

CORRIGE CCP PC 2 2013

Corrigé proposé par Marc STRUBEL, relu par Nicole ADLOFF
(). Merci de nous faire part de vos remarques et commentaires !
Ce corrigé est d'utilisation libre, à condition de citer la source ; il peut en particulier être distribué à vos élèves dès septembre 2013.

Problème A : Thermique dans un réacteur à eau pressurisée :

A.1.1.
$$\bar{\varphi}_V = \frac{P_{th}}{N.\pi.r_c^2.H} = \frac{P_e}{\eta.N.\pi.r_c^2.H} = 365W.cm^{-3}$$

A.1.2. Difficile de répondre, mais on attend sûrement :

$$\bar{\varphi}_S = \frac{P_{th}}{N.2\pi.r_c.H} = \frac{P_e}{\eta.N.2\pi.r_c.H} = 73W.cm^{-2}.$$

Cela n'est vrai qu'en régime stationnaire.

A.1.3. $N_f = P_{th}.\Delta t / E_f = 4,2.10^{27}$ désintégrations.

A.2.1.
$$dU = \rho.c.S.dx.dT,$$

dT étant la variation de température à x fixé, soit $dT = \frac{\partial T}{\partial t}.dt$.

A.2.2. Le premier principe s'écrit :

$$dU = \delta W + \delta Q$$

avec :

$$\begin{aligned}\delta W &= 0 \text{ (phase condensée)} \\ \delta Q &= \varphi_S(x,t).S.dt - \varphi_S(x+dx,t).S.dt\end{aligned}$$

A.2.3. On ajoute alors aux termes précédents :

$$\delta Q' = \varphi_V(x,t).S.dx.dt.$$

A.2.4. Le premier principe donne :

$$\rho.c.dT = \left(-\frac{\partial \varphi_S}{\partial x} + \varphi_V \right).dt$$

A.2.5. La loi de Fourier s'écrit en toute généralité :

$$\vec{j}_Q = -\lambda.\vec{grad}T$$

, avec ici $\vec{j}_Q = \varphi_S.\vec{u}_x$, on a donc :

$$\varphi_S = -\lambda.\frac{\partial T}{\partial x}.$$

A.2.6.

$$\rho.c.\frac{\partial T}{\partial t} = \lambda\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} + \varphi_V$$

A.3.1. En régime stationnaire (plutôt que permanent), T est indépendant de t.
L'invariance par rotation permet de conclure que T est indépendant de θ .
Enfin, la conduction étant radiale, T est indépendant de z.
Ainsi, $T = T(r)$, et l'équation de la chaleur s'écrit à z donné :

$$0 = \lambda_c \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \cdot \frac{\partial T}{\partial r} \right) + \bar{\Phi}_V$$

A.3.2. on en déduit par intégration :

$$T(r) = T_0 - \frac{\bar{\Phi}_V}{4\lambda_c} \cdot r^2 \quad \text{et} \quad \Delta T_{comb} = \frac{\bar{\Phi}_V}{4\lambda_c} \cdot r_c^2 = 400 \text{K.}$$

A.3.3.1. Dans la gaine $\varphi_V = 0$, l'équation de la chaleur s'écrit alors :

$$0 = \lambda_c \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \cdot \frac{\partial T}{\partial r} \right).$$

On en déduit par intégration :

$$T(r) = \frac{T_p \ln(r/r_c) - T_g \ln(r/r_g)}{\ln(r_g/r_c)}$$

A.3.3.2. En régime stationnaire, la puissance produite dans le combustible est intégralement évacuée, soit :

$$\begin{aligned} \varphi_V(z) \cdot \pi r_c^2 \cdot H &= \varphi_S(r) \cdot 2 \cdot \pi \cdot r \cdot H \\ \Leftrightarrow \bar{\Phi}_V \cdot r_c^2 &= \varphi_S(r) \cdot 2r \end{aligned}$$

Dans la gaine, la loi de Fourier s'écrit, en projection sur \vec{u}_r :

$$\varphi_S(r) = -\lambda_g \frac{\partial T}{\partial r}$$

On déduit des deux équations précédentes :

$$\frac{\partial T}{\partial r} = \frac{\bar{\Phi}_V}{\lambda_g} \cdot \frac{r_c^2}{2r}$$

La solution est :

$$T(r) = T_g - \frac{\bar{\Phi}_V}{\lambda_g} \cdot \frac{r_c^2}{2} \ln\left(\frac{r}{r_c}\right).$$

On en déduit :

$$\Delta T_{gaine} = T_g - T_p = \frac{\bar{\Phi}_V}{\lambda_g} \cdot \frac{r_c^2}{2} \ln\left(\frac{r_g}{r_c}\right) = 28,0 \text{ K.}$$

3.4. D'après la question 332 :

$$\varphi_S(r_c) = \frac{1}{2} \bar{\Phi}_V \cdot r_c$$

On en déduit :

$$\Delta T_{contact} = T_c - T_g = \frac{1}{2} \bar{\Phi}_V \cdot r_c \cdot R_{th} = 73,0 \text{ K.}$$

