

3.6. Conduction sans source de chaleur interne en régime permanent à une dimension.

3.6.1. Solutions de l'équation de la chaleur, en coordonnées cartésiennes

- **Mur simple avec conditions de Dirichlet sur les deux faces**

On appelle un " mur simple" un milieu conducteur homogène limité par deux plans //, chacun des deux étant à une température, la même pour l'ensemble du plan.

La plupart des problèmes de chauffage des bâtiments peuvent se réduire à l'étude du mur plan.

Considérons un mur homogène d'air S, d'épaisseur L, traversée par un flux Φ causé par les Températures différentes $T_1 > T_2$ des deux faces aux abscisses respectives x_1 et x_2 et $\lambda = cste$

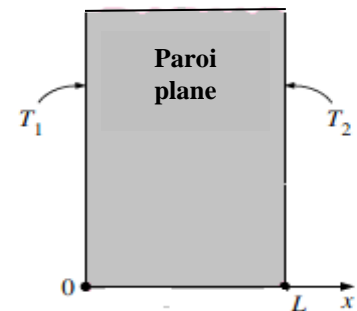
Le système fondamental donnant la température s'écrit :

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} = 0$$

$$T = T_1 \quad \text{en} \quad x=0$$

$$T = T_2 \quad \text{en} \quad x=L$$

$$\frac{d^2 T}{dx^2} = 0 \Rightarrow \frac{dT}{dx} = cste = A \Rightarrow T(x) = Ax + B$$



La solution $T(x) = A(x)+B$ fait intervenir deux constante qui sont déterminées à l'aide des conditions aux limites :

$$A = \frac{T_2 - T_1}{L} \quad \text{et} \quad B = T_1$$

D'où

$$T(x) = \frac{T_2 - T_1}{L} x + T_1$$

Le flux de chaleur est constant en régime permanent et loi élémentaire de Fourier permet d'exprimer

$$\Phi = -\lambda S \frac{dT}{dx} \quad \text{mais} \quad \frac{dT}{dx} = \frac{T_2 - T_1}{L}$$

$$\Phi = -\lambda S \frac{T_2 - T_1}{L}$$

3.6.2. Solutions de l'équation de la chaleur, en coordonnées cylindrique

On considère un tube creux de longueur L et d'épaisseur δ , la surface interne est maintenue à une température T_1 et la surface externe du tube étant elle est maintenue à la température T_2 , tout le long de tube $T_1 \gg T_2$, R_1 et R_2 sont les rayons interne et externe respectivement.

L'équation de la conduction en coordonnées cylindriques (r, θ, z) s'écrit :

$$\lambda \left(\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 T}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2} \right) + \dot{Q} = \rho C_p \frac{\partial T}{\partial t}$$

- **Cylindre creux avec conditions de Dirichlet**

Pour le cas unidimensionnel sans source interne en régime permanent l'équation précédente se réduit à :

$$\frac{\partial^2 T}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{d^2 T}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dT}{dr} = 0$$

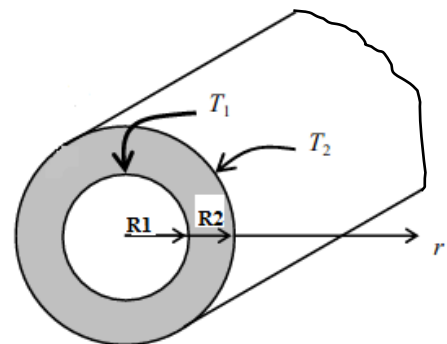
Avec les conditions aux limites

$$T(R_1) = T_1 \quad \text{pour } r = R_1$$

$$T(R_2) = T_2 \quad \text{pour } r = R_2$$

Multipliant l'équation différentielle précédente par r

$$r \frac{d^2 T}{dr^2} + \frac{dT}{dr} = 0$$



On remarque que le premier membre de l'équation est la dérivée de $r \frac{dT}{dr}$ donc l'intégration première de l'équation de la chaleur nous donne :

$$r \frac{dT}{dr} = A \quad \Rightarrow \quad \frac{dT}{A} = \frac{dr}{r}$$

En intégrant cette équation on trouve : $T = A \ln r + B$

Les deux constantes sont déterminées à partir des conditions aux limites.

$$\text{Pour } r = R_1 \Rightarrow T_1 = A \ln R_1 + B$$

$$\text{Pour } r = R_2 \Rightarrow T_2 = A \ln R_2 + B$$

La résolution du système des deux équations nous donne :

$$A = \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \quad \text{et} \quad B = T_1 - \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \times \ln R_1$$

La température sera décrite par l'expression

$$T(r) = \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \ln(r) + T_1 - \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \times \ln R_1$$

Qui peut s'écrire :

$$T(r) = T_1 + \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \ln \frac{r}{R_1}$$

