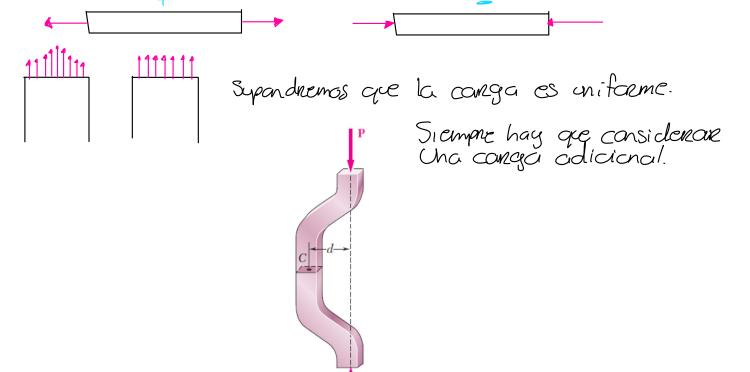
Esferzo, Deformación y Conga Axial. Esferzo: la resistencia ala fractura depende de la fuenza, del área transversal A y del material de la varilla.

$$O = \frac{P}{A} \frac{N}{m^2} = Pascal$$

Conga Axial: Pasa por el centroide.

Signo positivo mientes esté en tensión. Si está a compresión es negativo

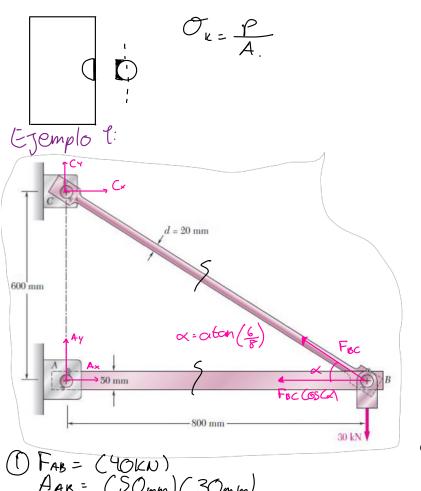


Esferto Cortante: se aplican en tornillos Fuenzas transversales Pyp'. Crernos, pasadores y remaches).

$$T_{pnon} = \frac{P}{A}$$

$$F = F/2$$

Estuero de apogo en conexionos fuerzas elementales distribudas en la superficie interior de medio cilindro



①ZMA=Ø; -C36KN)(800m) + FBC SenGx)(800m) = Ø; ∴ FBC = (30)(890) = 50KN g sen(x)(800) elemento FBC.

2 Z Fx = 0; Ax - FBC (OS (x) = 0, Ax = FBC (OS (x) = 40 KD)

Determine el esterzo normal en el elemento AB y BC.

(1) FAB = (TUKN)

AAB = (SOMM)(30MM)

OAB = F = 40KN = 26 MP Si congamos con 40 KN

Se remperer en el extremo

Superior en lugar de en

ABC = 314 x10 m² = 17 (10mm)²

OBC = Esfuerzo Mornal = 1.59 MP x

Oc= 50KN = 167MP x (40mm-25mm) (20mm)

betermine el eshorzo coetante en las conexiones.

Conexión C:

Foc=SOKN
$$A = \Pi V^{2}$$

$$= \Pi \left(2S \frac{mm^{2}}{2}\right)^{2}$$

$$T_{c} = \frac{50KU}{4c}$$

$$T_{c} = \frac{102 \text{ Mpc}}{2}$$

T<sub>C</sub> = <u>50KU</u>
A c
T<sub>C</sub> = <u>102 MP</u>
Esterzo promedio coetante

Conexión A:  $T_A = \frac{40KD}{2(A)} = \frac{40.7MP}{2(A)}$ Conexión B:  $\frac{1}{15\mu U} = \frac{1}{5en}$ 

Fy = 30KN Fx > 20KN. Estiento: O= E

Deformación:  $E = \frac{3}{1}$ 

Solo se consideran terezas que son perpendicula nos a la sección transversal.

Diagrama de Punto de fluencia anto de este el esterno. cuerpo prede regresar a su tamoño original

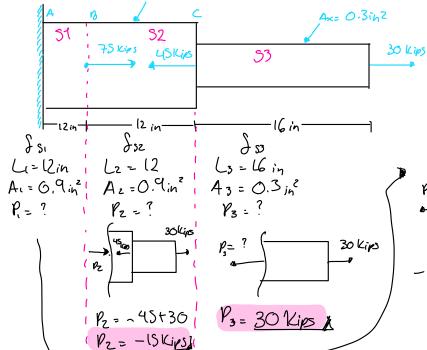
Modulo de Young: E coeficiente

$$O = \frac{P}{A}$$
,  $C = \frac{S}{I}$ ,  $O = EC$ 

Partiendo de  $O = E \in \mathcal{E}$ ,  $E = \mathcal{O} = \mathcal{P}$  que  $E = \mathcal{S} = \mathcal{S} = \mathcal{E}$ 

(EI) Acero (F2) -

Exemple 1: Determine la deformación de la varilla de aceno bajo las cargas dadas.  $CE = 2.9 \times 10^6 \text{ Psi}) \underline{Jb} \underline{F}$ A = 64 in2



Calcular la deformación de cado xección y finalmente Syman las. Se empieza siempre del lado que no está empotrado.

