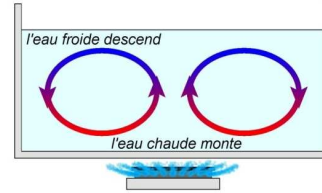


Chapitre th 4 : diffusion thermique

I. Les trois modes de transfert thermique

Convection :

Les différences de températures au sein d'un fluide engendrent des différences de masse volumique: les fluides chauds sont *moins* denses donc ils *montent*....., les fluides froids sont *plus*..... denses donc ils *descendent*..... Il se crée des mouvements de fluide appelés mouvements de convection qui sont très efficaces pour rendre la température homogène.



Diffusion :

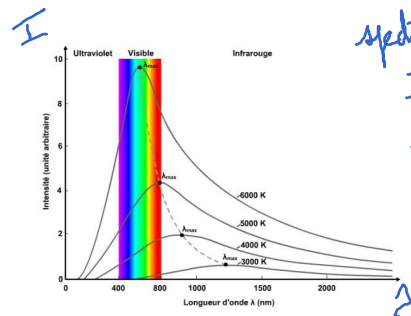
La conduction (ou diffusion) thermique, est un mode de transfert thermique provoqué par une différence de températures, elle se produit des *fortes* vers les *faibles* températures. La diffusion cesse lorsque la température est *uniforme*..... La diffusion thermique se réalise sans déplacement de matière à l'échelle macroscopique contrairement à la convection, grâce à la transmission de proche en proche de l'agitation thermique.



Remarque: Dans un fluide, quand la température n'est pas homogène, la diffusion et la convection se produisent en même temps, souvent dans ce cas on néglige la diffusion devant la convection car la convection est beaucoup plus efficace.

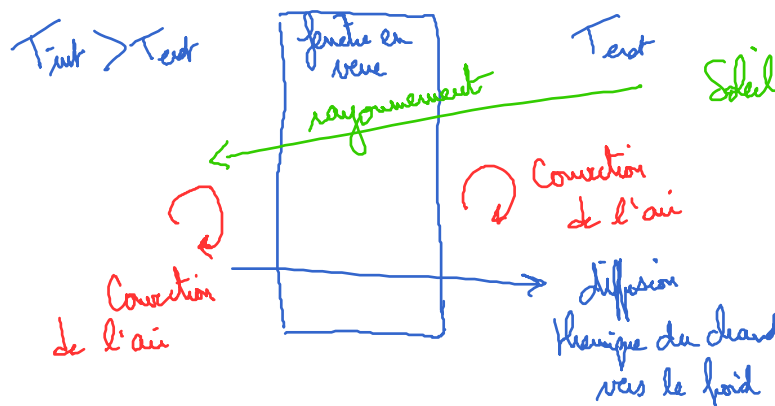
Dans un solide, quand la température n'est pas homogène, seule la diffusion se produit.

Rayonnement : c'est un transport d'énergie sans mouvement macroscopique du support. Les particules chargées qui composent la matière se mettent en mouvement sous l'effet de l'agitation thermique et émettent un champ électromagnétique qui transporte (ou rayonne) de l'énergie. Le rayonnement est le seul transfert thermique qui peut se propager dans le vide.



spectre du corps noir :
I (intensité émise)
Dépend de λ et de T (température du corps)

Remarque: dans un système physique, ces trois modes se produisent souvent simultanément, prenons l'exemple d'une fenêtre:



La quantité $\phi dt = \vec{j}_Q(x, t) S \vec{n} dt$ est égale au transfert thermique $\phi dt = Q dt = \phi dt = \pm j_Q S dt$

Autres grandeurs :

ρ : masse volumique $[\rho] = \text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$

c : capacité thermique massique $[c] = \text{J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$

Variation d'énergie interne d'un système de volume V entre t et $t + dt$: $dU = \int_V c V [T(M, t+dt) - T(M, t)]$
 $= \int_V c V \frac{\partial T}{\partial t} \times dt$

2. Utilisation du vecteur densité de courant thermique

Exp: on note $\vec{j}_Q = j_Q(r, t) \vec{e}_r$ en coordonnées sphériques. Exprimer la puissance reçue par la sphère de rayon R .



on prend $\vec{n} = \vec{e}_r$ (vecteur qui entre dans la sphère car on calcule ce qui est reçu)

$$\phi_R = \vec{j}_Q(r=R, t) \cdot 4\pi R^2 (-\vec{e}_r)$$

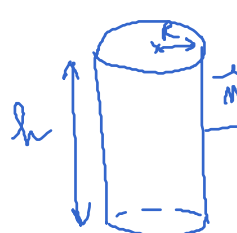
$$= -4\pi R^2 j_Q(r, t)$$


$\vec{j}_Q(r, t) = j_Q(r, t) \vec{e}_r$ (on représente $\vec{j}_Q$ avec $j_Q > 0$)

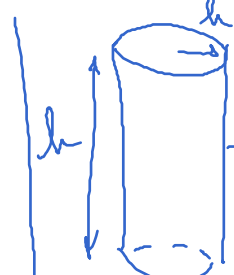
$$\phi_{R, \text{sort}} = j_Q(r, t) 4\pi R^2$$

$$\phi_{R, \text{entre}} = -j_Q(r, t) 4\pi R^2$$

Exp: on note $\vec{j}_Q = j_Q(r, t) \vec{e}_r$ en coordonnées cylindriques. Exprimer la puissance perdue par le cylindre de rayon R et de hauteur h .



on prend $\vec{n} = \vec{e}_r$ (vecteur sortant du cylindre car on calcule la puissance perdue)

$$\phi_{R, \text{perd}} = j_Q(r, t) \vec{e}_r \cdot 2\pi R h \vec{e}_r = j_Q(r, t) 2\pi R h$$


on représente $\vec{j}_Q$ avec $j_Q > 0$

$\vec{j}_Q$ est un vecteur sortant

Donc $\phi_{R, s} = j_Q(r, t) 2\pi R h$

IV. Loi de Fourier

C'est une loi phénoménologique qui s'écrit : $\vec{j}_Q = -\lambda \vec{\text{grad}} T$ où λ s'appelle la conductivité thermique du matériau.

