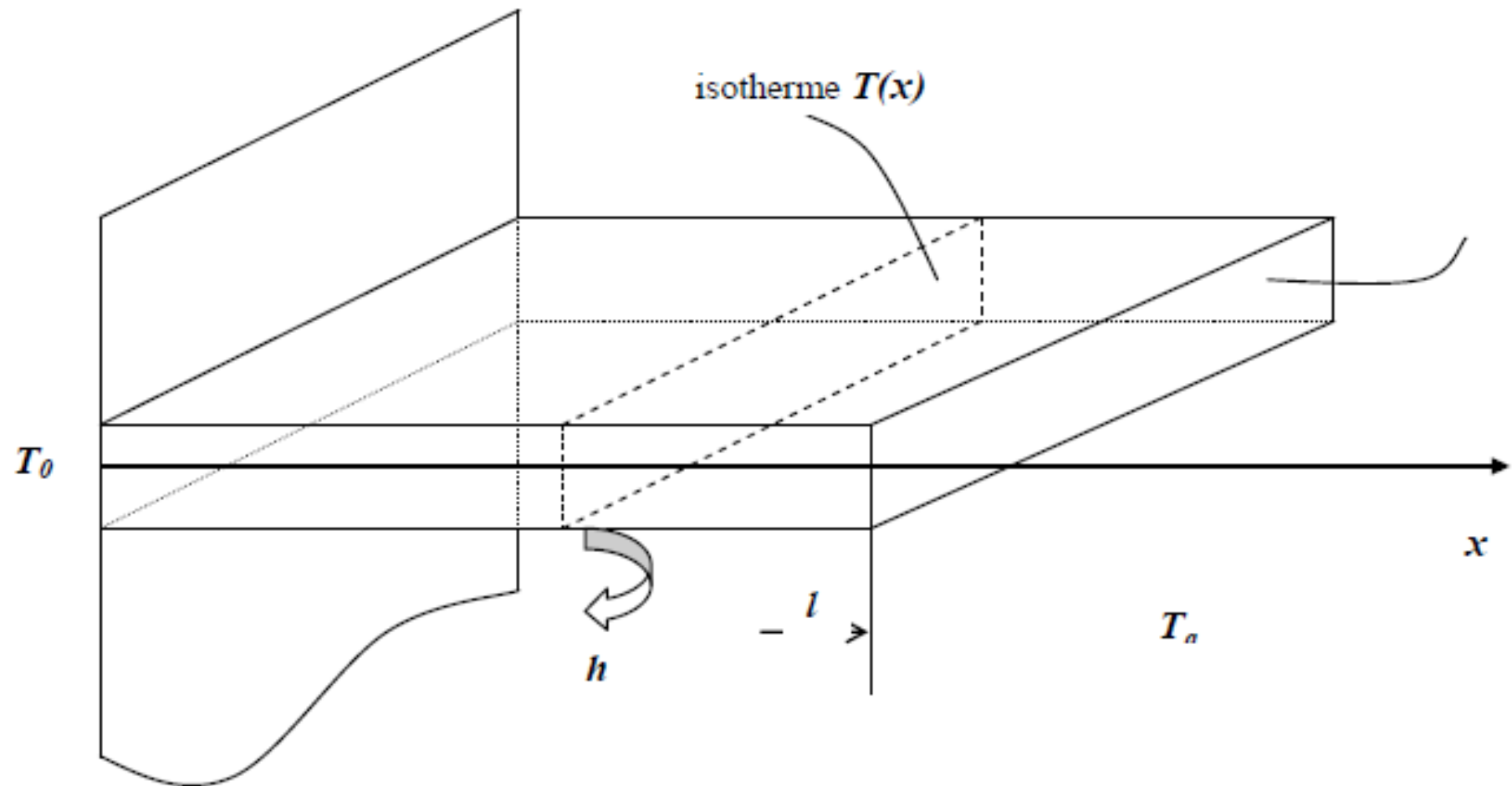


# Ailette de refroidissement

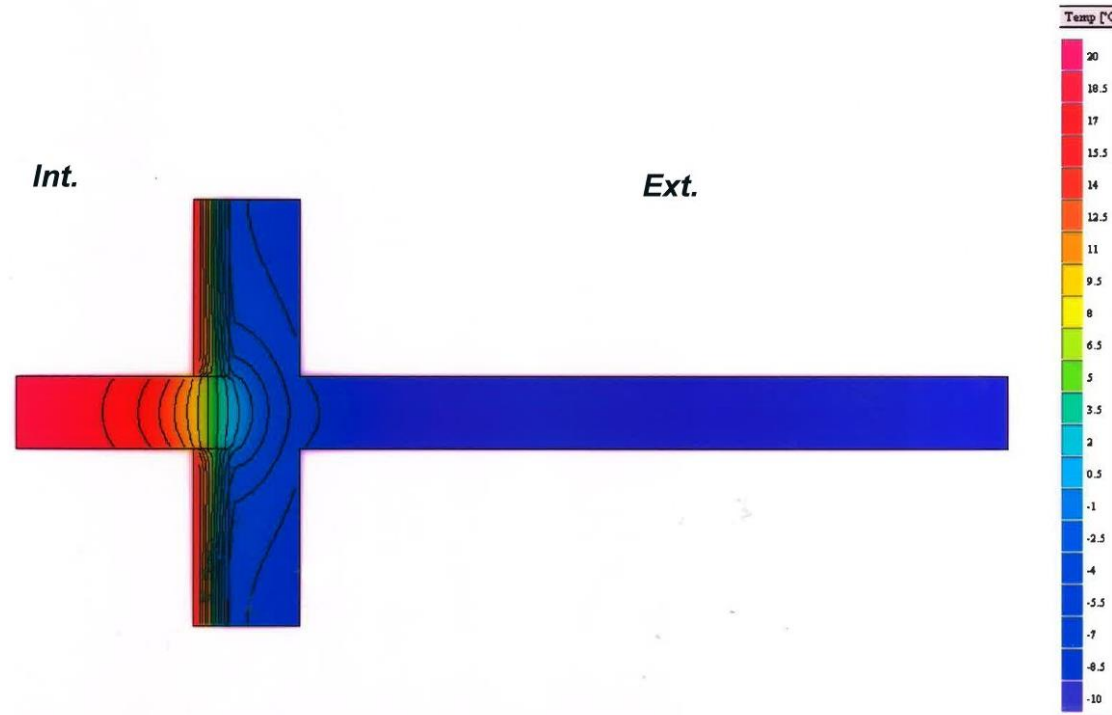


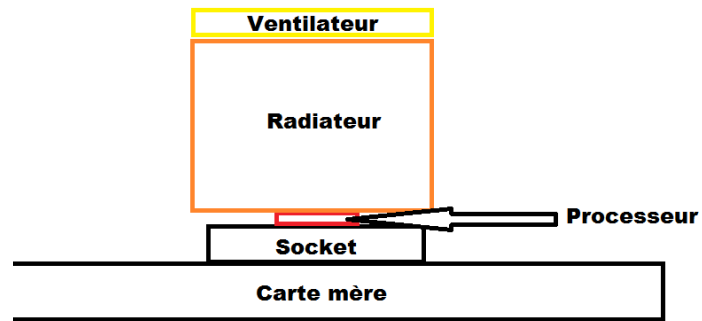
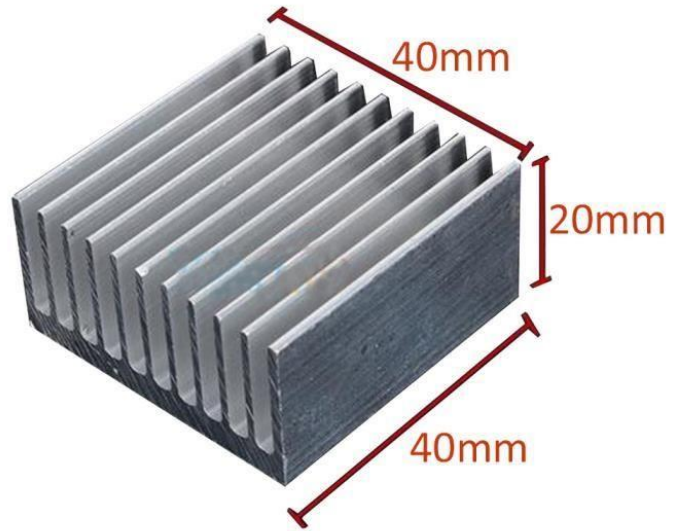
## Ex12 Ailette de refroidissement

Soit une ailette de refroidissement de section droite, uniformément chauffée à sa base à la température  $T_0$  et placée dans un milieu ambiant à la température  $T_\infty$ . On suppose que la température est uniquement en fonction de  $x$ , donc les isothermes sont planes et perpendiculaires à l'axe  $x$ . On note  $p$  le périmètre de base,  $S$  la section droite,  $\lambda$  la conductivité thermique et  $h$  le coefficient d'échange superficiel de l'ailette.