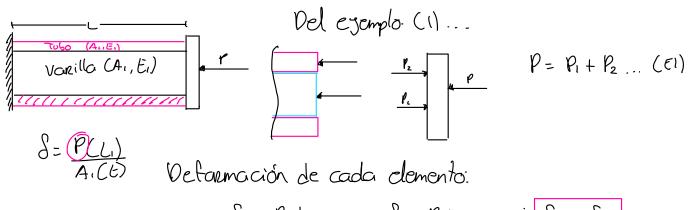
30 Kips

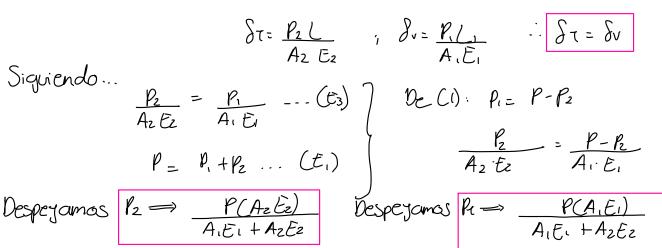
-P3 + 75 Kips - 40 Kips + 30 Kips = 0 13 = 60 lips &

27/fclorero/19

Elementos estáticamente indeterminados.

Ejemplo: Una varilla de langitud Li, Ai y Ei se ha colocado dentro de un tubo con la misma langitud Li pero can Az y Ez cicuál es la deformación de la vanilla y del tubo cuando una fuenza P se aplica en la la placa rigida camo se muestra en la figura?

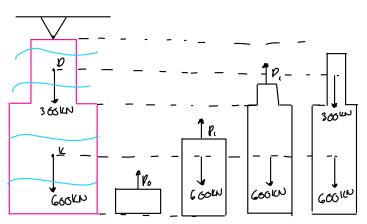




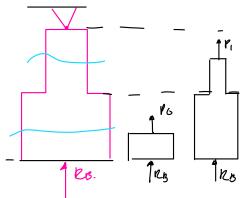
Ejeração 2: Determinar las reacciones en Ay en B. Suponiendo un ensamble ajustado en ambos apoyos antes de que apliquen las congas.

ALE SSOMM CON





#### Pana caso II:



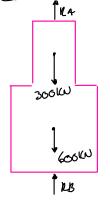
$$P_0 = -R_5$$
  $P_0 = P_1 = -R_5$ 

$$\begin{cases}
8n = \frac{P_0 \left(300 \times 10^{-3}\right)}{(460 \times 10^{-6})E} + \frac{P_1 \left(300 \times 10^{-3}\right)}{(250 \times 10^{-6})E} \\
8n = \frac{-P_0 \left(360 \times 10^{-3}\right)}{E} \left(\frac{1}{460 \times 10^{-6}} + \frac{1}{250 \times 10^{-6}}\right)$$

Teniendo que 
$$f_E + f_R = \emptyset$$
 entencos  
 $\frac{-1.95 \times 10^3 \text{ RB}}{E} + \frac{1.25 \times 10^5}{1.95 \times 10^3} = \emptyset$ ,  $R_B = \frac{1.25 \times 10^5}{1.95 \times 10^3}$ 

$$R_{B} = \frac{1.25 \times 10^{6}}{1.95 \times 10^{3}}$$

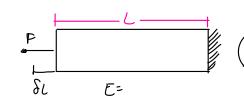
#### Reacción en A:



RA= -323 KN

Reacción en el apoyo A.

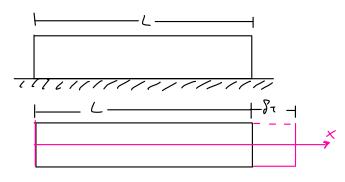
Projecto Opcional: Modelan en NX elemento finito.



