

## Séance 3

# Transferts de chaleur

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = \nabla \cdot (k \nabla T) + r$$

$$\mathbf{q} = -k \nabla T \quad \text{- Fourier -}$$

$$\mathbf{q} \cdot \mathbf{n} = \pm h \Delta T \quad \text{- Newton -}$$

7

Considérons une plaque plane composée de plusieurs couches dont les faces sont beaucoup plus grandes que son épaisseur  $L$ . On recherche le profil de température  $T(x)$ . Les coefficients de conduction des diverses couches sont donnés par  $k_i$  tandis que leur épaisseurs sont données par  $L_i$ . Les densités de flux de chaleurs sur les faces extérieures sont données par les expressions :

$$\begin{aligned} q &= h_0 (T_{\infty 0} - T(0)) \\ q &= h_L (T(L) - T_{\infty L}) \end{aligned}$$

où  $h_0$  et  $h_L$  sont des coefficients de convection, tandis que  $T_{\infty 0} > T_{\infty L}$  sont les températures moyennes de l'air des deux côtés de la plaque.

On vous demande de :

1. Calculer la densité de flux de chaleur  $q$  en fonction des données.
2. Déterminer les températures aux interfaces entre les couches.
3. Dessiner le profil de température.

### Quelques ordres de grandeur de coefficient de conduction

Matériau	$k$ [W/mK]
cuivre	380
aluminium	260
acier	45
eau (à pression atmosphérique)	0.67
air (à pression atmosphérique)	0.02

8

Considérons un fer à repasser d'une puissance de  $1000\text{ W}$ . La semelle est réalisée avec un alliage en aluminium 2024-T6 dont les caractéristiques matérielles sont  $\alpha = 73 \times 10^{-6}\text{ m}^2/\text{s}$ ,  $c = 875\text{ J/kgK}$  et  $\rho = 2770\text{ kg/m}^3$ . L'épaisseur de la semelle est  $0.5\text{ cm}$  et sa surface est  $0.03\text{ m}^2$ .

Avant d'allumer le fer, la semelle est en équilibre thermique avec l'air ambiant à  $22\text{ }^\circ\text{C}$ .

1. Est-il réaliste de supposer que la température de la semelle est approximativement uniforme à tout instant ? Quel nombre adimensionnel serait-il judicieux de calculer ? Justifier.
2. Calculer le temps requis pour que la température de la semelle atteigne  $140\text{ }^\circ\text{C}$  si le coefficient de convection à la base de la semelle est  $h = 12\text{ W/m}^2\text{K}$  et si 85% de la chaleur générée par la résistance électrique est transférée à la semelle.

**Quelques ordres de grandeur de coefficients de convection**

Type de transfert	Fluide	$h\text{ [W/m}^2\text{K]}$
Convection forcée	Gaz	10...300
	Liquide aqueux	500...12000
	Huile	50...1700
	Métal liquide	6000...110000
Convection naturelle	Gaz	5...30
	Liquide aqueux	100...1000
Changement de phase	Eau, ébullition	3000...60000
	Eau, condensation	5000...110000

9

La température  $T_\infty$  d'un gaz en mouvement est mesuré par un thermocouple dont la jonction peut être approximée comme une sphère avec un diamètre  $D = 1.2\text{ mm}$ . Les propriétés de cette jonction sont  $k = 35\text{ W/mK}$ ,  $c = 320\text{ J/kgK}$  et  $\rho = 8500\text{ kg/m}^3$ . Le coefficient de convection entre la jonction et le gaz est  $h = 65\text{ W/m}^2\text{K}$ .

Le thermocouple dont la température initiale est  $T_0$  est plongé en  $t = 0$  dans le gaz et il faudra un certain temps pour que la température moyenne de la jonction  $T_m(t)$  se rapproche de la température du gaz. C'est à cet instant uniquement que le thermocouple permet d'obtenir une mesure acceptable de la température du gaz.

1. Obtenir l'équation différentielle ordinaire que doit satisfaire  $T_m(t)$ .
2. Calculer le temps  $t_c$  afin tel que l'écart  $T_m(t_c) - T_\infty$  soit inférieur à 1% de l'écart  $T_0 - T_\infty$ .
3. Est-il possible de ré-obtenir l'équation différentielle ordinaire que doit satisfaire  $T_m(t)$  en partant de l'équation aux dérivées partielles que satisfait  $T(\mathbf{x}, t)$  ?
4. A tout instant, à quoi ressemble le profil de température  $T(r, t)$  à l'intérieur de la sphère ? La valeur du nombre de Biot doit vous permettre de répondre à cette question (si, si, si !).