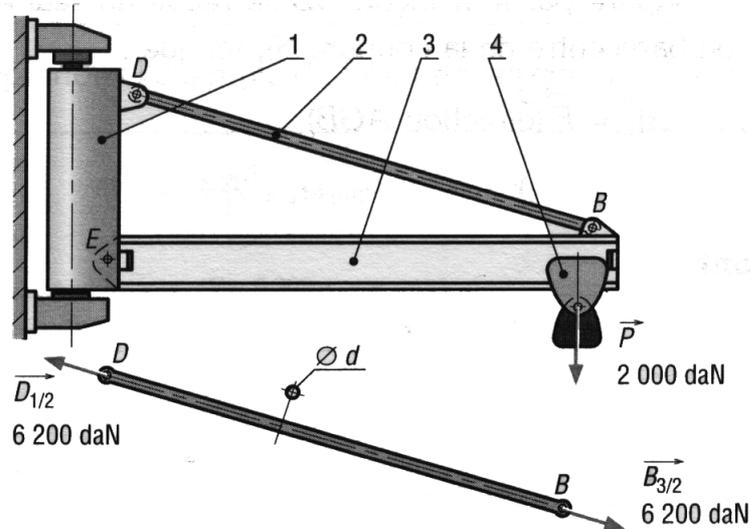


POTENCE

Objet : Validation, dimensionnement d'une pièce de la potence.

A. Mise en situation :

La potence représentée sert à déplacer jusqu'à 2 tonnes de charge.



L'étude statique a permis de déterminer les actions en D et B.

Le tirant 2 est sollicité à:

✓ **Traction**

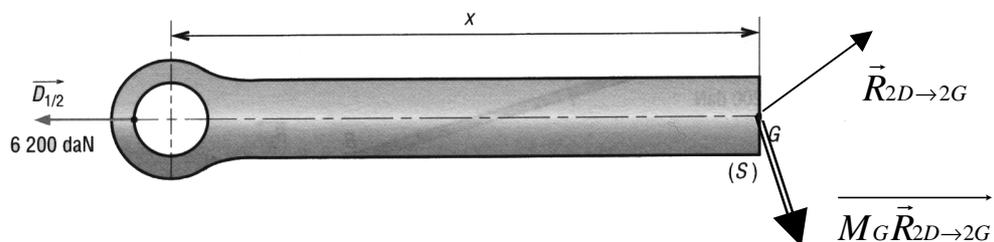
Flexion

Torsion

A partir de ces données, cherchons le diamètre d capable de supporter ces efforts.

B. Effort normal

Faisons une coupure fictive (la section droite S est située à x de D) entre D et B afin de faire apparaître les efforts intérieurs.



Isolons le tronçon DG (G centre de gravité de S)

- Inventaire des actions mécaniques appliquées au tronçon :

$$\vec{R}_{2D \rightarrow 2G}; \vec{D}_{1 \rightarrow 2}$$

- Principe Fondamentale de la Statique

$$\vec{D}_{1 \rightarrow 2} + \vec{R}_{2D \rightarrow 1G} = \vec{0}$$

Pas de moment.

- Résultat : La cohésion de la matière vaut : $\vec{R}_{2D \rightarrow 1G} = -\vec{D}_{1 \rightarrow 2}$, c'est un effort normal.

Ecriture du tenseur de cohésion :

$$\{T_{2 \rightarrow 1}\}_G = \begin{Bmatrix} 62000 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{Bmatrix}_G$$

C. Contrainte normale σ

- ✓ Dans un premier temps, on dispose d'un arbre de diamètre 20mm. Déterminer la contrainte σ .
- ✓ La contrainte vaut :

$$\sigma = \frac{N}{S} = \frac{62000}{\pi \cdot (10 \times 10^{-3})^2}$$

$$\sigma = \frac{N}{S} = 197 \text{ N/mm}^2$$

D. Etude des constructions. Conditions de résistance

Ici, le diamètre de l'arbre est à déterminer.

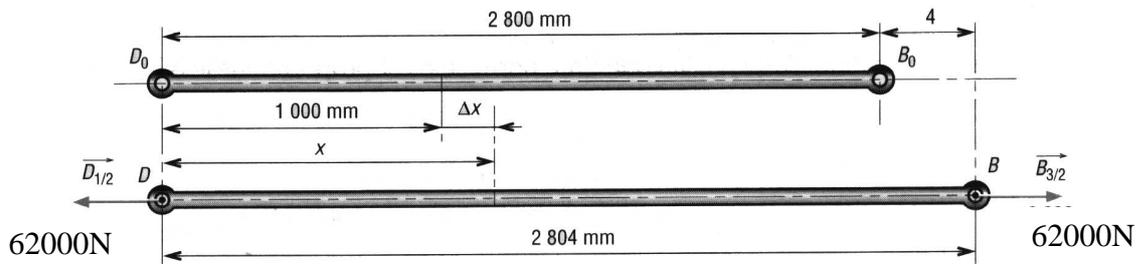
Le matériau utilisé est un acier dont $R_e = 300 \text{ N/mm}^2$.