3.5.
$$\Delta T_{conv} = T_p - T_f = \frac{\bar{\Phi}_S(r_g)}{\alpha} = -\frac{\lambda_g}{\alpha} \left(\frac{\partial T}{\partial r} \right)_{gaine} = \frac{\bar{\Phi}_V \cdot r_c^2}{2 \cdot \alpha \cdot r_g} = 20 \text{ K.}$$

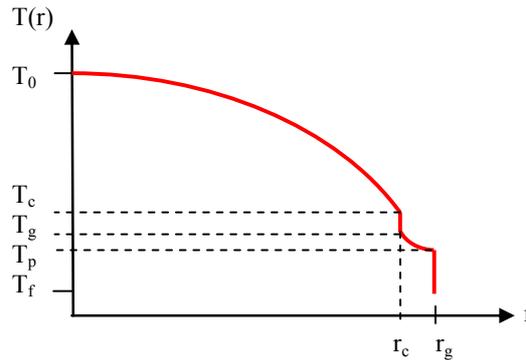
3.6.
$$\begin{aligned} \Delta T_{crayon} &= \Delta T_{comb} + \Delta T_{contact} + \Delta T_{gaine} + \Delta T_{conv} \\ &= 400 + 73 + 28 + 20 = 521 \text{ K.} \end{aligned}$$

Tous les écarts de température calculés précédemment sont proportionnels à φ_V , donc ΔT_{crayon} également.

On calcule :

$$A = \frac{r_c^2}{4\lambda_c} + \frac{R_{th} \cdot r_c}{2} + \frac{r_c^2}{2\lambda_g} \ln\left(\frac{r_g}{r_c}\right) + \frac{r_c^2}{2\alpha r_g} = 1,43 \text{KW}^{-1} \cdot \text{cm}^3$$

3.7.



4.1. La puissance échangée à travers 4 quarts de crayon est égale à la puissance fournie par un crayon, donc :

$$\varphi_L(z) = \varphi_V(z) \cdot \pi \cdot r_c^2$$

4.2.

$$\delta Q = \varphi_L(z) \cdot dt \cdot dz$$

4.3.

$$\delta Q = dH = dh \cdot \rho dV = dh \cdot \rho \cdot S_p \cdot dz$$

On en déduit :

$$dh = \frac{\varphi_L(z) \cdot dt}{\rho \cdot S_p}$$

4.4. La hauteur élémentaire d'échange est pendant dt : $dz = v \cdot dt$.

On déduit de l'équation du 4.3 :

$$c_p \cdot v \cdot \frac{dT_f(z)}{dz} = \frac{\varphi_L(z)}{\rho \cdot S_p}$$

4.5. On déduit de 4.1. et 4.4. :

$$\frac{dT_f(z)}{dz} = \frac{\varphi_L(z)}{\rho \cdot S_p \cdot c_p \cdot v} = \frac{\pi^2 \cdot \bar{\varphi}_V \cdot r_c^2}{2 \cdot D_m \cdot c_p} \cdot \cos\left(\frac{\pi z}{H}\right)$$

D'où :

$$T_f(z) = \frac{\pi \cdot H \cdot \bar{\varphi}_V \cdot r_c^2}{2 \cdot D_m \cdot c_p} \cdot \sin\left(\frac{\pi z}{H}\right) + B$$

$$C = \frac{\pi \cdot H \cdot \bar{\varphi}_V \cdot r_c^2}{2 \cdot D_m \cdot c_p} = 24 \text{ K}$$

La condition $T_f(-H/2) = T_{fe}$ permet de calculer :

$$B = \frac{\pi \cdot H \cdot \bar{\varphi}_V \cdot r_c^2}{2 \cdot D_m \cdot c_p} + T_{fe} = C + T_{fe}$$

4.6. D'après la question 3.6. :

$$T_0(z) = T_f(z) + A \cdot \varphi_V(z) = A \cdot \frac{\pi}{2} \cdot \bar{\varphi}_V \cdot \cos\left(\frac{\pi z}{H}\right) + B + C \cdot \sin\left(\frac{\pi z}{H}\right).$$

4.7. La condition $\frac{dT_0(z)}{dz} = 0$ donne :

$$\begin{aligned}\tan\left(\frac{\pi z_{\max}}{H}\right) &= \frac{2.C}{\pi.A\bar{\varphi}_V} \\ \Leftrightarrow z_{\max} &= \frac{H}{\pi} \arctan\left(\frac{2.C}{\pi.A\bar{\varphi}_V}\right) \\ z_{\max} &= \frac{4,3}{\pi} \arctan\left(\frac{2 * 24}{\pi * 1,43.10^{-6} * 36510^6}\right) = 0,04m \ll H\end{aligned}$$

Cela paraît logique.

On calcule : $T_0(z_{\max}) = 1134^\circ\text{C}$.

On peut effectivement trouver de telles températures dans un barreau d'oxyde d'uranium.