A une dimension, lorsque la diffusion se produit selon l'axe Ox : $\vec{j}_Q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x} \vec{e}_x$ ou $j_Q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}$

Unité de λ : $[\lambda] = \left[\frac{\| \vec{j}_Q \|}{\| \vec{\text{grad}} T \|} \right] = \left[\frac{j_Q}{\frac{\partial T}{\partial x}} \right] = \frac{\text{J} \cdot \text{m}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}}{\text{K} \cdot \text{m}^{-1}} = \text{J} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ ou $\text{W} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$

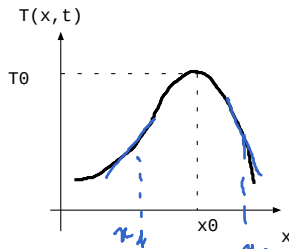
Ordres de grandeur de λ à connaître:

milieu	air	eau	acier	cuivre
$\lambda (\text{W} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{m}^{-1})$	0,02	0,6	50	400

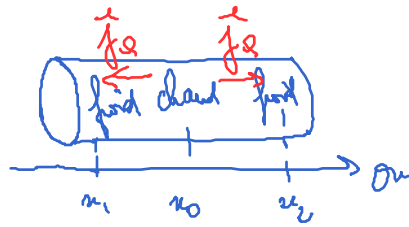
Que traduit cette loi?

La diffusion se fait dans le sens de $- \text{grad } T$ soit des fortes vers les faibles températures.
 La diffusion cesse lorsque la température est uniforme.
 La diffusion est d'autant + efficace que le matériau est bon conducteur thermique (1 grand)
 et que les différences de T sont importantes ($\| \text{grad } T \|$ grand)

Illustration graphique:



$j_Q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}$ ou $\frac{\partial T}{\partial x}$ est la pente de la tangente à la courbe

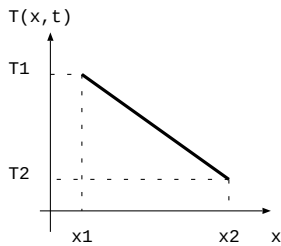


la diffusion thermique se fait du chaud vers le froid
 $j_Q(x_1)$ selon $- \text{ou}$
 $j_Q(x_2)$ selon $+ \text{ou}$

$\frac{\partial T}{\partial x} > 0$ $j_Q(x_1) < 0$
 $\frac{\partial T}{\partial x} < 0$ $j_Q(x_2) > 0$

Cas particulier important:

$T(x)$ est une fonction affine



$$j_Q = -\lambda \frac{T_1 - T_2}{x_1 - x_2}$$

est indépendant de x
 le flux thermique est le même en tout point

$$\frac{\partial T}{\partial x} = \frac{T_1 - T_2}{x_1 - x_2} \text{ pente de la droite}$$

V. Cas du régime stationnaire: notion de résistance thermique

1. Exemples de régime stationnaire:

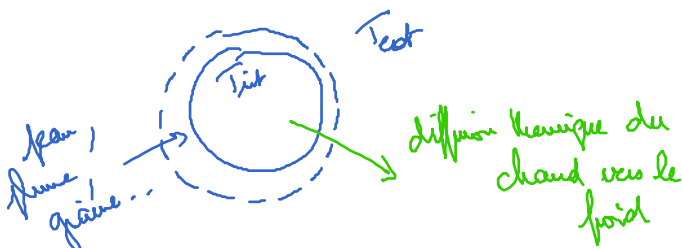
Exemple 1: On étudie la diffusion thermique à travers la façade d'une maison en hiver, on note T_{ext} la température de l'air extérieur et T_{int} la température de l'air intérieur. Le transfert thermique se fait du chaud vers le froid, soit de l'intérieur vers l'extérieur de la maison.

L'air extérieur reçoit du transfert thermique mais sa température est constante (on dit que l'atmosphère est un réservoir car il est de grande taille)

L'air intérieur perd du transfert thermique. L'hypothèse d'un régime stationnaire s'applique:

- soit en utilisant un chauffage qui apporte de l'énergie et permet de maintenir constante T_{int}
- soit en se plaçant sur des échelles de temps plus petites que les échelles de temps caractéristiques de la diffusion (par exemple si la variation de température dans la maison se fait sur des temps de l'ordre de quelques heures, donc si on me demande d'étudier les transferts thermiques à l'échelle de la minute, la température T_{int} n'a pas le temps de varier, l'hypothèse du régime stationnaire est valable).

Exemple 2: Un animal possède une température corporelle T_{int} supérieure à la température extérieure.

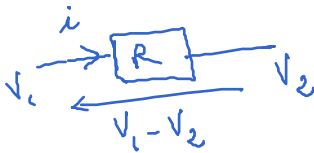


en régime stationnaire: T_{ext} est dite car l'atmosphère est de grande taille
 $B_{regime} = 0$ perdue
 puissance reçue par le métabolisme $\rightarrow$ perdue par diffusion à travers la peau, les plumes.

2. Notion de résistance thermique

En régime stationnaire on observe que le flux thermique (ou puissance thermique) est proportionnelle à la différence de température. On en déduit donc la notion de résistance thermique par analogie avec l'électricité.