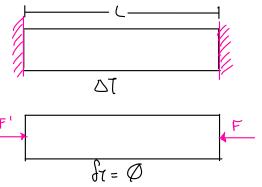
$$\begin{cases}
\delta L = PL & E = 2 cm \\
A E
\end{cases}$$

Aluminio

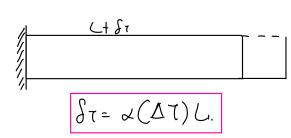
## Problemas que involvaran combios de temperatura

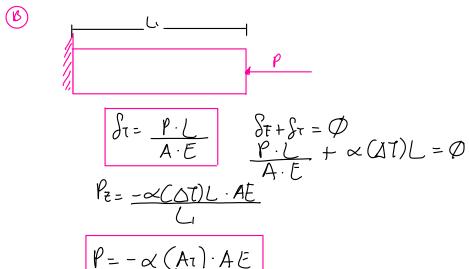


x = coeficiente de la expansión térmica  $\Delta T$  = Combio de temperatura L = longitud inicial.

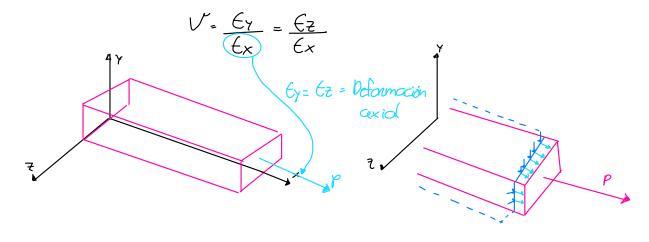


Problema estáticamente indeterminado.

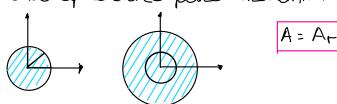




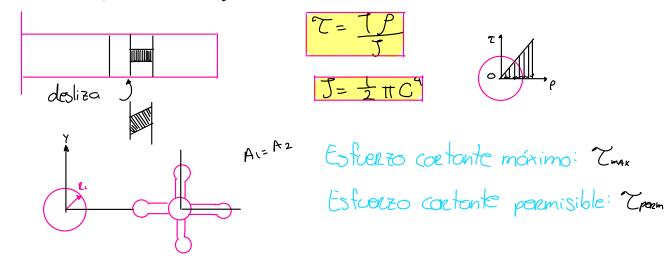
### Relación de Poissan



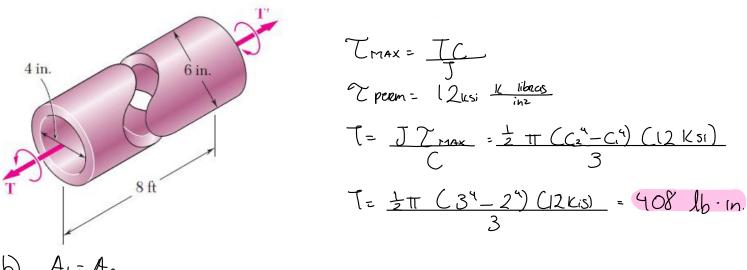
Tonsión Tiene muchas aplicaciones parec transmitin potencia o torque.



Counds giran los ejes circulares mantienen su forma. plana.



El diseño preliminar de un eje grande que conecta a un motor con un generador requiere el uso de un eje hueco con diámetros interior y exterior de 4 in. y 6 in., respectivamente. Sabiendo que el esfuerzo cortante permisible es de 12 ksi, determine el máximo par que puede ser transmitido a) por el eje como fue diseñado, b) por un eje sólido del mismo peso,



b) 
$$A_1 = A_2$$

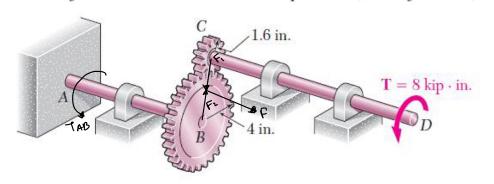
$$C = \sqrt{5}$$

$$T = \sqrt{3 \cdot \ln^2 - 2 \cdot \ln^2} = T \cdot C^2$$

$$C = \sqrt{5}$$

$$T = \sqrt{5} \cdot \frac{1}{5} \cdot$$

**3.21** Un par de torsión de magnitud T = 8 kip · in. se aplica en D como se muestra en la figura. Si se sabe que el esfuerzo cortante permisible es de 7.5 ksi en cada eje, determine el diámetro requerido a) del eje AB, b) del eje CD.

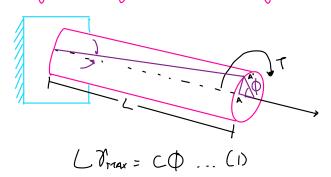


$$T_{AB} = \frac{r}{r} T_{CB} = \frac{4 \text{ in}}{16 \text{ in}} (8 \text{ kips in}) = T_{AB} = 20 \text{ Kip in}$$

Para la flecha AB:

20 (man zo /19

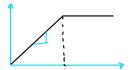
Angulo de giro en el rengo clástica



$$T_{\text{MAX}} = \underline{TC}$$
 (2)

Esturzo máximo = Torque (nadio)
M. polar Inercia

Ley de Hooke: A) Caso de un estuenzo axial.



