

ORDRE DES INGÉNIEURS DU QUÉBEC  
SESSION DE MAI 2019

Toute documentation permise  
Calculatrices : modèles autorisés seulement  
Durée de l'examen : 3 heures

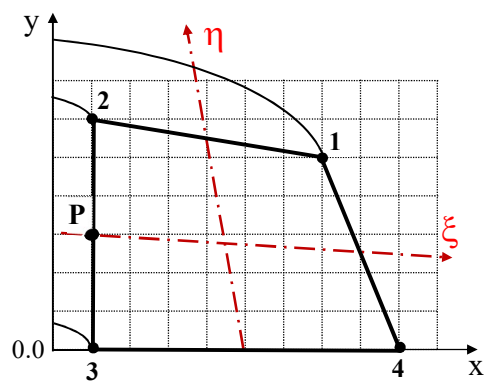
**16-MC-B4 Analyse par éléments finis**

Il y a quatre (4) questions présentées sur trois pages.

**Question 1 (25 points)**

Les coordonnées  $x$  et  $y$  et les déplacements  $u_x$  et  $u_y$  aux coins d'un élément fini axisymétrique à 4 nœuds sont présentés à la Figure 1, la pièce étant à la température ambiante. Les propriétés du matériau sont  $E = 10000 \text{ MPa}$  (module d'élasticité) et  $\nu = 0.3$  (coefficient de Poisson).

En utilisant la matrice des fonctions de forme  $[N]$  d'un élément fini axisymétrique à 4 nœuds, calculer les déformations et les contraintes au point **P** situé au milieu de 2-3.



**Figure 1**

Noeuds	x (mm)	y (mm)	$u_x$ (mm)	$u_y$ (mm)
1	70	50	0.04	0.03
2	10	60	0.0	0.02
3	10	0	0.0	0.0
4	90	0	0.02	0.0

Rappel:

Matrice des fonctions de forme :

$$[N(\xi, \eta)] = \begin{bmatrix} \frac{1}{4}(1+\xi)(1+\eta) & \frac{1}{4}(1-\xi)(1+\eta) & \frac{1}{4}(1-\xi)(1-\eta) & \frac{1}{4}(1+\xi)(1-\eta) \end{bmatrix}$$

Où  $\xi$  et  $\eta$  sont les coordonnées normalisées variant entre  $-1$  et  $+1$  dans un quadrilatère IJKL telles qu'un paramètre d'état  $f$  en un point de coordonnées  $(\xi, \eta)$  dans cet élément soit donné par la fonction d'interpolation bilinéaire suivante :

$f = [N] \cdot [f_i \ f_j \ f_k \ f_L]$  écrit en vecteur colonne,

$f$  pouvant être  $x$ ,  $y$ ,  $T$  (température),  $u_x$  ou  $u_y$ .

### Question 2 (25 points)

Les trois ressorts fixés aux points 1, 3 et 4 sont attachés à un corps rigide au point 2 (Figure 2). Les constantes de rigidité des ressorts sont  $k_1 = 1000 \text{ kN/m}$  et  $k_2 = k_3 = 500 \text{ kN/m}$ .

Deux forces horizontales  $P = 2 \text{ kN}$  sont appliquées au point 2.

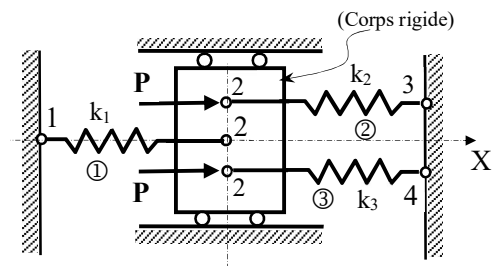
En modélisant en trois éléments finis du ressort, calculer les forces de réaction aux points 1, 3 et 4.

Rappel :

Équations d'équilibre d'un élément fini ressort  $ij$  :  $\begin{bmatrix} k & -k \\ -k & k \end{bmatrix} \begin{Bmatrix} u_i \\ u_j \end{Bmatrix} = \begin{Bmatrix} f_i \\ f_j \end{Bmatrix}$

Où  $k$  est la constante de rigidité du ressort  $ij$ .

