

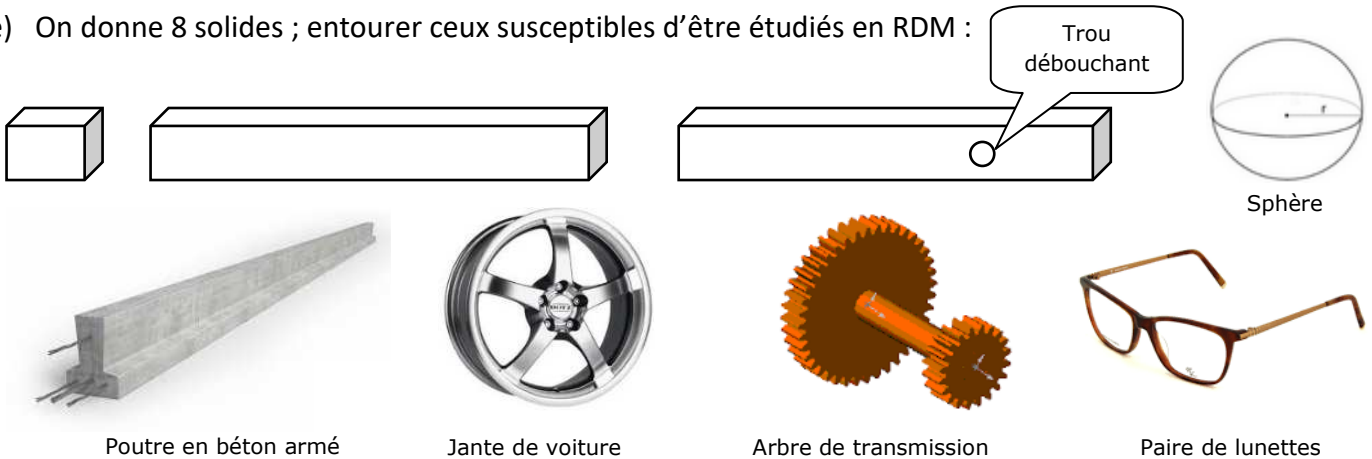


# RDM

## Sollicitations simples – Charges concentrées

### EXERCICE 1 (fiche 1)

- a) De quelle grande théorie la RDM est-elle issue ? \_\_\_\_\_
- b) Citer les trois éléments mis en jeu en RDM : \_\_\_\_\_
- c) Rappeler ce qu'est un matériau homogène : \_\_\_\_\_
- d) Rappeler ce qu'est un matériau isotrope : \_\_\_\_\_
- e) On donne 8 solides ; entourer ceux susceptibles d'être étudiés en RDM :



- f) Que dire des résultats fournis par la RDM si on les applique à des solides qui ne respectent pas ses hypothèses ? \_\_\_\_\_

### EXERCICE 2 (Traction)

On considère une tige cylindrique en acier 14 NiCr 11 de diamètre  $d = 10 \text{ mm}$  ; de longueur  $L = 500 \text{ mm}$  soumise à une force de traction  $F = 260 \text{ kN}$ .

- a) Dire pourquoi on a le droit de l'étudier en RDM.
- b) Calculer en  $MPa$  la contrainte normale  $\sigma$  qui règne dans la matière.
- c) En déduire si la pièce casse (par simple comparaison de  $\sigma$  avec la limite élastique  $R_e$ ).

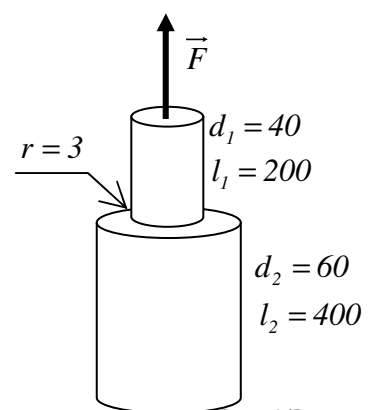
On considère un coefficient de sécurité  $s = 2$ .

- d) Calculer en  $MPa$  la résistance pratique à l'extension  $R_{pe}$ , et dire si la pièce est-elle toujours correctement dimensionnée ? (par simple comparaison de  $\sigma$  avec la limite pratique élastique  $R_{pe}$ ).