Conduction électrique



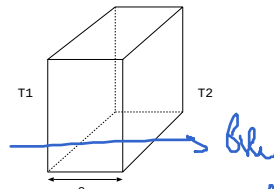
$U = V_1 - V_2$: différence de potentiel qui met en mouvement les charges

$i = \frac{dq}{dt}$: flux de charges

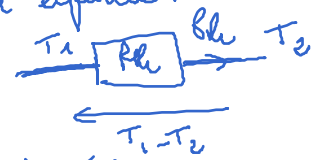
$$U = V_1 - V_2 = Ri \quad \text{loi d'ohm}$$

$$[R] = \Omega = V.A^{-1}$$

Conduction ou diffusion thermique



modèle équivalent



$\Delta T = T_1 - T_2$: différence de température qui crée la diffusion thermique

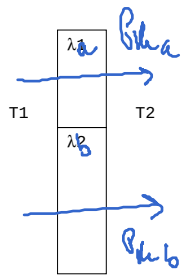
$\phi = \frac{dq}{dt}$: flux thermique

$$T_1 - T_2 = R_{th} \times \phi = R_{th} \times \phi$$

$$[R_{th}] = K.W^{-1} \quad (\text{n'est pas en ohm})$$

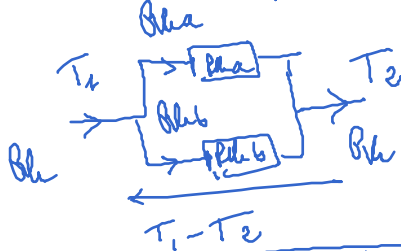
Rq : plus la résistance est grande et plus le système est isolant : il ne laisse pas passer le flux thermique

3. Association de résistances en série ou en parallèle



Soit deux paires soumises à la même différence de température (même tension). Elles sont traversées par des flux thermiques $\neq$ car elles n'ont pas la même conductivité thermique (intensités $\neq$) : elles sont en parallèle

modèle électrique :

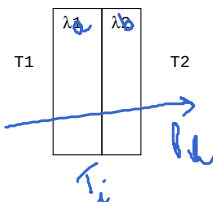


$$\phi = \phi_a + \phi_b$$

$$= \frac{T_1 - T_2}{R_{tha}} + \frac{T_1 - T_2}{R_{thb}}$$

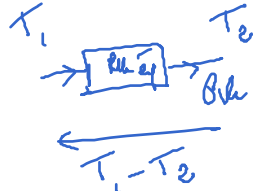
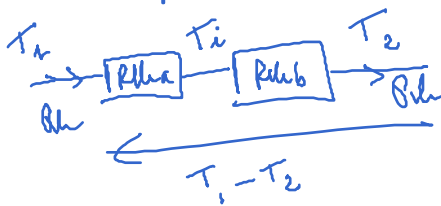
$$R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{\phi_{thép}}$$

$$\text{avec } \frac{1}{R_{thép}} = \frac{1}{R_{tha}} + \frac{1}{R_{thb}} \quad \heartsuit$$



Deux paires sont parcourues par le même flux thermique (même intensité). Elles sont soumises à des $\neq$ de températures $\neq$ (tension) : elles sont en série.

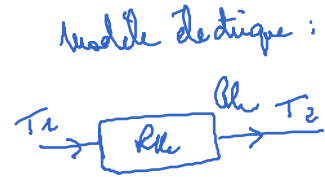
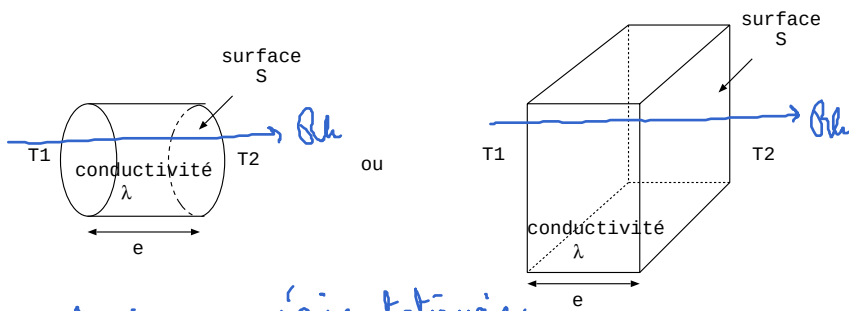
modèle équivalent :



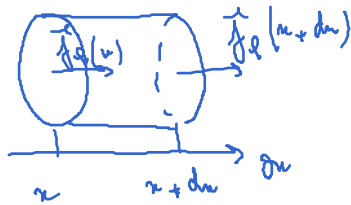
$$R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{\phi_{thép}}$$

$$\text{avec } R_{thép} = R_{th1} + R_{th2} \quad \heartsuit$$

4. Expression de la résistance thermique pour de la diffusion selon Ox



Bilan thermique en régime stationnaire :



la puissance reçue est égale à la puissance perdue

$$\text{soit } \Phi_h(x) = \Phi_h(x+dx)$$

$$j_q(x)S = j_q(x+dx)S$$

Φ_h ne dépend pas de x

j_q ne dépend pas de x

loi de Fourier : $j_q = -\lambda \frac{dT}{dx}$

1^{ère} façon : $\Phi_h = j_q \times S = -\lambda \frac{dT}{dx} S$ on sépare les variables : $\Phi_h \int_0^e dx = -S\lambda \int_{T_1}^{T_2} dT$

$$\Phi_h e = S\lambda (T_1 - T_2) \text{ soit } T_1 - T_2 = \frac{e}{\lambda S} \Phi_h \text{ soit } \boxed{R_{th} = \frac{e}{\lambda S}}$$

2^{ème} façon : $j_q = -\lambda \frac{dT}{dx} \Rightarrow \frac{dT}{dx} = -\frac{j_q}{\lambda}$ soit $T(x) = -\frac{j_q}{\lambda} x + A$

$$T(x=0) = T_1 = A \quad T(x=e) = T_2 = -\frac{j_q e}{\lambda} + T_1 \text{ soit } j_q = \frac{\lambda}{e} (T_1 - T_2) \Rightarrow \Phi_h = \frac{\lambda S}{e} (T_1 - T_2)$$

Rq : la résistance thermique est d'autant plus grande que le matériau est isolant, de grande épaisseur et de petite surface

5. Utilisation de la résistance thermique

Exemple 1: Soit un vitrage simple d'épaisseur $e = 5 \text{ mm}$, de conductivité thermique $\lambda = 1,15 \text{ W.m}^{-1}.\text{K}^{-1}$. La température de surface du vitrage intérieure est 22°C , la température de surface du vitrage extérieure 10°C . Calculer la résistance thermique du vitrage et le flux thermique dissipé à travers ce vitrage pour une surface de 10 m^2 .

