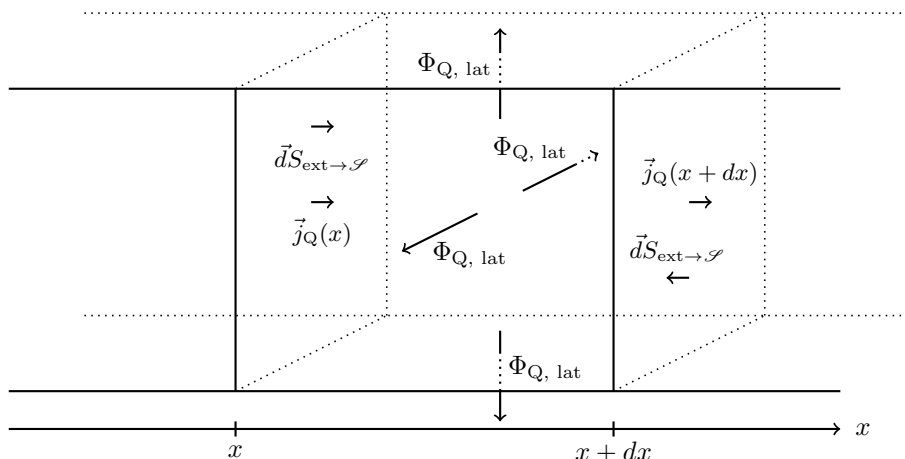


## Ailette de refroidissement

1. On définit le système suivant :  $\mathcal{S} = \{\text{une tranche d'ailette comprise entre } x \text{ et } x + dx\}$



On fait un bilan d'énergie au système  $\mathcal{S}$ :

$$\underbrace{\frac{d^2 U}{dt}}_{=0 \text{ régime permanent}} = \delta \Phi_{\text{ext} \rightarrow \mathcal{S}} + \delta^2 \underbrace{Q_p}_{=0 \text{ pas de terme de création}} + \delta^2 \underbrace{W}_{=0 \text{ solide incompressible}}$$

Ainsi l'équation se ramène à,

$$\delta \Phi_{\text{ext} \rightarrow \mathcal{S}} = 0 \quad \longrightarrow \quad \Phi_{Q, \text{entrant en } x} + \Phi_{Q, \text{entrant en } x+dx} + \Phi_{Q, \text{lat}} = 0$$

On a d'après l'énoncé,

$$\Phi_{Q, \text{lat}} = h(T(x) - T_A)dS \quad \text{avec} \quad dS = 2edx + 2bdx = 2(e+b)dx$$

Alors,

$$\iint_{S \text{ entrant en } x} \vec{j}_Q(x) \vec{dS}_{\text{ext} \rightarrow \mathcal{S}} + \iint_{S \text{ entrant en } x+dx} \vec{j}_Q(x+dx) \vec{dS}_{\text{ext} \rightarrow \mathcal{S}} - 2h(b+e)(T(x) - T_A)dx = 0$$

$$\Leftrightarrow j_x(x)be - j_x(x+dx)be - 2h(b+e)(T(x) - T_A)dx = 0$$

$$\Leftrightarrow -\frac{j_x(x+dx) - j_x(x)}{dx} - 2h\left(\frac{1}{e} + \frac{1}{b}\right)(T(x) - T_A) = 0$$

On obtient finalement,

$$\boxed{\frac{\partial j_x}{\partial x} + 2h\left(\frac{1}{e} + \frac{1}{b}\right)(T(x) - T_A) = 0} \quad (1)$$

2. D'après la loi de de Fourier on a,

$$\vec{j}_Q = -\lambda \frac{dT}{dx} \vec{u}_x$$

On fait la projection de  $\vec{j}_Q$  sur l'axe  $Ox$ ,

$$j_x = -\lambda \frac{dT}{dx}$$

On remplace dans l'équation (1),

$$-\lambda \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + 2h \left( \frac{1}{e} + \frac{1}{b} \right) (T(x) - T_A) = 0$$

On obtient donc l'équation différentielle suivante,

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} - \frac{1}{L^2} (T(x) - T_A) = 0 \quad \text{avec} \quad L = \sqrt{\frac{\lambda e b}{2h(e+b)}} \simeq 1,0 \cdot 10^{-2} \text{ m}$$

**Remarque :** Puisque le vecteur densité de flux thermique  $\vec{j}_Q$  se dirige vers les zones de basse température (en opposition au gradient), le signe moins est nécessaire pour que l'équation reflète cette direction physique.

3. Résolvons l'équation différentielle suivante,

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} - \frac{T(x)}{L^2} = -\frac{T_A}{L^2}$$

La solution est de la forme,

$$T(x) = T_{\text{homogène}}(x) + T_{\text{particulière}}$$

Equation caractéristique,

$$r^2 = \frac{1}{L^2} \implies r = \pm \frac{1}{L}$$

On trouve  $T_{\text{particulière}}$  en prenant  $T(x) = C^{\text{te}} \implies T_{\text{particulière}} = T_A$

Ainsi on a,

$$T(x) = \lambda e^{xr} + \mu e^{-xr} + T_A \quad \text{avec} \quad \lambda, \mu = C^{\text{te}}$$

La température ne pouvant diverger lorsque  $x \rightarrow +\infty$ , on a nécessairement  $\lambda = 0$ .

La condition limite en  $O$  nous donne,

$$T(x=0) = T_M = \mu + T_A \implies \mu = T_M - T_A$$

Ainsi la solution de cette équation différentielle est,

$$T(x) = T_A + (T_M - T_A)e^{-x/L}$$

4. D'après la question précédente on a,

$$T(x) = T_A + (T_M - T_A)e^{-x/L}$$

Et d'après l'énoncé,

$$dP = h(T(x) - T_A)dS$$

Finalement on obtient,

$$dP = h(T_M - T_A)e^{-x/L}dS$$

5. On a,  $dS = 2(e + b)dx$

Intégrons dP entre 0 et  $x$ ,

$$\begin{aligned} P &= \int_0^x 2h(e + b)(T_M - T_A)e^{-x/L} dx = 2h(e + b)(T_M - T_A) \int_0^x e^{-x/L} dx \\ &= 2h(e + b)(T_M - T_A) \left[ -Le^{-x/L} \right]_0^x = 2hL(e + b)(T_M - T_A) \left( 1 - e^{-x/L} \right) \end{aligned}$$

Ainsi en  $x = c$  on a,

$$P = 2hL(e + b)(T_M - T_A) \left( 1 - e^{-c/L} \right) \simeq 12,5 \text{ W}$$

6. On a d'après la question précédente,

$$P = 2hL(e + b)(T_M - T_A) \left( 1 - e^{-x/L} \right)$$

Donc, on en  $x = 0$  on a,

$$P' = 2hL(e + b)(T_M - T_A) \simeq 12,5 \text{ W}$$

Ainsi, une ailette de cette dimension permet d'évacuer presque la totalité de la puissance thermique transmise par le boîtier de l'appareil M à l'ailette. Donc,  $P' \simeq P$ .

7. D'après les résultats précédent pour un flux thermique de 0,9 kW il faudra :  $N_{\text{ailettes}} = \frac{900}{12} = 72$

8. Si la condition  $L \ll c$  n'est plus vérifiée, le terme  $e^{x/L}$  ne serait plus divergent, il faudrait alors tenir compte du terme en  $\lambda$  dans l'expression générale de  $T(x) = \lambda e^{x/L} + \mu e^{-x/L} + T_A$ .