

Barreau de combustible nucléaire

1. Le barreau étant considéré de longueur infinie, la diffusion est radiale  $\Rightarrow \vec{j}_h(r, t) = j_h(r, t) \vec{e}_r$   
 soit d'après la loi de Fourier  $\vec{j}_h(r, t) = -\lambda \frac{\partial T}{\partial r} \vec{e}_r$   
 en régime permanent, la température ne dépend pas du temps

$$\Rightarrow \boxed{\vec{j}_h(r) = -\lambda \frac{dT}{dr} \vec{e}_r}$$

2. La puissance thermique volumique dégagée par les réactions nucléaires vaut  $p$

Donc la puissance thermique créée à l'intérieur du cylindre  $S(r)$  de rayon  $r$  et de longueur  $L$  vaut:

$$P_h(r) = p \pi r^2 L$$

$$\Rightarrow \boxed{\overline{P}_h(r) = p \pi r^2} \text{ pour } L = 1 \text{ m}$$

3. En régime permanent il n'y a pas d'accumulation d'énergie  $\Rightarrow$  la chaleur créée à l'intérieur du cylindre  $S(r)$  diffuse à travers sa surface latérale

$$\text{soit } \boxed{\overline{\Phi}_h(r) = \overline{P}_h(r)} \text{ (pr } L = 1 \text{ m)}$$

4. Le flux thermique à travers  $S(r)$  s'écrit:

$$\Phi_h(r) = \iint_{S(r)} \vec{j}_h \cdot d\vec{S} = \iint_{S(r)} j_h(r) \vec{e}_r \cdot dS \vec{e}_r = \iint_{S(r)} j_h(r) dS = j_h(r) S(r)$$

$\uparrow$  car flux sortant

$$\Rightarrow j_h(r) = \frac{\Phi_h(r)}{S(r)} = \frac{\overline{\Phi}_h(r)}{2\pi r L} = \frac{\overline{P}_h(r)}{2\pi r} = \frac{p \pi r^2}{2\pi r} = \frac{p}{2} r$$

$$\text{donc } \boxed{\vec{j}_h(r) = \frac{p}{2} r \vec{e}_r}$$

5. D'après la loi de Fourier :  $\vec{j}_k(r) = -\lambda \frac{dT}{dr} \vec{e}_r$

2.

$$\text{donc } \boxed{\frac{dT}{dr} = -\frac{P}{2\lambda} r}$$

[ On retrouve bien l'éq. de diffusion 1d avec source en régime

permanent :  $\rho c \frac{\partial T}{\partial t} = 0 = \lambda \Delta T + P$   
↑ + con gain d'énergie

avec  $\Delta T = \frac{d^2 T}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dT}{dr} = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left( r \frac{dT}{dr} \right)$  en coord. cylindriques

$$\Rightarrow \frac{d}{dr} \left( r \frac{dT}{dr} \right) = -\frac{P}{\lambda} r$$

on intègre :  $r \frac{dT}{dr} = -\frac{P}{2\lambda} r^2 + A$

en prenant  $r=0$  on obtient  $A=0$

(par symétrie  $j_k(r=0)=0 \Rightarrow \frac{dT}{dr}|_{r=0}=0$ )

$$\Rightarrow \frac{dT}{dr} = -\frac{P}{2\lambda} r$$

6. On intègre :  $T(r) = -\frac{P}{4\lambda} r^2 + A$

avec  $T(R)=T_0 \Leftrightarrow A = \frac{P}{4\lambda} R^2 + T_0$

$$\Rightarrow \boxed{T(r) = \frac{P}{4\lambda} (R^2 - r^2) + T_0} \quad (T(r) \text{ bien } > T_0)$$

≠.  $\frac{dT}{dr} = 0$  pour  $r=0$

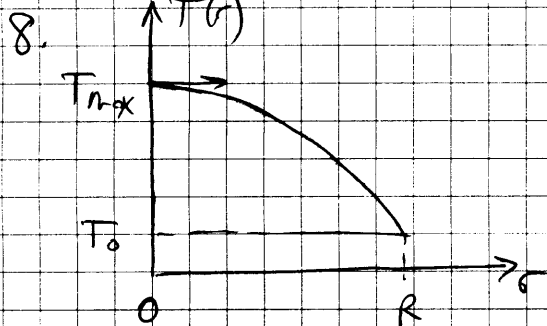
or  $T(0) = T_0 + \frac{P}{4\lambda} R^2 > T(R) = T_0$

$\Rightarrow$  la température est maximale en  $r=0$  (et vaut  $T_{\max} = T_0 + \frac{P}{4\lambda} R^2$ )

c'est logique : la température est maximale au point

le + loin des bords c'est au centre  $r=0$

de +,  $j_k(0)=0 \Rightarrow \frac{dT}{dr}|_{r=0}=0$



$T(r)$  est une parabole concave

9. a  $T_{max} = 600 + \frac{2 \times 10^8 \times 10^{-4}}{4 \times 3} \approx \underline{2267 \text{ K}}$

9. b  $\overline{\Phi_{th}}(r=R) = \overline{P_{th}}(r=R) = P \pi R^2 \approx 2 \times 10^8 \times \pi \times 10^{-4} \approx \underline{63 \text{ kW} \cdot \text{m}^{-1}}$

9. c Il faut  $T_{max} < T_f$

soit  $T_0 + \frac{P}{4\lambda} R^2 < T_f \Leftrightarrow R < \sqrt{\frac{4\lambda}{P} (T_f - T_0)} = R_{lim}$

AN  $R_{lim} = \sqrt{\frac{4 \times 3}{2 \times 10^8} (2900 - 600)} \approx \underline{1,2 \times 10^{-2} \text{ m}}$

9. d on a bien  $R < R_{lim} \Rightarrow$  le barreau ne risque pas de fondre

[et on a bien  $T_{max} < T_f$  !]