\sigma_x}{2}\right)^2 + \tau_{xy}^2} \leq \bar{\sigma}$





GRACIAS.....