Exemple 2: Soit un mur de façade de surface totale 45 m^2 composé de $S_b = 40 \text{ m}^2$ de béton sur une épaisseur $e_b = 25 \text{ cm}$ et d'une fenêtre simple vitrage en verre d'épaisseur $e_v = 5 \text{ mm}$ et de surface $S_v = 5 \text{ m}^2$. La température extérieure est de -3°C et la température intérieure de 20°C . On donne les conductivités thermiques du béton $\lambda_b = 0,9 \text{ W.m}^{-1}.\text{K}^{-1}$ et du verre $\lambda_v = 1,2 \text{ W.m}^{-1}.\text{K}^{-1}$. Représenter le schéma électrique équivalent et calculer la puissance des pertes thermiques par ce mur de façade. *Réponse :* $P = 31 \text{ kW}$

Exemple 3: Le mur d'un four industriel comporte trois couches de matériaux différents accolées les unes aux autres :

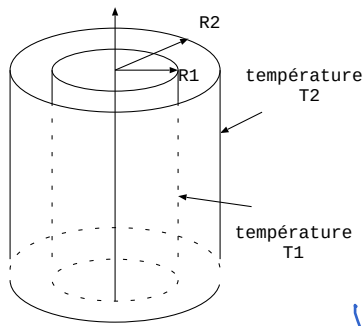
- Une couche de briques réfractaires à l'intérieur du four ($\lambda_1 = 1,21 \text{ SI}$)
- Une couche de revêtement calorifuge ($\lambda_2 = 0,08 \text{ SI}$)
- Une couche de briques à l'extérieur du four ($\lambda_3 = 0,69 \text{ SI}$)

Chaque couche a une épaisseur $e = 10 \text{ cm}$. La température est de $T_i = 850^\circ\text{C}$ à l'intérieur du four et de $T_e = 32^\circ\text{C}$ à l'extérieur.

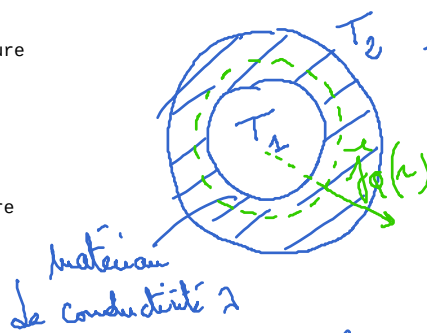
Utiliser une analogie électrique pour modéliser le système. La surface du mur est de 10 m^2 , calculer l'énergie perdue par diffusion pendant 24 heures? Quelle est la température T_{12} à l'interface brique réfractaire-revêtement calorifugé et la température T_{23} à l'interface brique-revêtement calorifugé au milieu du revêtement? *Réponses :* $R_{tot} = 0,148 \text{ SI}$, $P = 5,5 \text{ kW}$, $T_{12} = 804^\circ\text{C}$, $T_{23} = 115^\circ\text{C}$

6. Expression de la résistance thermique en symétrie cylindrique

On cherche $R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{\Phi_{th}}$



Vue de dessus :



la diffusion est radiale :

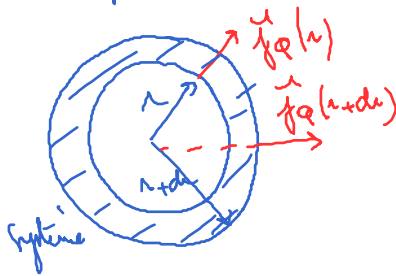
$T = T(r)$ et $\vec{j}_q(r) = j_q(r) \cdot \vec{e}_r$

si $T_1 > T_2$: $j_q > 0$

si $T_2 > T_1$: $j_q < 0$

Car la diffusion se fait des fortes vers les faibles températures

On note $\Phi_{th}(r)$ la puissance thermique à travers la sphère de rayon r : $\Phi_{th}(r) = j_q(r) \cdot 2\pi r h$
 Soit le système élémentaire compris entre les cylindres de rayons r et $r + dr$ (avec $r > R_1$ et $r + dr < R_2$)



en régime stationnaire : la puissance reçue est égale à

la puissance perdue soit : $\Phi_{th}(r) = \Phi_{th}(r + dr)$

Donc Φ_{th} ne dépend pas de r c'est une constante

$\Phi_{th} = j_q(r) \cdot 2\pi r h = \text{cte}$

loi de Fourier : $j_q = -\lambda \frac{dT}{dr}$ soit $\Phi_{th} = -\lambda \cdot 2\pi r h \frac{dT}{dr}$

une façon : on sépare les variables et on intègre : $\Phi_{th} \int_{R_1}^{R_2} \frac{dr}{r} = -\lambda \cdot 2\pi h \int_{T_1}^{T_2} dT$

soit $\Phi_{th} \ln \frac{R_2}{R_1} = -\lambda \cdot 2\pi h (T_2 - T_1)$ soit $T_1 - T_2 = \frac{\ln \frac{R_2}{R_1}}{2\pi h \lambda} \Phi_{th}$
 R_{th}

