

**DUREE DE L'EXAMEN : 2 HEURES**

Les notes de Cours, de TD et de TP sur support papier sont autorisées ainsi que les calculatrices ne permettant pas de communications interne et/ou externe.

L'usage d'autres moyens électroniques (ordinateur, téléphone, traducteur automatique etc.) est interdit.

Les sujets 1 et 2 sont à rendre sur des feuilles séparées.

**SUJET 1**

**MÉTHODE DES VOLUMES FINIS EN TRANSFERT THERMIQUE ET MÉCANIQUE DES FLUIDES (10 POINTS)**

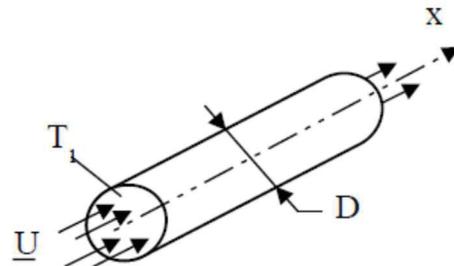
Le travail proposé ici consiste à compléter l'étude faite en TD en envisageant deux nouvelles approches.

Pour mémoire, on considère un tronçon de conduite de longueur L et de section circulaire constante dans laquelle s'écoule de l'eau. La paroi interne de la conduite a une température constante  $T_c = 100^\circ\text{C}$  alors que l'eau est à la température constante  $T_1 = 15^\circ\text{C}$  à l'entrée de la conduite.

On souhaite caractériser le réchauffement de l'eau au fur et à mesure de son écoulement dans ce tronçon.

Les données sont :

- longueur  $L = 1$  m,
- diamètre  $D = 1$  cm,
- coefficient d'échange  $h = 4.10^3 \text{ W.m}^{-2}.\text{K}^{-1}$ ,
- conductivité thermique  $\lambda = 0,6 \text{ W.m}^{-1}.\text{K}^{-1}$ ,
- capacité thermique massique  $c_{th} = 4.10^3 \text{ J.kg}^{-1}.\text{K}^{-1}$ ,
- masse volumique  $\rho = 10^3 \text{ kg.m}^{-3}$ ,
- vitesse d'écoulement  $u = 1 \text{ m.s}^{-1}$ ,



Les conditions sont donc les mêmes qu'en TD. On a vu que, dans ce cas, les termes diffusifs étaient négligeables devant les termes convectifs.

Vous pouvez utiliser ce résultat pour les deux approches étudiées ici.

*Approche n°1.*

La conduite est discrétisée en 5 volumes identiques selon le schéma vu en TD et on exploite le schéma amont au second ordre.

Rappel : Il s'écrit pour les faces w et e du volume de centre P:

$$\begin{aligned} \Phi_w &= \frac{3}{2} \Phi_w - \frac{1}{2} \Phi_{ww} & \text{si } u_w > 0 \text{ et } u_e > 0 \\ \Phi_e &= \frac{3}{2} \Phi_P - \frac{1}{2} \Phi_w & \text{ou} \\ \Phi_w &= \frac{3}{2} \Phi_P - \frac{1}{2} \Phi_E & \text{si } u_w < 0 \text{ et } u_e < 0 \\ \Phi_e &= \frac{3}{2} \Phi_E - \frac{1}{2} \Phi_{EE} \end{aligned}$$

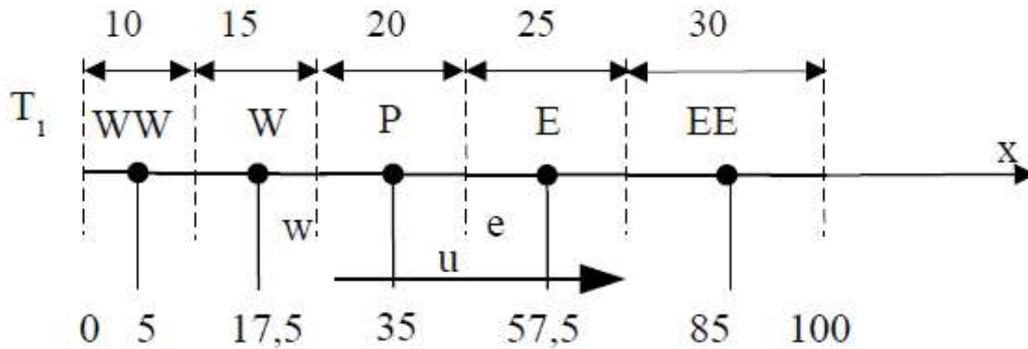
Exprimer sous forme analytique le système d'équations caractérisant la température pour les 5 volumes.