Figure 2



### Question 3 (25 points)

L'arbre ABC en acier est encastré au point A (Figure 3).

Les diamètres de l'arbre sont les suivantes :  $d_1 = 0.038 \text{ m}$  pour AB et  $d_2 = 0.024 \text{ m}$  pour BC.

Les propriétés de l'acier sont  $G = 7.8 \cdot 10^{10} \text{ N/m}^2$  (module de rigidité) et  $\rho = 7800 \text{ kg/m}^3$  (masse volumique).

En modélisant l'arbre ABC en deux éléments finis en torsion, calculer :

- les matrices d'assemblage de rigidité et de masse de l'arbre;
- la plus basse fréquence naturelle (mode 1) en vibration de torsion.

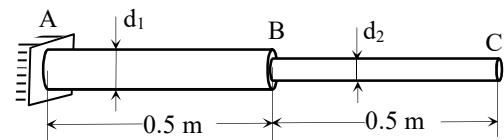


Figure 3

Rappel : Élément torsion à 2 nœuds  $\Rightarrow$  matrice de rigidité  $[K_{ij}]$ , matrice masse  $[M_{ij}]$  et vecteur des degrés de liberté  $[D_{ij}]$  avec  $\theta$  le degré de liberté en rotation d'un nœud. Pour l'élément  $ij$ ,  $G$  est le module de rigidité,  $L_{ij}$  est la longueur de l'élément,  $J_{ij}$  est le moment d'inertie polaire de la section,  $I_{ij}$  est le second moment quadratique de la section et  $\rho_{ij}$  est la masse volumique.

$$[K_{ij}] = \frac{G \cdot J_{ij}}{L_{ij}} \cdot \begin{bmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}; [M_{ij}] = \frac{\rho \cdot I_{ij} \cdot L_{ij}}{12} \cdot \begin{bmatrix} 2 & 1 \\ 1 & 2 \end{bmatrix} \text{ et } [D_{ij}] = \begin{bmatrix} \theta_i \\ \theta_j \end{bmatrix}$$

#### Question 4 (25 points)

Les tiges du treillis ABC (ferme) à la figure 4 sont toutes de même matériau  $E = 2 \cdot 10^5 \text{ MPa}$ .

Les sections des tiges sont les suivantes :  $120 \text{ mm}^2$  pour AB et  $480 \text{ mm}^2$  pour BC.

Les joints A et C sont bloqués dans les deux directions et une force horizontale  $P = 8 \text{ kN}$  est appliquée au joint B.

En modélisant le treillis ABC en deux éléments finis tige 2D,

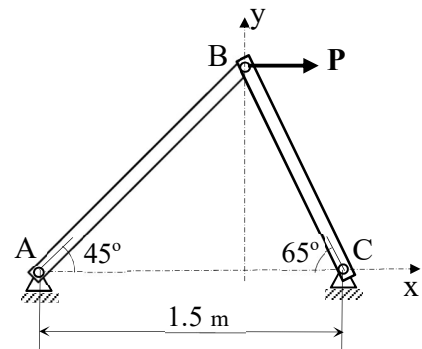
- développer les équations d'équilibre de chaque élément,
- développer les équations d'assemblage réduites,
- calculer les déplacements du point B.

Rappel:

Équation d'équilibre matricielle d'un élément fini ij en tige 2D :

$$\frac{A \cdot E}{L} \begin{bmatrix} c^2 & s \cdot c & -c^2 & -s \cdot c \\ s \cdot c & s^2 & -s \cdot c & -s^2 \\ -c^2 & -s \cdot c & c^2 & s \cdot c \\ -s \cdot c & -s^2 & s \cdot c & s^2 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} u_{x,i} \\ u_{y,i} \\ u_{x,j} \\ u_{y,j} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_{x,i}^{ij} \\ f_{y,i}^{ij} \\ f_{x,j}^{ij} \\ f_{y,j}^{ij} \end{bmatrix},$$

A est l'aire de section; L est la longueur de l'élément ij; E est le module d'élasticité du matériau;  $\varphi$  est l'angle d'inclinaison de l'élément ij;  $c = \cos \varphi$  et  $s = \sin \varphi$ .



**Figure 4**