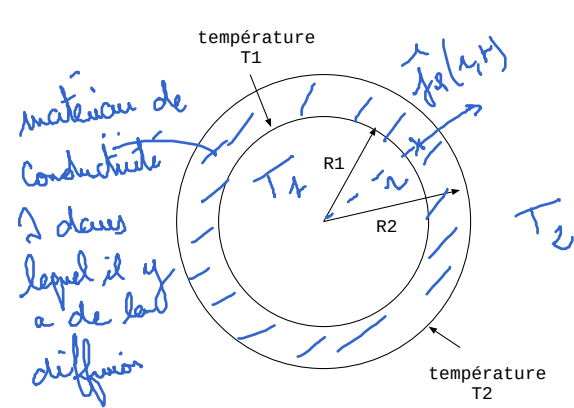
une façon : $\frac{dT}{dr} = -\frac{\Phi_{th}}{2\pi r h \lambda}$ d'où $T(r) = -\frac{\Phi_{th}}{2\pi h \lambda} \ln r + A$

$T(r=R_1) = -\frac{\Phi_{th}}{2\pi h \lambda} \ln R_1 + A = T_1$ $T(r=R_2) = -\frac{\Phi_{th}}{2\pi h \lambda} \ln R_2 + A = T_2$

$T_1 - T_2 = +\frac{\Phi_{th}}{2\pi h \lambda} \ln \frac{R_2}{R_1}$

la résistance thermique est d'autant plus grande que le matériau est isolant (λ petit).

7. Expression de la résistance thermique en symétrie sphérique



La diffusion est radiale on a :

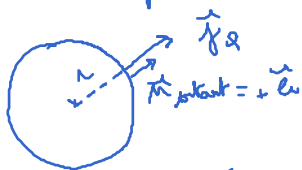
$$\begin{cases} T = T(r, t) \\ \vec{j}_Q = j_Q(r, t) \vec{e}_r \end{cases} \text{ pour } R_1 \leq r \leq R_2$$

$$\text{si } T_1 > T_2 : j_Q > 0$$

$$\text{si } T_1 < T_2 : j_Q < 0$$

On cherche R_{th} en fonction de R_1, R_2 et λ
 définie par $R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{P_{th}}$

$P_{th}(r)$: puissance thermique produite par la sphère de rayon r avec $R_1 \leq r \leq R_2$



$$P_{th}(r) = \vec{j}_Q(r) \times S \vec{n}_{sphère} = j_Q(r) \vec{e}_r \times 4\pi r^2 \times \vec{e}_r = j_Q(r) 4\pi r^2$$

Montrons qu'en régime stationnaire P_{th} ne dépend pas de r :

Soit le système élémentaire compris entre les sphères de rayons r et $r+dr$ avec $r \geq R_1$ et $r+dr \leq R_2$

En régime stationnaire la température du système est celle.



$$dU = 0 = \cancel{S \rho c_p dT} + P_{th}(r) \times dt - P_{th}(r+dr) dt$$

$$\text{d'où } P_{th}(r) = P_{th}(r+dr) \text{ donc } P_{th} \text{ est une cste.}$$

On applique la loi de Fourier : $\vec{j}_Q(r) = -\lambda \text{ grad } T(r) = -\lambda \frac{dT}{dr} \vec{e}_r$

$$P_{th} = j_Q(r) 4\pi r^2 = -\lambda \frac{dT}{dr} 4\pi r^2 \text{ on sépare les variables et on intègre :}$$

$$4\pi \lambda \int_{T(R_1)=T_1}^{T(R_2)=T_2} dT = P_{th} \int_{R_1}^{R_2} -\frac{dr}{r^2} \quad \text{donc} \quad 4\pi \lambda (T_2 - T_1) = P_{th} \left(\frac{1}{R_2} - \frac{1}{R_1} \right)$$

$$\text{d'où } \boxed{R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{P_{th}} = \frac{(T_1 - T_2) \left(\frac{1}{R_1} - \frac{1}{R_2} \right)}{4\pi \lambda (T_1 - T_2)} = \frac{R_2 - R_1}{4\pi \lambda R_1 R_2}}$$

Ex : Expression de $T(r)$: $P_{th} = -\lambda \frac{dT}{dr} 4\pi r^2$

$$\frac{dT}{dr} = -\frac{P_{th}}{4\pi \lambda r^2} \quad \text{d'où} \quad T(r) = +\frac{P_{th}}{4\pi \lambda r} + A$$

$$\left. \begin{aligned} \text{C.L. } T(r=R_1) &= \frac{P_{th}}{4\pi \lambda R_1} + A \\ T(r=R_2) &= \frac{P_{th}}{4\pi \lambda R_2} + A \end{aligned} \right\} \text{ on en déduit } A \text{ et } P_{th}$$

VI. Cas du régime stationnaire: contact solide-liquide

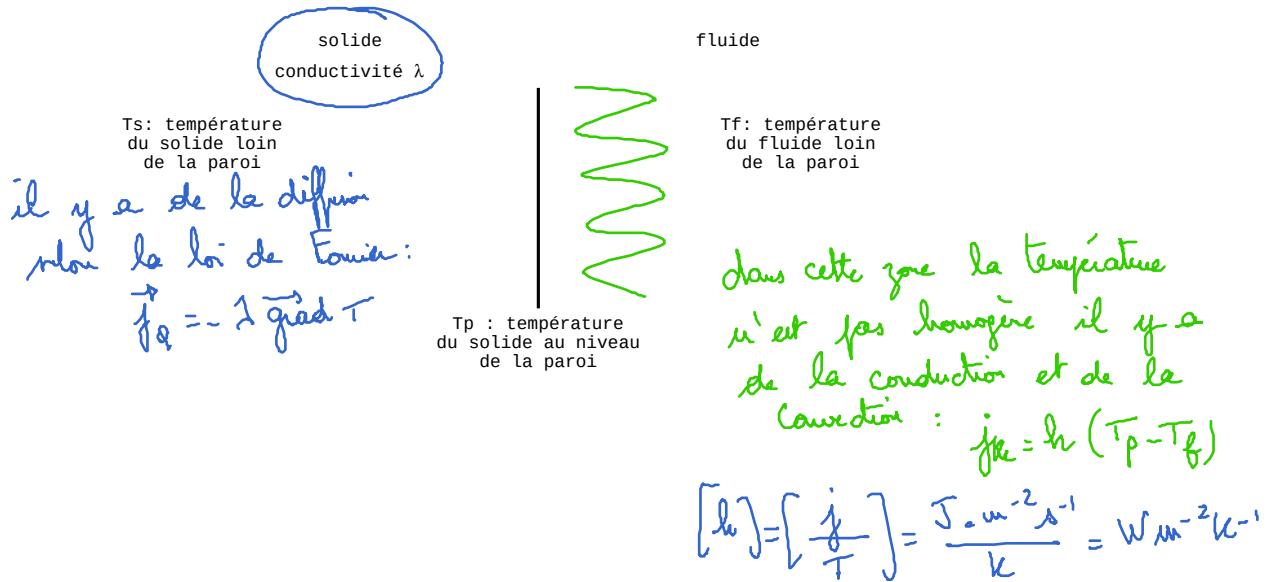
1. Conditions aux limites à une interface solide-liquide: loi de Newton

