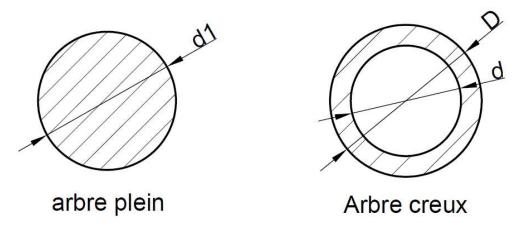


Exercice 1 (Torsion simple)

Soit deux arbres de transmission construit à partir d'un même acier (G = 8.104 MPa), le premier est plein de diamètre d1, et le seconde est creux (D: diamètre extérieur, d: diamètre intérieur).



Le couple à transmettre est de 200 N.m et $\tau_p = 100 \, MPa$

Questions:

1/ Calculer d1.

2/ Calculer D et d.

3/ Déterminer le rapport de poids entre ces deux arbres.

Solution

1/ Calculons d1:

$$\tau_{\text{max}} \leq \tau_{adm} = \tau_{p}$$

$$\frac{Mt}{\left(\frac{I_{0}}{v}\right)} \leq \tau_{p} \quad avec: I_{0} = \frac{\pi d_{1}^{4}}{32} \quad et \quad v = \frac{d_{1}}{2}$$

$$\Rightarrow \frac{Mt}{\left(\frac{\pi d_{1}^{4}}{32}\right)} \leq \tau_{p}$$

$$\Rightarrow d_{1} \geq \sqrt[3]{\frac{16Mt}{\pi \tau_{p}}} \quad \Rightarrow d_{1} \approx 21,67 \text{ mm}$$



2/ calcul de D:

$$\tau_{\max} \leq \tau_{adm} = \tau_{p}$$

$$\frac{Mt}{\left(\frac{I_{0}}{v}\right)} \leq \tau_{p} \quad avec: I_{0} = \frac{\pi D^{4}}{32} \left(1 - 0.8^{4}\right) \quad et \quad v = \frac{D}{2}$$

$$\Rightarrow \frac{Mt}{\left(\frac{\pi D^{4}}{32} \left(1 - 0.8^{4}\right)\right)} \leq \tau_{p}$$

$$\Rightarrow D \geq \sqrt[3]{\frac{16Mt}{\pi \left(1 - 0.8^{4}\right)\tau_{p}}} \quad \Rightarrow D \approx 25.8 \text{ mm}$$

Calcul de d:

on
$$a: d = 0.8 \times D \Rightarrow d = 0.8 \times 25.8 \approx 20.64$$
mm

3/ rapport de poids :

$$\lambda = \frac{m_{creux}}{m_{plein}} = \frac{\rho . V_{creux}}{\rho . V_{plein}} = \frac{\rho . l. S_{creux}}{\rho . l. S_{plein}} = \frac{D^2 - d^2}{d_1^2}$$

$$\Rightarrow \lambda = 0.51 = 51\%$$

Exercice 2 : (Condition de résistance et condition de rigidité)

On considère un autre arbre cylindrique soumis à une sollicitation de torsion $Mt = 50 \ N.m$, cet arbre est en acier avec :

$$G = 8 \times 10^4 MPa$$

$$\tau_e = 200MPa$$

$$s = 2.5$$

On impose une valeur limite de θ :

$$\theta_i = 0.25^{\circ}/m$$



Questions:

Déterminer le diamètre dans les 2 cas :

Cas 1 : en résistanceCas 2 : en rigidité

Solution

Cas 1 : en résistance

$$\tau_{\max} \leq \tau_{adm}$$

$$\Leftrightarrow \frac{M_t}{\left(\frac{I_0}{v}\right)} \leq \frac{\tau_e}{s} \iff \frac{I_0}{v} \geq \frac{M_t \cdot s}{\tau_e}$$

$$avec: I_0 = \frac{\pi d^4}{32} \quad et \quad v = \frac{d}{2} \implies \frac{I_0}{v} = \frac{\pi d^3}{16}$$

$$\Rightarrow d \geq \sqrt[3]{\frac{16M_t \cdot s}{\pi \tau_e}} \implies d \approx 14,71 \, mm$$

Cas 1: en rigidité

$$\theta \leq \theta_{Limite}$$
on sait que: $M_t = G\theta I_0 \implies \theta = \frac{M_t}{GI_0}$

$$\Rightarrow \theta = \frac{32M_t}{G\pi d^4} \implies d \geq \sqrt[4]{\frac{32M_t}{G\pi\theta_{Limite}}}$$

$$\Rightarrow d \approx \sqrt[4]{\frac{32 \times 50 \times 1000 \times 1000 \times 180}{8 \times 10000 \times \pi \times 0,25 \times \pi}} \approx 34,76 \, mm$$



Exercice 3: (Concentration de contraintes)

Un arbre cannelé de boite à vitesse doit transmettre une puissance de 125,6 kW à la vitesse 3000 tr/min, cet arbre est en acier pour le quel $\tau_e = 210 MPc$ et le module d'élasticité transversal $8.10^4 MPa$. Les cannelures provoque une concentration de contrainte $K_t = 1,57$, on adopte pour cette construction in coefficient de sécurité s = 3.



