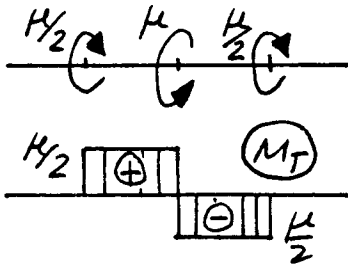
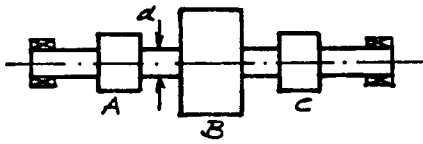


CUESTIONES

- 1) Determinar el diámetro d del eje de la figura, sabiendo que gira a 3000 rpm y que a través de la rueda B entra una potencia de 200 kW que se reparte por igual entre los piñones A y C . ($\tau_{adm} = 100$ MPa).



$$Pot = \mu \cdot \omega$$

$$200 \cdot 10^3 \frac{Nm}{s} = \mu \cdot 3000 \cdot \frac{2\pi}{60} \frac{rad}{s}$$

$$\mu = 636,62 \text{ mNm}$$

$$|M_T|_{max} = \frac{\mu}{2} = 318,31 \text{ mNm}$$

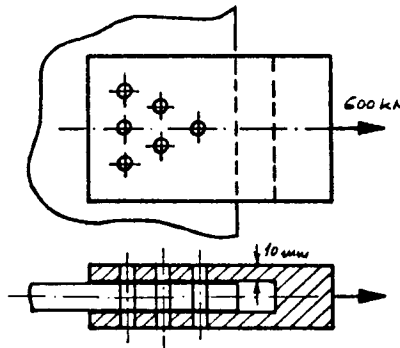
$$\frac{|M_T|_{max}}{W_T} \leq \tau_{adm} \text{ siendo } W_T = \frac{\pi d^3}{16} \rightarrow d \geq \sqrt[3]{\frac{16 M_T}{\pi \tau_{adm}}} = \sqrt[3]{\frac{16 \cdot 318,31 \cdot 10^3}{\pi \cdot 100}} = 25,3 \text{ mm}$$

- 2) Determinar el diámetro d (n° entero par de mm) de los seis tornillos de sujeción de la pieza en U mostrada en la figura.

Datos:

τ_{adm} (Tensión admisible a cortadura de los tornillos) = 160 MPa

σ_{cadm} (Tensión admisible a aplastamiento de la pieza) = 300 MPa



La carga está centrada sobre la unión. Los tornillos trabajan a doble cortadura

$$T = P = \frac{F}{2n} = \frac{600}{2 \cdot 6} = 50 \text{ kN}$$

- Comprobación de cortadura en los tornillos:

$$\tau = \frac{T}{\Omega} = \frac{4T}{\pi d^2} \leq \tau_{adm} \quad d \geq \sqrt{\frac{4T}{\pi \tau_{adm}}} = \sqrt{\frac{4 \cdot 50 \cdot 10^3}{\pi \cdot 160}} = 19,9 \text{ mm}$$

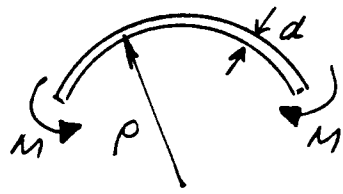
- Comprobación de aplastamiento en las chapas:

$$\sigma_c = \frac{P}{de} < \sigma_{cadm} \quad d \geq \frac{P}{e \sigma_{cadm}} = \frac{50 \cdot 10^3}{10 \cdot 300} = 16,7 \text{ mm}$$

Así pues, domina la cortadura: $d = 20 \text{ mm}$

- 3) Determinar el radio más pequeño (en mm) hasta el que podemos curvar una fibra de vidrio rectilínea, de diámetro $d = 10 \mu\text{m}$, sin que se produzca su rotura.

Datos: $E = 76000$ MPa; $\sigma_{rot} = 2000$ MPa.