Dans un solide, le transfert thermique ne se fait que par *diffusion (ou conduction)* selon la loi de Fourier

Dans un fluide, le transfert thermique se fait principalement par *convection* (la diffusion est négligeable devant la convection)

(la diffusion se produit en même temps que la convection mais la diffusion est beaucoup plus lente et beaucoup moins efficace donc on peut la négliger).

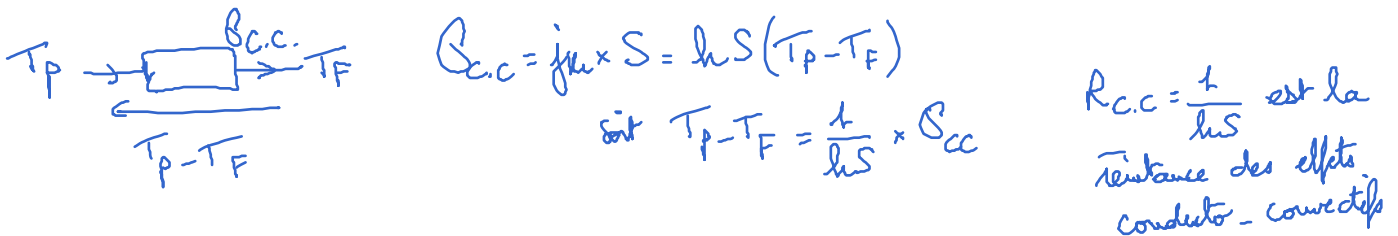
Que se passe-t-il à l'interface solide-fluide?



La loi de Newton (donnée dans les énoncés) s'écrit: $j_{th} = h(T_p - T_f)$: c'est l'énergie reçue par le fluide par conducto-convection.

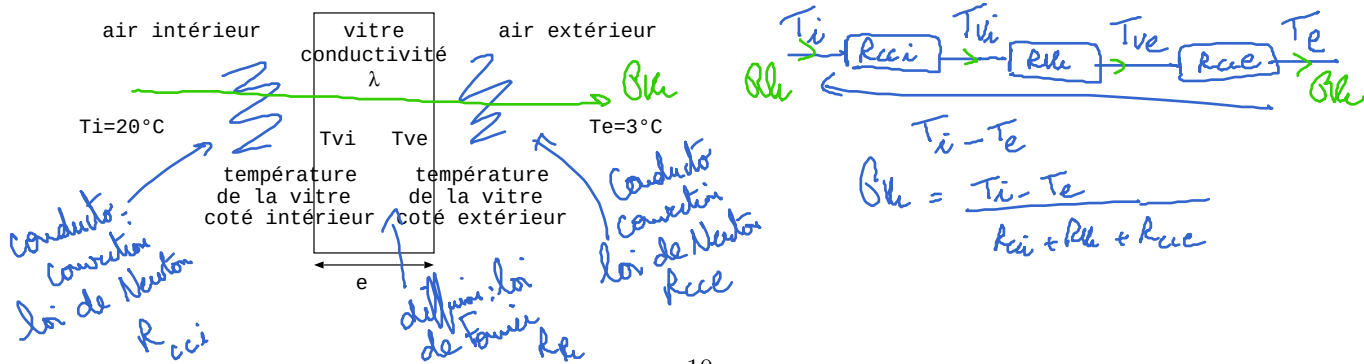
h est le coefficient de transfert qui dépend du milieu (liquide ou gaz) et de la présence ou non de courants qui facilitent les transferts thermiques (h grand)

2. Résistance associée au transport conducto-convectif



3. Exemple de situation réelle:

Modèle électrique:



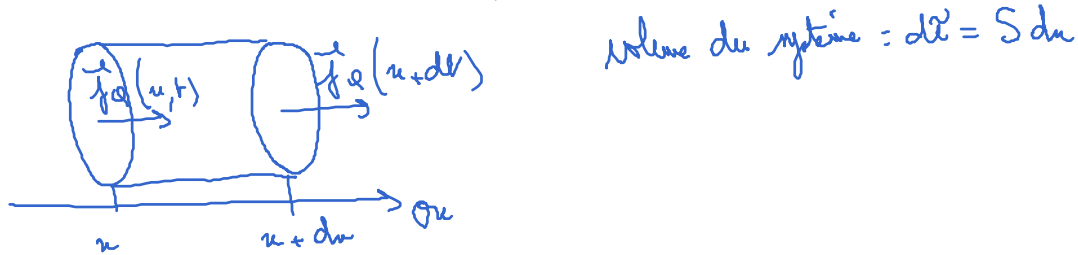
VII. Bilan local d'énergie

L'objectif de ce paragraphe est d'établir l'équation locale traduisant la conservation de l'énergie en présence de diffusion et éventuellement en présence de sources internes de productions d'énergie, pour des situations où la température ne dépend que d'une coordonnée d'espace.