1. Donner la solution générale pour la distribution spatiale de la température  $T = f(x)$  en considérant le transfert de chaleur unidimensionnel dans la direction  $x$ .
2. Vérifier la validité de l'hypothèse du transfert unidimensionnel.
3. Donner l'expression de la distribution spatiale de la température  $T = f(x)$  et de l'efficacité  $E = q_0 / q'_0$ , où  $q_0$  est le flux évacué au pied de l'ailette et  $q'_0$  est le flux évacué par la section  $S$  s'il n'y avait pas d'ailette dans les cas suivants : ailette de longueur infinie ;





$h=40 \text{ W}/(\text{mK})$   
 $\lambda=50 \text{ W}/(\text{m}^2\text{K})$   
Section  $S=5\text{mm}\times 20\text{mm}$

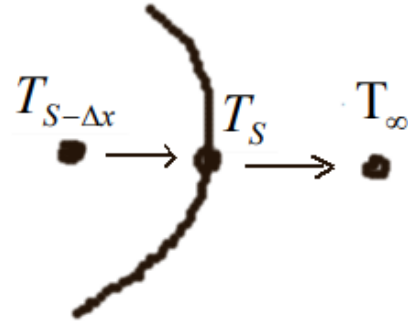


# Nombre de Biot : Bi

$$-\lambda \left. \frac{dT}{dx} \right|_S \cong \lambda \frac{T_{S-\Delta x} - T_S}{\Delta x}$$

et

$$-\lambda \left. \frac{dT}{dx} \right|_S = h(T_S - T_\infty)$$



Le rapport

$$\text{Bi} = \frac{\frac{\Delta x}{\lambda}}{\frac{1}{h}} = \frac{T_{S-\Delta x} - T_S}{T_S - T_\infty} \quad \text{Bi} \equiv \frac{hL_c}{\lambda} \quad L_c = \frac{V}{A_s}$$

Cette définition facilite le calcul pour des géométries complexes. Pour la conduction unidimensionnelle,

$$\text{Bi} \ll 1 \quad (T_{S-\Delta x} - T_S) \ll (T_S - T_\infty)$$

$\gg$  pas de gradient dans le solide

$L_c = L/2$ , pour une paroi plan, où  $L$  est l'épaisseur de la paroi ;

$L_c = r/2$ , pour un cylindre long, où  $r$  est le rayon du cylindre ;

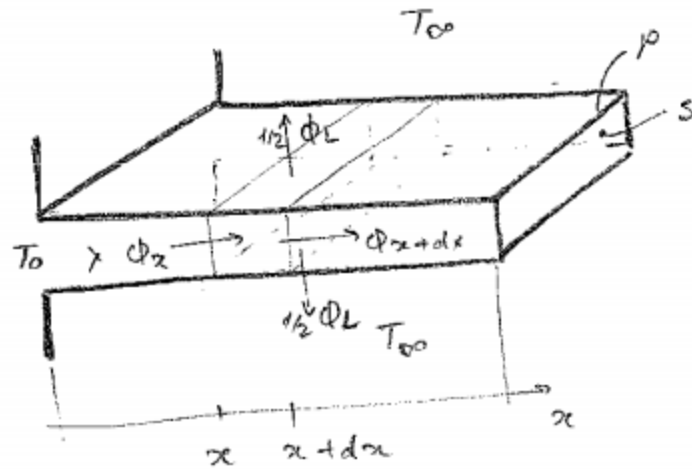
$L_c = r/3$ , pour une sphère, où  $r$  est le rayon de la sphère.



## 1. Equation générale pour la distribution de la température

### Equation de l'ailette

1. En effectuant le bilan d'énergie pour un élément infinitésimal de volume  $S dx$  :



$$q_x - q_{x+dx} - q_l = 0$$

Flux entrant par conduction :

$$q_x = -\lambda S_x \frac{dT_x}{dx}$$

Flux sortant par conduction :

$$q_{x+dx} = q_x + \frac{dq_x}{dx} dx$$

Flux sortant par convection par la surface du périmètre  $p$  :

$$q_l = h P dx (T_x - T_\infty)$$

Le bilan d'énergie devient :

$$q_x - \left( q_x + \frac{dq_x}{dx} dx \right) - h P_x dx (T_x - T_\infty) = 0$$

ou

$$-\frac{d}{dx} \left( -\lambda S_x \frac{dT_x}{dx} \right) dx - h P_x (T_x - T_\infty) dx = 0$$

ou, l'équation de l'ailette

$$\lambda \frac{d}{dx} \left( S_x \frac{dT_x}{dx} \right) dx - h P_x (T_x - T_\infty) dx = 0$$