1/ on envisage deux solutions : un arbre plein d1, et un arbre creux avec d=(2/3)D.

- a) Déterminer le moment de torsion.
- b) Déterminer le diamètre plein.
- c) Déterminer la déformation angulaire α_1 de l'arbre plein entre deux sections droite de distance = 140 mm

2/1'arbre creux:

- a) Déterminer le diamètre extérieur D de l'arbre creux.
- b) Déterminer la déformation angulaire α_2 de l'arbre creux entre 2 sections droite distance = 140 mm
- 3 / quel est l'arbre le plus rigide ?
- 4/ déterminer le rapport de masse.
- 5/ conclure.

Solution

1/ a/ le moment de torsion :

$$P = C.\omega = C.\frac{2\pi N}{60}$$

$$\Rightarrow C = \frac{60P}{2\pi N}$$

$$\Rightarrow C = M_t = 4 \times 10^5 N.mm$$

b/ le diamètre de l'arbre plein :

$$\tau_{\max} \leq \tau_{adm} = \frac{\tau_{e}}{K_{t}.S}$$

$$\Leftrightarrow \frac{M_{t}}{\binom{I_{0}}{v}} \leq \frac{\tau_{e}}{K_{t}.S} \iff \frac{I_{0}}{v} \geq \frac{M_{t}.K_{t}.S}{\tau_{e}}$$

$$avec: I_{0} = \frac{\pi d_{1}^{4}}{32} \quad et \quad v = \frac{d_{1}}{2} \implies \frac{I_{0}}{v} = \frac{\pi d_{1}^{3}}{16}$$

$$\Rightarrow d_{1} \geq \sqrt[3]{\frac{16M_{t}.K_{t}.S}{\pi \tau_{e}}} \implies d_{1\min} \approx 20 \, mm$$

c/ calcul de la déformation angulaire :

$$\theta = \frac{\alpha_1}{l} \implies \alpha_1 = \theta.l$$

$$\Rightarrow \alpha_1 = \frac{M_t}{GI_0}.l$$

$$\Rightarrow \alpha_1 = \frac{4 \times 10^5 \times 140 \times 32}{8 \times 10^4 \times \pi \times 20^4} \approx 0,044 \, rad$$

$$\Rightarrow \alpha_1 = 2,52 \, \text{deg} \, r\acute{e}$$

2/

a/

$$\tau_{\max} \leq \tau_{adm} = \frac{\tau_{e}}{K_{t}.s}$$

$$\Leftrightarrow \frac{M_{t}}{\left(I_{0}/v\right)} \leq \frac{\tau_{e}}{K_{t}.s} \iff I_{0}/v \geq \frac{M_{t}.K_{t}.s}{\tau_{e}}$$

$$avec: I_{0} = \frac{\pi D^{4}}{32} \left(1 - \left(\frac{2}{3}\right)^{4}\right) \quad et \quad v = \frac{D}{2} \implies \frac{I_{0}}{v} = \frac{\pi D^{3}}{16} \left(1 - \left(\frac{2}{3}\right)^{4}\right)$$

$$\Rightarrow D \geq \sqrt{\frac{16M_{t}.K_{t}.s}{\pi \left(1 - \left(\frac{2}{3}\right)^{4}\right)\tau_{e}}} \implies D_{\min} \approx 21,51 \, mm$$

Calculons d:

$$d = \frac{2}{3}D = \frac{2}{3} \times 21,51 \approx 14,34 \ mm$$

b/ calcul de la déformation angulaire :

$$\theta = \frac{\alpha_2}{l} \implies \alpha_2 = \theta.l$$

$$\Rightarrow \alpha_2 = \frac{M_t}{GI_0} l$$

$$\Rightarrow \alpha_2 = \frac{4 \times 10^5 \times 140 \times 32}{8 \times 10^4 \times \pi \times (21,51)^4 \times \left(1 - \left(\frac{2}{3}\right)^4\right)} \approx 0,041 \, rad$$

$$\Rightarrow \alpha_1 \approx 2,32 \, \text{deg} \, r\acute{e}$$



- 3/ d'après ces résultats, l'arbre creux est plus rigide que l'arbre plein.
- 4/ Rapport de masse:

$$\lambda = \frac{m_{creux}}{m_{plein}} = \frac{\rho . V_{creux}}{\rho . V_{plein}} = \frac{\rho . l. S_{creux}}{\rho . l. S_{plein}} = \frac{D^2 - d^2}{d_1^2}$$

$$\Rightarrow \lambda = 0.64 = 64\%$$

Conclusion:

L'arbre creux a une masse qui représente 64% de la masse de l'arbre plein avec une rigidité supérieure.