

DIFFUSION THERMIQUE – EXERCICES

EN GEOMETRIES CYLINDRIQUE ET SPHERIQUE

1. Evacuation de la chaleur dans un barreau d'uranium

Un barreau cylindrique de grande longueur a un diamètre $D_2 = 29 \text{ mm}$. Les réactions nucléaires qui s'y produisent dégagent une puissance volumique p .

La conductivité thermique de l'uranium est $\lambda = 27 \text{ W.K}^{-1}.\text{m}^{-1}$

1. Justifier que le champ de température ne dépend que de r , distance à l'axe du tube.
2. Déterminer en régime stationnaire la répartition de température dans le barreau. A la périphérie la température vaut $T_e = 200^\circ\text{C}$. Que vaut T_{\max} ?
3. L'uranium fond à $T_f = 1232^\circ\text{C}$. Déterminer la puissance volumique maximale que l'on peut extraire du barreau si l'on ne veut pas dépasser cette température.

Donnée : en cylindriques $DT = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right)$.



Evacuation de la chaleur dans un barreau d'uranium : corrigé :

a) Le système étant cylindrique, les coordonnées adaptées sont les coordonnées cylindriques r, θ , et z , l'axe du tube étant l'axe Oz .

Grande longueur signifie qu'on peut considérer le tube comme infiniment long, donc T ne dépend pas de z (nous ne sommes pas encore très familiers de ces arguments, mais nous les reverrons).

Le système est à symétrie cylindrique, T ne dépend donc pas de θ (idem).

b) Le laplacien étant donné, on peut utiliser l'équation de la chaleur, qui s'écrit en régime stationnaire :

$$0 = \frac{\lambda}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) + p$$

On intègre cette équation :

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial T}{\partial r} \right) &= -\frac{p}{\lambda} \cdot r \\ \Leftrightarrow r \frac{\partial T}{\partial r} &= -\frac{1}{2} \frac{p}{\lambda} \cdot r^2 + A \\ \Leftrightarrow \frac{\partial T}{\partial r} &= -\frac{1}{2} \frac{p}{\lambda} \cdot r + \frac{A}{r} \\ \Leftrightarrow T(r) &= -\frac{1}{4} \frac{p}{\lambda} \cdot r^2 + A \cdot \ln(r) + B \end{aligned}$$

Il faut déterminer A et B .

Une première condition aux limites est :

$$T\left(\frac{D}{2}\right) = T_e$$

D'autre part, la température dans le cylindre doit rester finie on doit donc nécessairement avoir $A = 0$ pour que le logarithme ne diverge pas (nous avons déjà vu ce genre d'argument en mécanique des fluides dans l'écoulement de Poiseuille cylindrique).

On déduit de la première condition :

$$B = T_e + \frac{1}{4} \frac{p}{\lambda} \cdot r \left(\frac{D}{2} \right)^2$$

d'où :

$$T(r) = T_e - \frac{1}{4} \frac{p}{\lambda} \cdot \left(r^2 - \left(\frac{D}{2} \right)^2 \right)$$

La température est maximale en $r = 0$ (c'est facile à voir).

$$T_{max} = T_e + \frac{1}{4\lambda} \cdot \left(\frac{D}{2}\right)^2$$

a) Pour $T_{max} = T_f = 1505$ K, on calcule :

$$P_{max} = 530 \text{ MW.m}^{-3}.$$

C'est bien l'ordre de grandeur de la puissance volumique d'un réacteur nucléaire.

2. Transfert thermique entre deux sphères

On considère deux sphères concentriques de rayons R_1 et $R_2 > R_1$, maintenues à des températures constantes T_1 et T_2 .

Le milieu solide qui les sépare est homogène et de conductivité thermique λ .

On se place en régime stationnaire ; il n'existe aucune source interne.

a) Rappeler quelle est la grandeur conservée et donner son expression en fonction de r et $\frac{\partial T}{\partial r}$.

b) En déduire l'expression de $T(r)$.

c) Quelle est la résistance thermique du système ?

Réponses : $R_{th} = (R_2 - R_1) / 4\pi\lambda R_1 R_2$.

Transfert thermique entre deux sphères : corrigé :

a) La grandeur conservée est **le flux**.

Le système admet une symétrie sphérique, en conséquence la température ne dépend que de r .

La loi de Fourier s'écrit alors en coordonnées sphériques (le gradient aurait du être donné !) :

$$\vec{j} = -\lambda \frac{\partial T(r)}{\partial r} \vec{u}_r$$

On calcule le flux à travers une sphère de rayon r compris entre R_1 et R_2 .

$$\Phi = \iint \vec{j} \cdot d\vec{S} \text{ avec } d\vec{S} = dS \cdot \vec{u}_r$$

d'où :

$$\Phi = j(r) \cdot 4\pi r^2 = -\lambda \frac{\partial T(r)}{\partial r} \cdot 4\pi r^2$$

Remarque : on a calculé le flux qui va vers l'extérieur, donc $\Phi_{1 \rightarrow 2}$.

b) On a donc :

$$-\lambda \frac{\partial T(r)}{\partial r} = \frac{\Phi}{4\pi r^2}$$

qui s'intègre en :

$$T(r) = \frac{\Phi}{4\pi\lambda r} + B$$

Les conditions aux limites :

$$T(R_1) = T_1 ; T(R_2) = T_2.$$

permettent de calculer :

$$\phi = \frac{4\pi\lambda R_1 R_2}{R_2 - R_1} (T_1 - T_2) ; B = \frac{R_2 T_2 - R_1 T_1}{R_2 - R_1} (T_1 - T_2)$$

c) La résistance thermique est :

$$R = \frac{T_1 - T_2}{\Phi} = \frac{R_2 - R_1}{4\pi\lambda R_1 R_2}$$

Remarque : ce qu'il faut retenir de cet exo en sphériques , c'est :

- On n'a pas utilisé l'équation de la chaleur, seulement la conservation du flux ;
- L'expression de la résistance thermique est tout à fait différente de celle que nous avons obtenue pour une conduction axiale.