Si on considère la surface moyenne  $\bar{S}_x$ ,

$$\frac{d}{dx} \left( \frac{dT_x}{dx} \right) - \frac{h P_x}{\lambda \bar{S}_x} (T_x - T_\infty) = 0$$

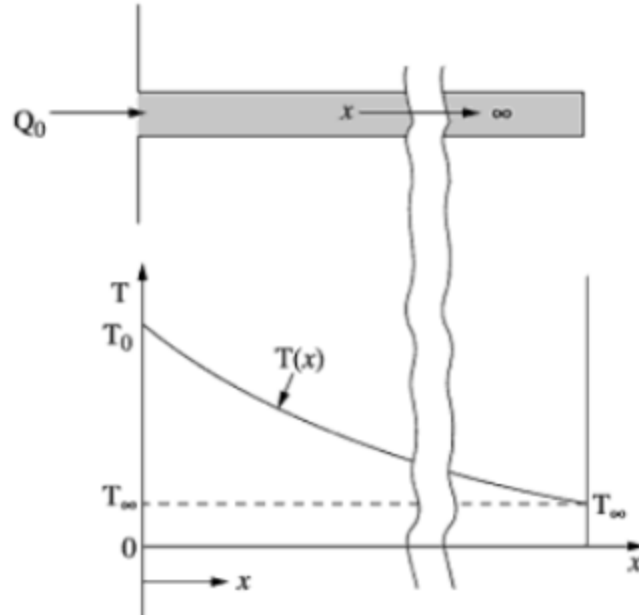
ou

$$\frac{d^2 T_x}{dx^2} - \frac{h P_x}{\lambda \bar{S}_x} (T_x - T_\infty) = 0$$

### 3. Distribution spatiale de la température et l'efficacité de l'ailette

### 3. Distribution spatiale de la température et l'efficacité de l'ailette

Cas a : ailette infiniment longue  $x \rightarrow \infty, T_x = T_\infty$



Problème : trouver la solution de

$\theta(x) = C_1 e^{\alpha x} + C_2 e^{-\alpha x}$  avec les conditions aux limites

$\theta(x) = [T_x - T_\infty]_{x \rightarrow \infty} = 0$  et

$\theta(0) = [T_x - T_\infty]_{x \rightarrow 0} = \theta_0$

Distribution de la température :

$x \rightarrow \infty$  et  $\theta(x) = T_x - T_\infty = 0 \Rightarrow$

$\theta(x) = C_1 e^{\alpha x} + C_2 e^{-\alpha x} = C_1 e^{\alpha x} = 0 ; C_1 = 0$

$x = 0$  et  $\theta(0) \equiv \theta_0 = T_0 - T_\infty \Rightarrow$

$\theta_0 = C_2 e^{-\alpha x} = C_2 ; C_2 = T_0 - T_\infty$

$$\theta(x) = \theta_0 e^{-\alpha x} \text{ or } T(x) - T_\infty = (T_0 - T_\infty) e^{-\alpha x}$$

Flux total à travers l'ailette = flux qui sort par sa base ( $x = 0$ )

$$q_{tot} = q|_{x=0} \equiv q_0 = -\lambda S \left[ \frac{dT}{dx} \right]_{x=0} = -\lambda S \left[ \frac{d\theta}{dx} \right]_{x=0} = -\lambda S \left[ \frac{d(\theta_0 e^{-\alpha x})}{dx} \right]_{x=0} = -\lambda S \theta_0 (-\alpha) [e^{-\alpha x}]_{x=0} = \lambda S \alpha \theta_0 \quad : \lambda S \omega \theta_0$$

$$q_{tot} = \sqrt{hP\lambda S} (T_0 - T_\infty)$$

### Effacité de l'ailette

$$E = \frac{q_0}{q_0'} = \frac{\sqrt{hP\lambda S}(T_0 - T_\infty)}{hS(T_0 - T_\infty)} = \sqrt{\frac{\lambda P}{hS}} = \frac{\lambda}{h} \sqrt{\frac{hP}{\lambda S}} = \frac{\lambda}{h} \sqrt{\alpha} ; \quad E = \frac{\lambda}{h} \omega$$