

**N.B.** : Notes de cours, TD et TP autorisés.

**TRANSFERT THERMIQUE CONDUCTIF**

**Exercice 1 (5 points)** :

On considère un problème stationnaire de conduction de chaleur en **2D-axisymétrique** avec un maillage constitué de deux éléments triangles  $E_1$  et  $E_2$  et de quatre nœuds  $N_1, N_2, N_3$  et  $N_4$  (fig. 1). La structure est soumise à deux sources internes de chaleur  $\bar{q}_1$  et  $\bar{q}_2$  affectées aux deux éléments du maillage. Des températures connues  $\bar{T}_1$  et  $\bar{T}_4$  sont imposées aux nœuds 1 et 4. Données numériques : conductivité du matériau = 10 W/(m °C),  $\bar{T}_1 = \bar{T}_4 = 5$  °C.

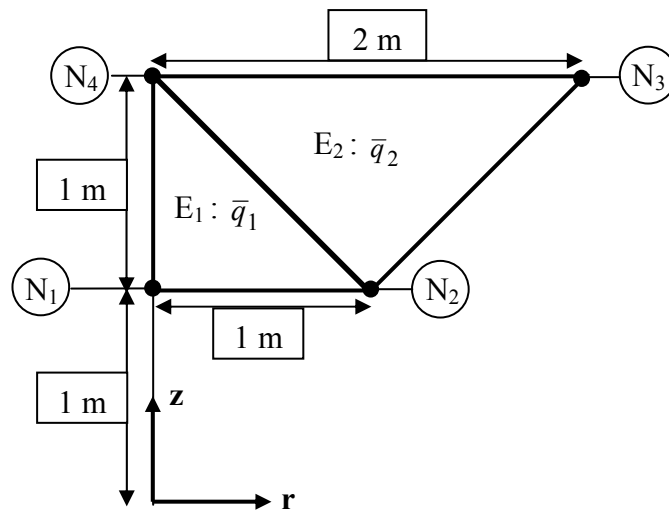


Figure 1

Les calculs seront réalisés avec la convention de numérotation locale indiquée sur la figure 2 :

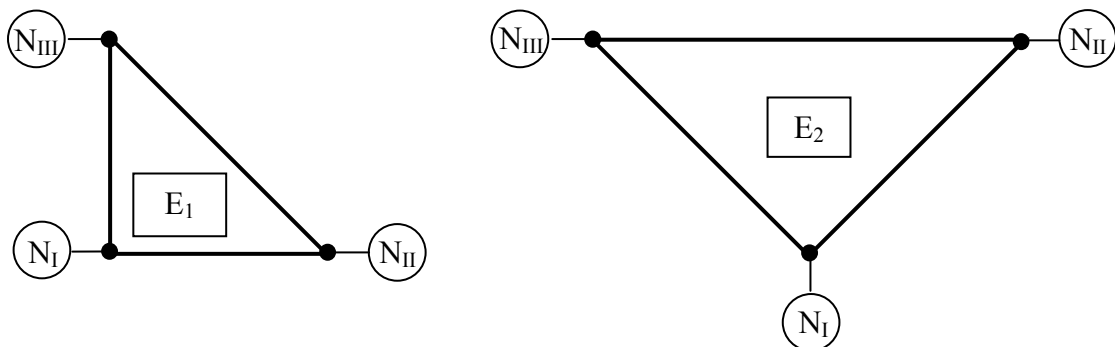


Figure 2

Calculer les températures aux nœuds du maillage dans les deux cas suivants :

- a)  $\bar{q}_1 = \bar{q}_2 = 100 \text{ W/m}^3$
- b)  $\bar{q}_1 = 100 \text{ W/m}^3, \bar{q}_2 = 50 \text{ W/m}^3$

**Exercice 2 (1 point) :**

On considère un problème stationnaire de conduction de chaleur en **2D-plan**. La dimension  $L$  de la structure considérée est supposée grande devant  $3e$  (fig. 3). Cette structure est soumise à une température  $\bar{T}$  sur sa face supérieure et à un flux  $\phi$  sur sa face inférieure. Les données numériques sont :  $e=10$  mm ; conductivité du matériau= $50$  W/(m °C) ;  $\phi=10^4$  W/m<sup>2</sup>. Calculer la température  $T_0$  sur la face inférieure, au centre de la structure, dans les deux cas suivants :

- a)  $\bar{T} = 20^\circ\text{C}$ . Donner  $T_0$  en °C
- b)  $\bar{T} = 20^\circ\text{K}$ . Donner  $T_0$  en °K.