Le coefficient de sécurité imposé est $s = 3$.

$$\sigma_{\max i} = \frac{N}{S} \leq R_{pe} = \frac{R_e}{s} \text{ cela se réduit à } \frac{N}{S} \leq \frac{R_e}{s} \text{ avec } \frac{\pi \cdot d^2}{4}. \text{ Cela donne } d \geq \sqrt{\frac{4 \cdot N \cdot s}{\pi \cdot R_e}}$$

Application numérique : $d \geq \sqrt{\frac{4 \times 62000 \times 3}{\pi \cdot 300}}$ le diamètre minimum est : $d \geq 28,09 \text{ mm}$

E. Déformations



Le tirant s'allonge de 4 mm sous un effort de 62 000N.

Calculer l'allongement relatif ε :

$$\varepsilon = \frac{4}{2800} = 0.00143$$

Calcul de l'allongement à 1000mm.

$$\varepsilon = \frac{\Delta L}{1000} \text{ avec } \varepsilon = 0.00143$$

$$\text{d'où : } \Delta L = 1.43 \text{ mm}$$

F. Relation entre contraintes et déformations

L'acier utilisé est un S 300 $\rightarrow R_e = 300 \text{ N/mm}^2$. E, module d'élasticité longitudinal, 200 000 N/mm².

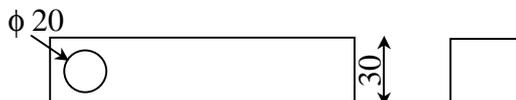
Calculer la déformation ε à R_e :

$$\sigma = E \cdot \varepsilon, \varepsilon = \frac{\sigma}{E} \rightarrow \frac{300}{200000} = 0.0015$$

G. Concentrations de contraintes

Déterminer l'influence du trou pour le passage de l'axe, à l'aide de l'abaque. Nous assimilerons la pièce étudiée à la forme proposée en dessous.

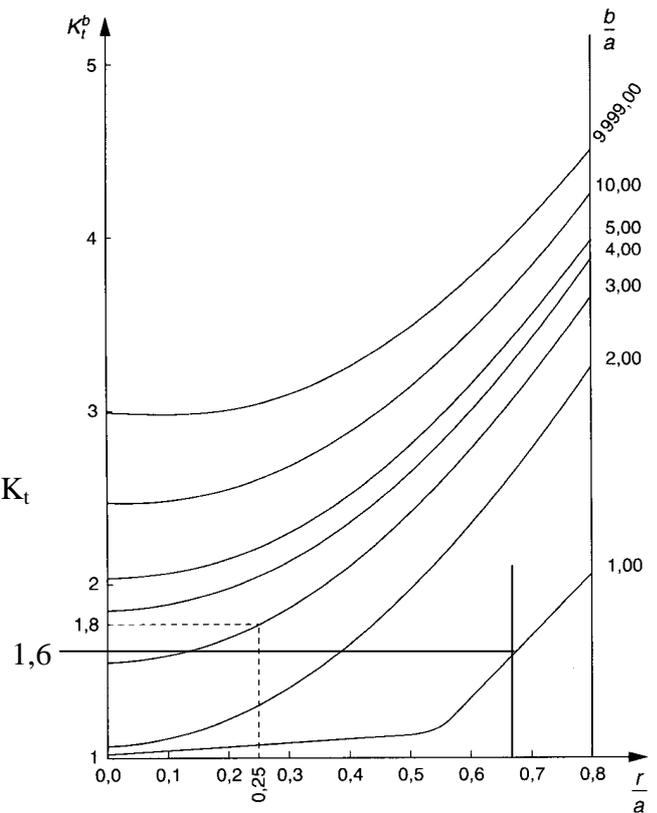
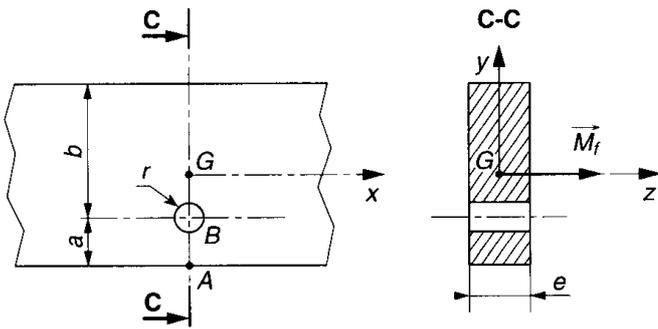
Déterminer le coefficient de contrainte K_t , puis $\sigma_{\max i}$ avec $\sigma_0 = 197 \text{ N/mm}^2$



$$K_t = 1.6$$

$$\sigma_{\max i} = \sigma_0 \cdot K_t$$

$$\sigma_{\max i} = 197 \times 1.6 = 315,2 \text{ N/mm}^2$$



Exemple pour un type d'accident géométrique

Pour déterminer le coefficient de concentration de contraintes K_t à partir de l'abaque, il faut déterminer les rapports r/a et b/a

Exemple : $a=20$ mm ; $b=60$ mm ; $e=10$ mm ; $r=5$ mm.

$$r/a=5/20=0,25 ; b/a=60/20=3$$

L'abaque nous donne $K_t=1,6$

Les abaques sont élaborés de manière empirique, les valeurs dépendent des différentes formes de poutre et des accidents géométriques.