# MQ46 Final A2019 - 2 heures

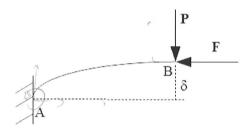
# calculatrice non autorisée

# EXERCICE 1 et 2 SUR COPIE 1 et EXERCICE 3 et 4 COPIE 2

# Exercice 1 : Flambage - # points

Soit la poutre AB de longueur L, encastrée en A et soumise en son extrémité B à un effort normal F et à un effort tranchant P.

La poutre a un moment quadratique  $I_{Gz}$  et un module d'Young E, supposés constants. On note  $\delta$  la flèche du point B.



- 1. Donner le degré d'hyperstatisme de cette structure.
- 2. Donner l'expression du moment fléchissant le long de la poutre.
- 3. Montrer que l'expression de la flèche tout le long de la poutre s'écrit :

$$y(x) = \left(\frac{PL}{F} - \delta\right)\cos(\omega x) - \frac{P}{F\omega}\sin(\omega x) - \frac{P}{F}(L - x) + \delta \text{ avec } \omega^2 = \frac{F}{EI}$$

4. Utiliser la condition limite  $y(L) = \delta$  et montrer que :

$$\delta = -\frac{PL^3}{EI} \left( \frac{\tan(\omega L) - \omega L}{(\omega L)^3} \right) \text{ avec } \omega^2 = \frac{F}{EI}$$

- 5. Pour P = 0, calculer la charge critique correspondante.
- 6. Pour F petite donc  $\omega L$  petit, en utilisant un développement limité de la tangente  $\tan(\omega L)$  calculer la flèche en B. On rappelle que le DL au voisinage de 0 de  $\tan(X)$  est :

$$\tan(X) = X + \frac{1}{3}X^3$$

# Exercice 2: Analyse Limite - 6 points

Soit une poutre AB, de longueur L et de section circulaire creuse avec un rayon interne  $R_i = R$  et un rayon externe  $R_c = 2R$ . La structure est encastrée en A et subit un moment de torsion  $M_t$  au point B. On suppose la structure homogène, isotrope, élastique parfaitement plastique de limite élastique  $\tau_Y$ 

- 1. Faire un dessin illustrant ce problème.
- 2. Donner l'expression de la contrainte de torsion en fonction de  $M_t$  et de R dans la phase élastique.
- 3. Donner l'expression du moment de torsion  $M_Y$  en début d'écoulement plastique en fonction de  $\tau_Y$  et de R.
- 4. Donner l'expression du moment de torsion limite  $M_L$  quand toute la structure est entrée en plasticité, en fonction de  $\tau_Y$  et de R.
- 5. Calculer la réserve de plasticité soit  $M_L/M_Y$ .
- 6. Compléter la phrase : "La rérve de plasticité d'une poutre de section creuse est plus ...... que la rérve de plasticité d'une poutre de section pleine".

# Partie 2 : Examen Final MQ46 Jeudi 16 janvier 2020

#### Exercice 3 : Calcul d'un tourillon d'extrémité.

#### \_5 points\_

On se propose d'étudier un tourillon d'extrémité d'un arbre à cames de moteur thermique. Le tourillon est un élément de guidage (rep. A) en rotation comme schématisé sur les dessins cidessous :

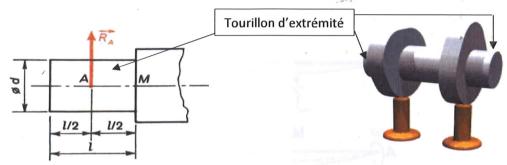


Figure 1: schéma de chargement équivalent

Outre la condition de résistance, on doit aussi s'assurer que les conditions de graissage et de limitation en température sont respectées.

#### 1\_ Condition de résistance.

La section dangereuse se situe en M et on admettra que l'action de l'appui  $\overrightarrow{R_A}$  est appliquée au milieu de la portée. (On considérera uniquement le moment fléchissant)

#### 2\_ Condition de graissage.

On écrit que la pression, rapportée à la surface diamétrale ld, est au plus égale à une limite définie à partir de conditions technologiques.

#### 3\_ Condition de limitation de température.

On écrit que la quantité de chaleur dégagée par seconde et par  $m^2$  de surface diamétrale ou, ce qui est la même chose, que la puissance absorbée par le frottement par unité de surface diamétrale exprimée en  $W/m^2$  n'excède pas une valeur limite fixée.

#### Travail demandé:

En tenant compte des 3 conditions (résistance, graissage et limitation de température) : Calculer le diamètre et la portée de ce tourillon d'extrémité en prenant l=1.5d en condition de fabrication. Les résultats devront être exprimés dans le système international puis en unités usuelles.

#### Données numériques :

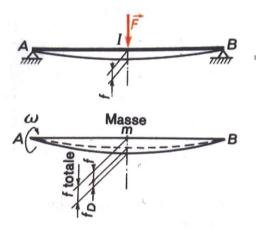
On prendra pour valeur du Mt quadratique :  $I \approx 0.05d^4$  Relation liant la longeur de portée au diamétre: l=1.5d Réaction de l'appui:  $R_A=2000$  N Contrainte de travail admissible:  $\sigma_w=100$  N/mm² (à convertir en Pa) Pression limite:  $p_{limite}=5$  MPa (à convertir en Pa) Puissance limite:  $P_{limite}=300000$  W/m² Coefficient de frottement: f=0.05 Vitesse angulaire du tourillon:  $\omega=40\pi$  rd/s

#### Exercice 4 : Evaluation de la vitesse critique d'un arbre en rotation.

#### 5 points

La poutre AB est un arbre de transmission c'est-à-dire qu'elle est animée d'un mouvement circulaire uniforme de vitesse angulaire  $\omega$  radians par seconde.

Cet arbre est sollicité par une charge  $\vec{F}$ , appliquée en son milieu I, qui peut être assimilée à l'action de la pesanteur d'une masse m égale à F/g.



Cet arbre de section constante, supposé initialement au repos, se déforme sous l'action de sa masse et la déformée que nous savons déterminée donne au milieu une flèche maximale statique f proportionnelle à F:

$$f = \frac{FL^3}{48EI} = C.F = C.m.g$$
 avec  $C = \frac{L^3}{48EI}$ 

La masse m est de ce fait excentrée et, lorsque l'arbre est en mouvement, il en résulte un effet d'inertie  $E_i$ , qui provoque une flèche supplémentaire dynamique  $f_D$  proportionnelle à  $E_i$ .

$$f_D = CE_i$$

Comme  $E_i = m\omega^2(f + f_D)$  il vient en remplaçant  $E_i$  par  $f_D/C$ :

$$\frac{f_D}{C} = m\omega^2 (f + f_D)$$

Soit:

$$f_D = \frac{Cm\omega^2 f}{1 - Cm\omega^2} \qquad (1)$$

### Travail demandé:

#### Question 1\_ Calcul littéral :

A partir de la formulation (1), trouver l'expression de la vitesse angulaire critique  $\omega_{critique}$ . Vous montrerez que  $\omega_{critique}$  ne dépend que de la flèche statique f et de l'accélération de la pesanteur g.

#### **Question 2\_Application numérique :**

Calculer la valeur approchée de la vitesse critique de l'arbre pour une flèche statique au milieu de l'arbre (L/2) de 0.014 mm et  $g=9.81\ m.\ s^{-2}$ . On exprimera le résultat en tr/mn.