1. Cas où la diffusion se produit selon Ox

La diffusion se produit selon Ox dans un système de section S (surface perpendiculaire à la direction Ox). On note $T(x, t)$ la température en x à l'instant t et $\vec{j}_Q(x, t) = j_Q(x, t)\vec{e}_x$. On note p la production d'énergie par unité de volume et de temps.

On considère le système élémentaire *compris entre x et $x+dx$ de section S .*



On applique. *le 1^{er} principe de la thermo au système entre t et $t+dt$:*

$$\begin{aligned}
 dU &= \rho S dx \times c \times (T(x, t+dt) - T(x, t)) = \cancel{\rho S dx} + \cancel{S dx} \\
 \rho S dx c \frac{\partial T}{\partial t} \times dt &= + j_Q(x, t) S dt - j_Q(x+dx, t) S dt + p S dx dt \\
 &= - \frac{\partial j_Q}{\partial x} S dx dt + p S dx dt \\
 \text{d'où } \rho c \frac{\partial T}{\partial t} &= - \frac{\partial j_Q}{\partial x} + p
 \end{aligned}$$

Remarque 1: dans le cas d'un régime stationnaire sans production d'énergie:

$$\frac{\partial T}{\partial t} = 0 \text{ et } p = 0 \quad \text{on a} \quad \frac{\partial j_Q}{\partial x} = 0$$

Remarque 2: dans le cas où la diffusion se produit selon Ox , Oy et Oz soit $T = T(x, y, z, t)$ et $\vec{j}_Q(x, y, z, t) = j_{Qx}\vec{e}_x + j_{Qy}\vec{e}_y + j_{Qz}\vec{e}_z$, l'équation de conservation de l'énergie devient:

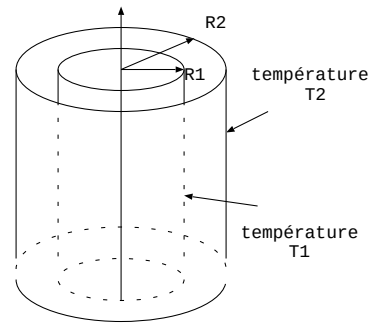
$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = - \underbrace{\frac{\partial j_{Qx}}{\partial x} + \frac{\partial j_{Qy}}{\partial y} + \frac{\partial j_{Qz}}{\partial z}}_{-\operatorname{div} \vec{j}_Q} + p$$

Ré 3: on en déduit l'éq. de diffusion.

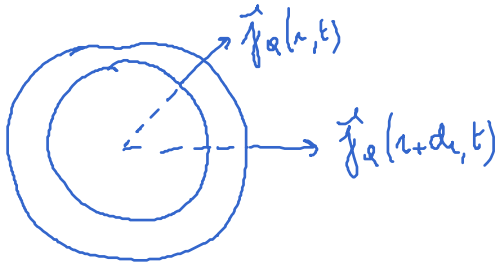
$$\begin{cases} \rho c \frac{\partial T}{\partial t} = - \frac{\partial j_Q}{\partial x} + p \\ \text{loi de Fourier : } j_Q = - \lambda \frac{\partial T}{\partial x} \end{cases} \quad \text{d'où} \quad \frac{\partial T}{\partial t} = \underbrace{\frac{\lambda}{\rho c}}_{\text{coefficient de diffusion}} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{p}{\rho c}$$

2. Cas où la diffusion est radiale dans un cylindre

On note $T(r, t)$ la température en r à l'instant t et $\vec{j}_Q(r, t) = j_Q(r, t)\vec{e}_r$. On note p l'énergie produite par unité de volume et de temps.



On considère le système élémentaire compris entre les cylindres de rayons r et $r+dr$ avec $r \geq R_1$ et $r+dr \leq R_2$.



volume : $dV = 2\pi r h dr$
on note : ρ masse volumique
 c capacité thermique

On applique le 1^{er} principe de la thermo à ce système entre t et $t+dt$

$$dW = \rho 2\pi r h c [T(r, t+dt) - T(r, t)] = \delta Q + \delta Q_{\text{recu}} - \delta Q_{\text{perdu}}$$

$$\text{avec } \delta Q_{\text{recu}} = j_Q(r, t) 2\pi r h dt + p dV$$

$$\delta Q_{\text{perdu}} = j_Q(r+dr, t) 2\pi (r+dr) h dt$$

$$\rho c 2\pi r h dr \frac{\partial T}{\partial t} = -2\pi h dr \frac{\partial}{\partial r} [j_Q(r, t) r] + p 2\pi r h dr dt$$

$$\text{d'où } \rho c \frac{\partial T}{\partial t} = -\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} [j_Q(r, t) r] + p \quad \text{avec } j_Q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial r} \quad (\text{loi de Fourier})$$

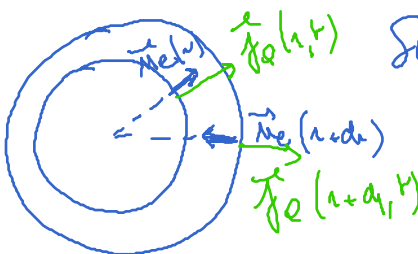
$$\text{donc } \boxed{\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{\rho c} \times \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left[\frac{1}{r} \frac{\partial T}{\partial r} \right] + \frac{p}{\rho c}}$$

Éq. de diffusion avec production d'énergie

Remarque: dans le cas d'un régime stationnaire sans production d'énergie: $\Delta T = 0$ ou $\frac{d}{dr} \left[\frac{1}{r} \frac{dT}{dr} \right] = 0$

$$\frac{\partial T}{\partial t} = 0 \quad p = 0 \quad \frac{1}{r} \frac{dT}{dr} = A \quad \frac{dT}{dr} = \frac{A}{r} \quad T = A \ln r + B$$

Remarque: dans certains sujets de concours, on demande de montrer que la puissance reçue par le système élémentaire s'écrit: $\delta Q_e = 2\pi r h \frac{\partial}{\partial r} (j_Q(r) r^2)$.