Exprimer les matrices de coefficients sous forme analytique puis numérique.

Calculer la distribution des températures aux différents nœuds.

*Approche n°2.*

La conduite est discrétisée en 5 volumes de taille croissante auxquels on applique le schéma amont.



Les cotes et abscisses sont données en cm.

Exprimer sous forme analytique le système d'équations caractérisant la température pour les 5 volumes.

Exprimer les matrices de coefficients sous forme analytique puis numérique.

Calculer la distribution des températures aux différents nœuds.

*Comparaison.*

Comparer les résultats des deux approches avec les valeurs analytiques en calculant l'écart en pourcentage en valeur absolue puis commenter.

On rappelle les valeurs analytiques :

$T_{WW}$	$T_W$	$T_P$	$T_E$	$T_{EE}$
18,33	24,61	30,41	35,76	40,7

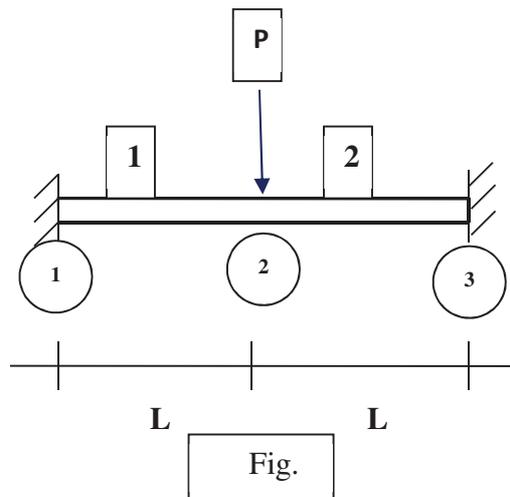
## SUJET 2

### MÉCANIQUE DES STRUCTURES

#### Exercice (6 pts)

Considérons une poutre en flexion simple, bi-encastée avec une force concentrée au milieu (voir Fig.). La longueur de la poutre est  $2L$ , le moment d'inertie  $I$  et le module d'Young  $E$ . Il y a 2 éléments finis, chacun de longueur  $L$ , et 3 nœuds. La poutre est encastée aux nœuds 1 et 3. On applique une force concentrée  $P$  au nœud 2.

- Déterminer les degrés de liberté  $\mathbf{u}$ . (1 pt)
- Calculer les matrices de rigidité élémentaires et les seconds membres élémentaires. (1 pt)
- Faire l'assemblage des matrices de rigidité et des seconds membres. (2 pts)
- Imposer les conditions aux limites. (1 pt)
- Résoudre le système  $\mathbf{K} \mathbf{u} = \mathbf{f}$  et calculer les ddl  $\mathbf{u}$  (en fonction de  $P, L, E, I$ ). (1 pt)



On rappelle la matrice de rigidité d'un élément de poutre en flexion simple :

$$K^e = \frac{EI}{L^3} \begin{bmatrix} 12 & 6L & -12 & 6L \\ 6L & 4L^2 & -6L & 2L^2 \\ -12 & -6L & 12 & -6L \\ 6L & 2L^2 & -6L & 4L^2 \end{bmatrix}$$

**Questions de cours (4 pts)**

Choisir une bonne réponse.

1. Dans l'élément CST (Constant Strain Triangle),
  - A. les contraintes sont linéaires
  - B. les déplacements sont linéaires
  - C. les déplacements sont constants
  
2. Dans l'élément LST (Linear Strain Triangle),
  - A. les déplacements sont quadratiques
  - B. les déplacements sont linéaires
  - C. les contraintes sont quadratiques
  
3. Dans la convergence de type  $p$  (augmentation du degré du polynôme d'approximation) de la méthode des éléments finis,
  - A. le nombre d'éléments augmente
  - B. le nombre d'éléments et de degrés de liberté augmentent
  - C. le nombre de degrés de liberté augmente
  
4. Afin d'effectuer une intégration numérique en 1D par la méthode de Gauss avec 4 points de Gauss, il faut résoudre
  - A. un système de 4 équations algébriques
  - B. un système de 6 équations algébriques
  - C. un système de 8 équations algébriques