### EXERCICE 3 (Traction)

On considère la pièce ci-contre faite en « Cu Zn 39 Pb 2 » et soumise à une force de traction  $F = 305 \text{ kN}$ .

- a) Calculer en  $MPa$  la contrainte nominale  $\sigma$  qui règne dans la matière du petit cylindre (c'est le plus fragile des deux).
- b) Déterminer le coefficient de concentration de contrainte  $K_t$ .



c) Calculer en  $MPa$  la contrainte maximale  $\sigma_{max}$  qui règne dans la matière.

On considère un coefficient de sécurité  $s = 2$ .

d) Calculer en  $MPa$  la résistance pratique à l'extension  $R_{pe}$ .

e) Conclure quant au bon ou mauvais dimensionnement de la pièce.

#### EXERCICE 4 (cisaillement)

On s'intéresse à la goupille (1) faite en acier C80. De part les efforts  $\vec{F}$  et  $-\vec{F}$  appliqués aux pièces (2) et (3), la goupille (1) a tendance à être cisailée.

On donne  $F = 1560 \text{ daN}$ .

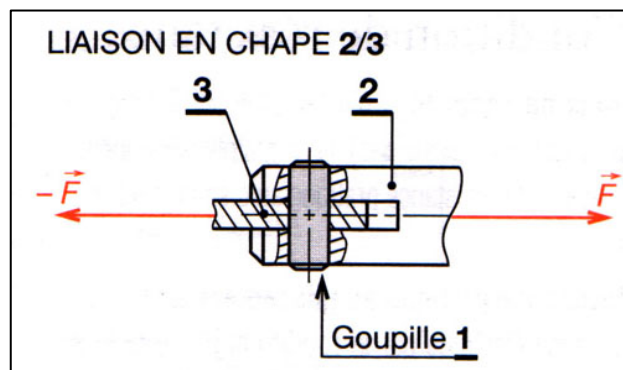
a) Dessiner la goupille (1) seule et faire apparaître la(les) section(s) sollicitée(s) au cisaillement.

b) On a affaire à du cisaillement :  simple  double

On considère un coefficient de sécurité  $s = 4$ .

c) Calculer le diamètre  $d$  de la goupille pour qu'elle résiste aux efforts qui lui sont appliqués.

☞ Attention, comme on a ici une contrainte tangentielle, on travaille avec  $R_g$  et pas  $R_e$ .



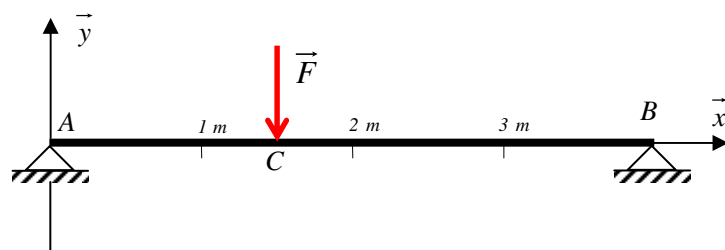
#### EXERCICE 5 (flexion ; un peu difficile...)

On considère une poutre en acier 14 NiCr 11 sur deux appuis en A et B et une charge concentrée  $\vec{F}$  en C.

On a  $F = 20 \text{ kN}$ ,  $AB = 4 \text{ m}$  et  $AC = 1,5 \text{ m}$ .

La section droite de la poutre est un carré de côté  $c = 50 \text{ mm}$ .

On considère un coefficient de sécurité  $s = 2$ .



a) Calculer le moment quadratique  $I_{GZ}$  de la section droite.

A partir de l'annexe F :

b) Pourquoi l'annexe F convient mieux que l'annexe G ?

c) Calculer l'abscisse  $x_f$  pour laquelle la déformée est la plus grande (c'est ce qu'on appelle « la flèche »).

Pour l'abscisse  $x_f$  précédemment calculée :

d) Calculer la flèche  $f$  ; compléter la figure ci-dessus en traçant la déformée et en identifiant  $x_f$  et  $f(x_f)$ .

e) Calculer le moment de flexion  $M_{fz}(x_f)$  à l'abscisse  $x_f$  avec  $M_{fz}(x_f) = (x_f - AC) \times F$ .

f) Calculer la contrainte maximale  $\sigma_{max}$  dans la section droite à l'abscisse  $x_f$ .

g) Essayer d'expliquer la très faible valeur de la contrainte  $\sigma_{max}$ .