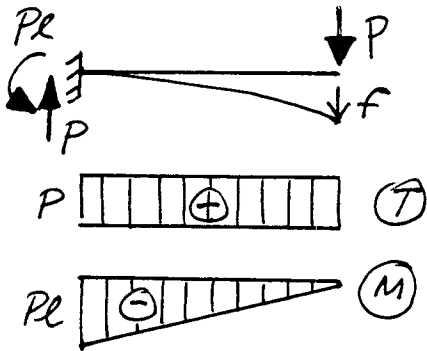
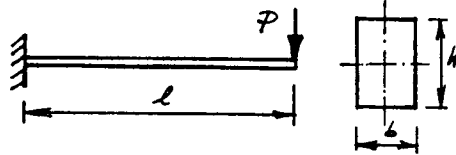


$$|\sigma|_{max} = E|\epsilon|_{max} = E \frac{1}{\rho} |y|_{max} = E \frac{1}{\rho} \frac{d}{2} \leq \sigma_{rot}$$

$$\rho \geq \frac{E}{\sigma_{rot}} \cdot \frac{d}{2} = \frac{76000}{2000} \cdot \frac{10}{2} = 190 \mu m = 0,19 mm$$

- 4) Una viga de sección rectangular $b \times h$ y longitud l , se encuentra empotrada en un extremo y sometida a una carga transversal P en el otro, como indica la figura. Se pide determinar la relación l/h para que la flecha debida al esfuerzo cortante sea la décima parte de la debida al momento flector.

Datos: $G=2E/5$; $\Omega_1=5\Omega/6$



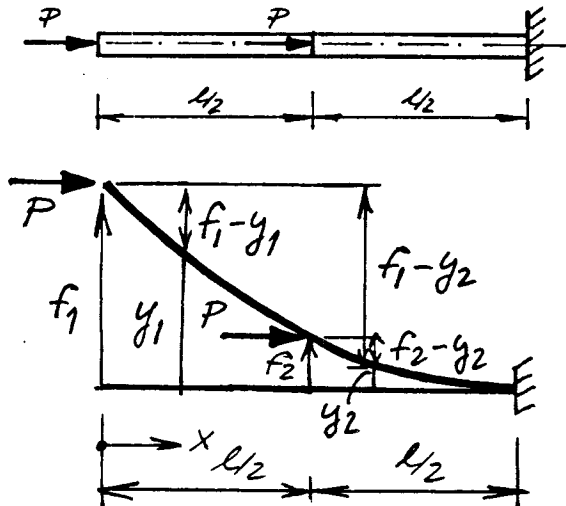
$$\begin{aligned} \mathcal{E}_M &= \frac{1}{2} \int_0^l \frac{M^2}{EI} dx = \frac{1}{2EI} \left(-\frac{1}{2} l P l \right) \left(-\frac{2}{3} P l \right) = \\ &= \frac{P^2 l^3}{6EI} \quad f_M = \frac{\partial \mathcal{E}_M}{\partial P} = \frac{P l^3}{3EI} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \mathcal{E}_T &= \frac{1}{2} \int_0^l \frac{T^2}{G\Omega_1} dx = \frac{1}{2G\Omega_1} P^2 l \\ f_T &= \frac{\partial \mathcal{E}_T}{\partial P} = \frac{P l}{G\Omega_1} \end{aligned}$$

$$\frac{P l^3}{3EI} = 10 \frac{P l}{G\Omega_1} \rightarrow \frac{12 l^2}{3E \cdot b h^3} = 10 \frac{5 \cdot 6}{2E \cdot 5 b h} \rightarrow \frac{l}{h} = \sqrt{\frac{15}{2}} = 2,74$$

- 5) Para la configuración de pandeo de la pieza de la figura, se pide:
 a) Plantear las ecuaciones diferenciales de la elástica en sus dos tramos: $y_1(0 \leq x \leq l/2)$ e $y_2(l/2 \leq x \leq l)$.
 b) Establecer las condiciones de contorno que deben verificar las soluciones de dichas ecuaciones (no es necesario realizar su integración).

Datos: E, I



$$\begin{cases} 0 \leq x \leq \frac{l}{2} & EI y_1'' = M_1 = P(f_1 - y_1) \\ \frac{l}{2} \leq x \leq l & EI y_2'' = M_2 = P(f_1 - y_2) + P(f_2 - y_2) \end{cases}$$

$$\begin{cases} x=0 & y_1 = f_1 \\ x=\frac{l}{2} & y_1 = y_2 = f_2 \\ & y_1' = y_2' \\ x=l & y_2 = y_2' = 0 \end{cases}$$