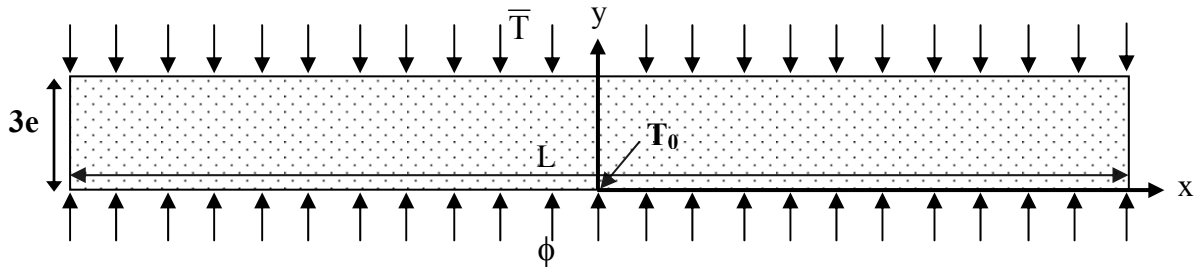


Figure 3

**TRANSFERT THERMIQUE RADIATIF**

**Exercice 3 (3 points) :**

On considère un transfert stationnaire radiatif de chaleur au sein d'une enceinte fermée (fig. 4). L'enceinte est constituée de quatre surfaces  $S_1, S_2, S_3$  et  $S_4$ , d'émissivité respective  $\epsilon_1, \epsilon_2, \epsilon_3$  et  $\epsilon_4$ . Dans les parois de l'enceinte, la chaleur est transportée par conduction. Le problème posé est un problème plan. La structure considérée est soumise à une température  $\bar{T}$  sur sa face supérieure et à un flux  $\phi$  sur sa face inférieure. Les données numériques sont :  $e=10$  mm, conductivité du matériau= $50$  W/(m °C), émissivité des surfaces rayonnantes :  $\epsilon_1=0.5, \epsilon_2=\epsilon_3=\epsilon_4=0.3$ , constante de Stefan-Boltzmann= $5.67 \cdot 10^{-8}$  W/(m<sup>2</sup> °K<sup>4</sup>),  $\phi=10^4$  W/m<sup>2</sup>. On suppose que la base  $L$  de la structure est très grande devant l'épaisseur  $e$ .

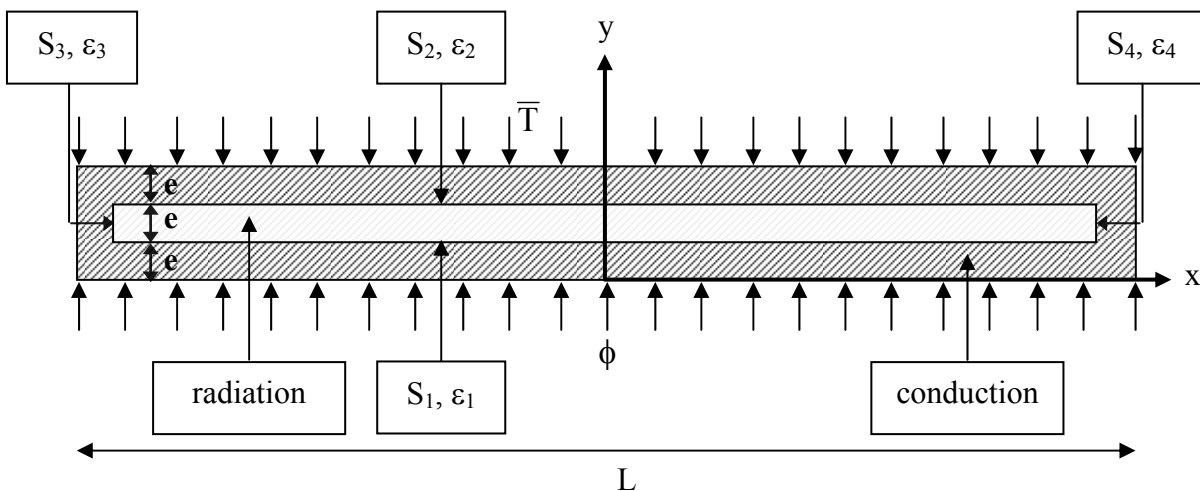


Figure 4

1) Calculer les températures  $T_0$ ,  $T_1$  et  $T_2$  (fig. 5) dans les deux cas suivants :

a)  $\bar{T} = 20^\circ \text{C}$ . Donner  $T_0$ ,  $T_1$  et  $T_2$  en  $^\circ\text{C}$ .

b)  $\bar{T} = 20^\circ \text{K}$ . Donner  $T_0$ ,  $T_1$  et  $T_2$  en  $^\circ\text{K}$ .

2) Dans quel cas aurait on le meilleur accord entre les résultats de la question 1) et le résultat d'un calcul éléments finis :  $L=10^{-6} \text{ m}$  ;  $L=1 \text{ m}$  ou  $L=+\infty$  ?