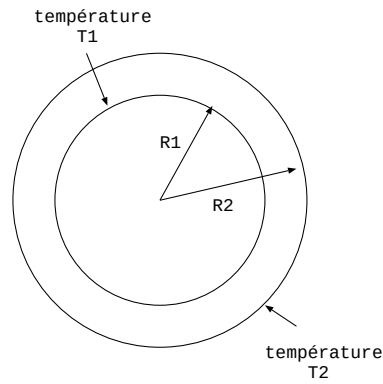


$$\delta Q_e = \oint_{\text{entree}} d\vec{Q} = + j_Q(r, t) 2\pi r h dt - j_Q(r+dr, t) 2\pi (r+dr) h dt$$

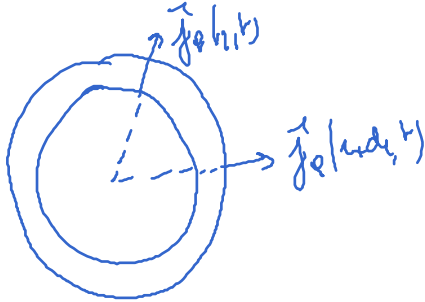
$$= 2\pi h \frac{\partial}{\partial r} [r \times j_Q(r)] \times dr dt$$

3. Cas où la diffusion est radiale dans une sphère

On note $T(r, t)$ la température en r à l'instant t et $\vec{j}_Q(r, t) = j_Q(r, t)\vec{e}_r$. On note p l'énergie thermique produite par unité de volume et de temps.



On considère le système élémentaire compris entre les sphères de rayons r et $r+dr$:



Volume : $dv = 4\pi r^2 dr$

ρ : masse volumique

c : capacité thermique massique

On applique le 1^{er} principe de la therm entre t et $t+dt$ au système fermé.

$$dv = \int 4\pi r^2 dr c [T(r, t+dt) - T(r, t)] = \delta Q + \delta Q_{\text{reçu}} - \delta Q_{\text{perdu}}$$

avec $\delta Q_{\text{reçu}} = p \times 4\pi r^2 dr dt + j_Q(r, t) 4\pi r^2 dr$

$$\delta Q_{\text{perdu}} = j_Q(r+dr, t) 4\pi (r+dr)^2 dr$$

d'où $\int 4\pi r^2 c dr \frac{\partial T}{\partial t} = 4\pi r^2 p + 4\pi dr \left[-\frac{2}{r} \left[r^2 j_Q(r, t) \right] \right]$

$$\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = p - \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left[r^2 j_Q(r, t) \right] \quad \text{avec } j_Q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial r} \text{ loi de Fourier}$$

$$\boxed{\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{p}{\rho c} + \frac{\lambda}{\rho c} \left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial T}{\partial r} \right) \right]}$$

Remarque: dans le cas d'un régime stationnaire sans production d'énergie: $\Delta T \rightarrow 0$ ou $\frac{d}{dr} \left(r^2 \frac{dT}{dr} \right) = 0$

$$\frac{\partial T}{\partial t} = 0$$

et $p = 0$

$$r^2 \frac{dT}{dr} = A \quad \frac{dT}{dr} = \frac{A}{r^2} \quad T = -\frac{A}{r} + B$$

Remarque: dans certains sujets de concours, on demande de montrer que la puissance reçue par le système élémentaire s'écrit: $\delta Q_e = 4\pi dr \frac{\partial}{\partial r} (j_Q(r) r^2)$.

VIII. Equation de diffusion en régime variable sans production d'énergie

L'équation de diffusion est l'équation différentielle aux dérivées partielles vérifiées par la température. On la trouve en combinant la loi de Fourier et le premier principe de la thermodynamique (dite équation bilan local d'énergie).

1. Cas de la diffusion à 1D selon Ox.

La loi de Fourier s'écrit: $\vec{j}_q = -\lambda \vec{\text{grad}} T(x)$ $j_q = -\lambda \frac{\partial T}{\partial x}$

Le bilan local d'énergie s'écrit (sans production d'énergie):

On a donc: $\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{\rho c} \frac{\partial^2 T}{\partial x^2}$ $D = \frac{\lambda}{\rho c} = \text{coeff. de diffusion ou diffusivité thermique}$ $\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = -\frac{\partial j_q}{\partial x}$

2. Cas général à 3D

La loi de Fourier s'écrit: $\vec{j}_q = -\lambda \vec{\text{grad}} T$

Le bilan local d'énergie s'écrit (sans production d'énergie):

On a donc: $\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = +\lambda \text{div}(\vec{\text{grad}} T) = \lambda \Delta T$ $\frac{\partial T}{\partial t} = \frac{\lambda}{\rho c} \Delta T$ B

Le Laplacien en coordonnées cartésiennes: $\Delta T = \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 T}{\partial z^2}$

Le Laplacien en coordonnées cylindriques ou sphériques: donné par l'énoncé

3. Commentaires sur l'équation de diffusion

Que devient cette équation lorsqu'on change t en $-t$? Commenter.

Calculer un ordre de grandeur du temps de diffusion: Les murs d'une maison sont construits en béton et ont pour épaisseur $d = 20 \text{ cm}$. La température extérieure est de 0°C et la température intérieure est initialement 20°C . Donner un ordre de grandeur du temps de diffusion thermique à travers ces murs. Données: $\rho = 2200 \text{ kg.m}^{-3}$, $\lambda = 0,8 \text{ W.K}^{-1}.\text{m}^{-1}$ et $c = 880 \text{ J.kg}^{-1}.\text{K}^{-1}$.

Que devient cette équation en régime stationnaire?

$$\frac{\partial T}{\partial t} = 0 \quad \text{ou} \quad \Delta T = 0$$