On peut déduire l'expression de la densité de flux thermique

$$\varphi = -\lambda \frac{dT}{dr} = -\lambda \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \frac{1}{r}$$

Ainsi que celle du flux thermique

$$\Phi = \varphi S = -\lambda \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_1}{R_2}} \frac{1}{r} 2\pi r l = 2\lambda \pi l \frac{T_1 - T_2}{\ln \frac{R_2}{R_1}}$$

3.6.3. Solutions de l'équation de la chaleur, en coordonnées sphériques :

En coordonnées sphériques (r, φ, ψ) , l'équation générale de la conduction s'écrit :

$$\lambda \left[\frac{1}{r} \frac{\partial^2(rT)}{\partial r^2} + \frac{1}{r^2} \frac{1}{\sin \psi} \frac{\partial}{\partial \psi} \left(\sin \psi \frac{\partial T}{\partial \psi} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{1}{\sin^2 \psi} \frac{\partial^2 T}{\partial \varphi^2} \right] + \dot{Q} = \rho C_p \frac{\partial T}{\partial t}$$

Dans le cas stationnaire $\left(\frac{\partial}{\partial t} = 0\right)$, unidimensionnel $\left(\frac{\partial}{\partial \varphi} = \frac{\partial}{\partial \psi} = 0\right)$ et sans source interne

$(\dot{Q} = 0)$ l'équation se réduit à :

$$\frac{1}{r} \frac{\partial^2(rT)}{\partial r^2} = 0$$

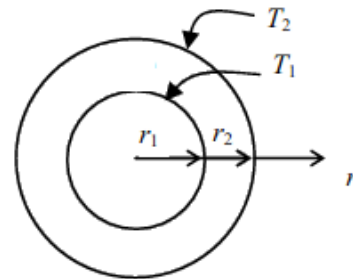
Qui peut s'écrire :

$$\begin{aligned} \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left[\frac{d}{dr} (rT) \right] &= \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left[T + r \frac{dT}{dr} \right] = \frac{1}{r} \left[\frac{dT}{dr} + \frac{dT}{dr} + r \frac{d^2T}{dr^2} \right] = \frac{1}{r} \left[2 \frac{dT}{dr} + r \frac{d^2T}{dr^2} \right] \\ &= \frac{d^2T}{dr^2} + \frac{2}{r} \frac{dT}{dr} = 0 \end{aligned}$$

- **Sphère creuse avec conditions de Dirichlet**

Pour une sphère creuse de rayon interne r_1 et externe r_2 , les parois de la sphère sont maintenues aux températures T_1 et T_2 avec $T_1 > T_2$ le système d'équation s'écrit :

$$\frac{d^2T}{dr^2} + \frac{2}{r} \frac{dT}{dr} = 0$$



Pour $r = r_1$ $T(r_1) = T_1$

Pour $r = r_2$ $T(r_2) = T_2$

En multipliant l'équation différentielle par r^2

$$r^2 \frac{d^2T}{dr^2} + 2r \frac{dT}{dr} = 0 \quad \Rightarrow \quad \frac{d}{dr} \left(r^2 \frac{dT}{dr} \right) = 0 \quad \Rightarrow \quad r^2 \frac{dT}{dr} = A \quad \Rightarrow \quad \frac{dT}{dr} = \frac{A}{r^2}$$

L'intégration de la dernière équation donne :

$$T(r) = \frac{-A}{r} + B$$

Où A et B sont des constantes d'intégration elles sont déterminées à partir des conditions aux limites.

On a

Pour $r = r_1$ $T(r_1) = T_1 = \frac{-A}{r_1} + B$

Pour $r = r_2$ $T(r_2) = T_2 = \frac{-A}{r_2} + B$

Des deux équations précédentes :

$$A = -\frac{T_1 - T_2}{\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}} \quad \text{et} \quad B = T_1 - \frac{T_1 - T_2}{\left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}\right)r_1}$$

L'équation de la variation de température prend la forme suivante :

$$T(r) = \frac{T_1 - T_2}{\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}} \frac{1}{r} + T_1 - \frac{T_1 - T_2}{\left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}\right)r_1} = T_1 + \frac{T_1 - T_2}{\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}} \left(\frac{1}{r} - \frac{1}{r_1}\right)$$

La densité de flux :

$$\varphi = -\lambda \frac{dT}{dr} = -\lambda \frac{A}{r^2} = \lambda \frac{T_1 - T_2}{\left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}\right)r^2}$$

Le flux :

$$\Phi = \varphi S = \lambda \frac{T_1 - T_2}{\left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}\right)r^2} 4\pi r^2 = 4\pi\lambda \frac{T_1 - T_2}{\left(\frac{1}{r_1} - \frac{1}{r_2}\right)}$$