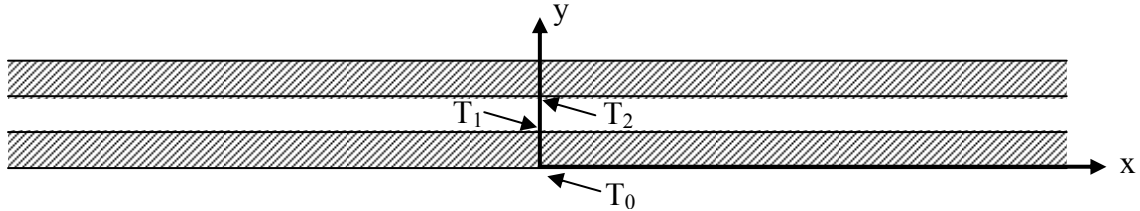


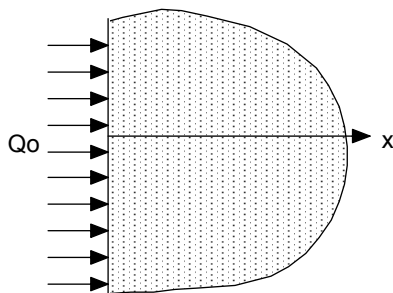
Figure 5

**Question (1 point)** : comment gère-t-on plusieurs enceintes radiatives disjointes dans ANSYS ?

### Exercice 4 : Conduction thermique en régime transitoire - Cas d'un milieu semi-infini avec flux imposé.

(8 points)

**Problème** : Un solide semi-infini en acier inoxydable est initialement à  $15^\circ\text{C}$  ( $T(x,0s) = 15$ ).  
A  $t=0s$  on impose sur la surface un flux thermique constant de  $10^6 \text{ W.m}^{-2}$ .



**Données acier inox:**

$$\lambda = 16 \text{ W.m}^{-1}\text{.}^\circ\text{C}^{-1}$$

$$\rho = 8000 \text{ kg.m}^{-3}$$

$$C = 500 \text{ J.kg}^{-1}\text{.}^\circ\text{C}^{-1}$$

On peut montrer que la solution analytique s'exprime de la manière suivante :

$$T(x,t) = T_i + \frac{2Q_0}{\lambda} \sqrt{kt} \operatorname{ierfc}\left(\frac{x}{2\sqrt{kt}}\right)$$

où

$\kappa = \frac{\lambda}{\rho C}$  représente la diffusivité thermique du matériau.

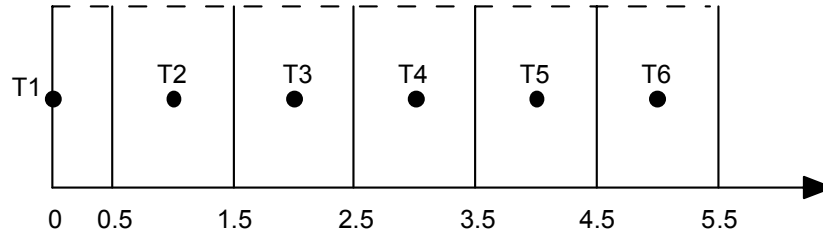
Avec  $\operatorname{ierfc}(0) = 1/\sqrt{\pi}$ , la température de surface évolue donc suivant :

$$T(0,t) = T_i + \frac{2Q_0}{\sqrt{\lambda \rho C \pi}} \sqrt{t}$$

**Numérique:**

- Considérer une profondeur de 5.5 mm.
- Utiliser 6 volumes (dont le premier sera un demi-volume).

**Représentation:**



- 1) Déterminer le système (6 équations) permettant de calculer  $T(x_i, 0.1s)$  à partir de  $T(x_i, 0s)$  suivant un schéma d'intégration temporelle de type Crank-Nicholson.  
Mettre le problème sous la forme :

$$[A][T_{j+1}] = [B][T_j] + [S]$$

Où  $j$  représente l'indice temporel.

Et exprimer les matrices  $[A]$ ,  $[B]$  et  $[S]$  en fonction de 3 coefficients à expliciter.

Donner les valeurs numériques de chaque coefficient puis résoudre.

(Rq: vous utiliserez une surface unitaire suivant la normale à  $x$ ).

- 2) Calculer  $T(x_i, 0.5s)$  en réalisant 5 pas de temps de 0.1s avec ce même schéma et conclure en comparant à la solution analytique de la température de surface.

**Exercice 5 :** (2 points)

Si l'image suivante représente la température dans différentes cellules d'un maillage 1D en mécanique des fluides et si la flèche représente la direction de l'écoulement en  $w$ , calculer  $T_w$  (face située entre W et P) pour des schémas de discrétisation de type centré, amont et QUICK.