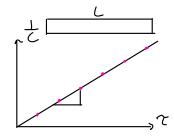
B) (aso de un estrezo potacional



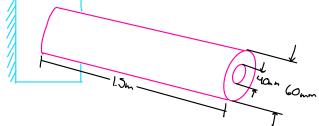
$$\frac{T_{\text{MAX}} = \underline{TC}}{J} = \sum_{i} \frac{T_{\text{MAX}}}{J} = \frac{T_{\text{MAX}}}{J$$

Sustituyendo (4) en (1):

$$\Phi = L. \gamma_{max} = LTL \Rightarrow \Phi = LT \Rightarrow \text{ Siempre en radiones}$$



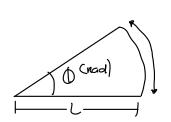
Ejemplo: à Qué pon de torsión debens aplicanse al extremo del eje pana producin un gino de 2º? G = 77.6 pa.



$$T = \frac{\phi \cdot J \cdot G}{l} \Rightarrow T = \frac{\left(\frac{\pi}{60}\right) \left(1.02 \times 10^{3}\right) \left(77.6 \mu \right)}{l.5m}$$

$$\frac{7}{2}\left(\left(2^{2}-C^{2}\right)-\frac{7}{2}\left(30^{4}-20^{4}\right)=\frac{7}{2}\left(0.030^{4}-0.020^{4}\right)=\frac{7}{2}\left(0.0000081-0.00000016\right)$$

$$=1.02\times10^{-6}$$

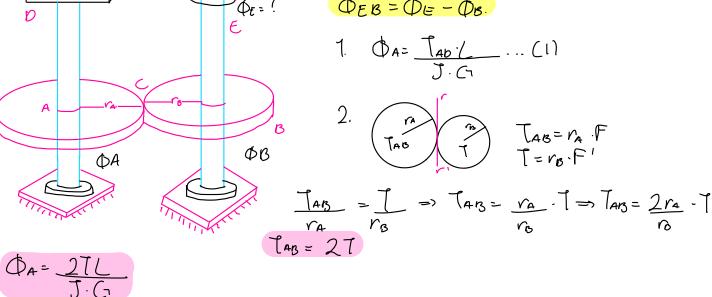


-la fórmula  $0 = \frac{7.6}{3.6}$  únicamente puede usanse si el eje homogéneo (G = cte) y ádemas si se tiene una sección transvensal unitaeme.

Egemplo 01:

$$\phi = \sum_{i=1}^{n} \frac{L_{i} \cdot T_{i}}{T_{i} \cdot G_{i}}$$

Ejemplo 2: Para el ensamble de la figura sabiendo que 07a=200. Determine el cinqulo de rotación del extremo E. Cuando el por T se aplica en t. Φt = ? DEB = DE - DB.



$$\begin{array}{c|c}
 & V_A : \emptyset_A = V_0 \emptyset_B \\
\hline
 & (2r_B) \emptyset_A = V_0 \emptyset_B \\
\hline
 & \emptyset_B = 2 \emptyset_A
\end{array}$$

(antinuando...  

$$\Phi_{\mathcal{E}} = \Phi_{\mathcal{E}} + \Phi_{\mathcal{O}}$$

$$\Phi_{\mathcal{E}} = \frac{T \cdot L}{J \cdot G} + 2\left(\frac{2T \cdot L}{J \cdot G}\right) \Rightarrow \Phi_{\mathcal{E}} = \frac{5T \cdot L}{J \cdot G}$$

25/marzo/19

# Diseño de eyes de transmisión

Conercialmente... of Velocidad angular (rpm) Potencia (hp)

De la dinámica potacional de un cuerpo reígido.

P= T.W. (1)

P= [-(
$$\omega$$
] ... (1)  
P= potencia

T= tonge

 $w$  = velocidad Angular (rad/seg)

 $w$  = 2tt f

f = frecuencia ('/seg) Hertz (Hz).

J= $\frac{1}{2}$  (( $\frac{1}{2}$ -( $\frac{1}{2}$ )

$$J = \frac{1}{2} \prod_{\alpha} C_{\alpha}$$

$$J = \frac{1}{2} \left( \left( \frac{\alpha}{2} - \left( \frac{\alpha}{4} \right) \right) \right)$$

$$J = \frac{1}{2} \left( \left( \frac{\alpha}{2} - \left( \frac{\alpha}{4} \right) \right) \right)$$

De la ec. (1) Sist. en (2): 
$$\frac{7}{T}$$
 That =  $\frac{C_2}{T}$