

DEVOIR SURVEILLE – TRANSFERT DE CHALEUR – 1^{ERE} ANNEE

Durée : 1h20 heures, sans documents, téléphones portables interdits.

NOM:

GROUPE:

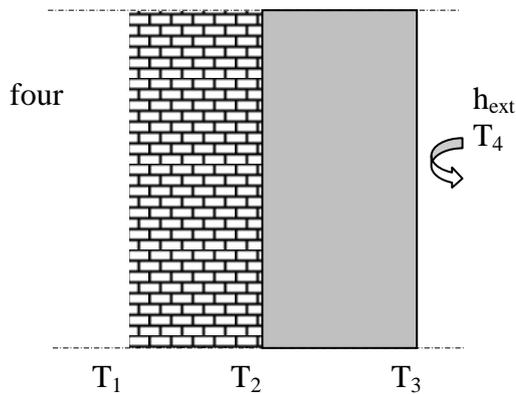
PRENOM:

Remarque pour tous les exercices :

Si vous en avez besoin, prenez :

- pour la conductivité de l'air $\lambda_{\text{air}} = 0.025 \text{ [W(mK)]}$,
- l'émissivité d'une surface $\epsilon = 1$;

$$\sigma = 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ [W/(m}^4\text{K)]}.$$

Exercice 1.

La paroi d'un four industriel est composée de briques et d'isolation extérieure. La conductivité thermique de briques λ_b est égale à $1 \text{ Wm}^{-1}\text{K}^{-1}$ et l'épaisseur $e_b = 0.2 \text{ m}$. La conductivité du matériau isolant : $\lambda_{\text{is}} = 0.05 \text{ Wm}^{-1}\text{K}^{-1}$. La valeur du coefficient d'échange sur cette surface est $h_{\text{ext}} = 12 \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1}$ et la température extérieure $T_4 = 20 \text{ }^\circ\text{C}$.

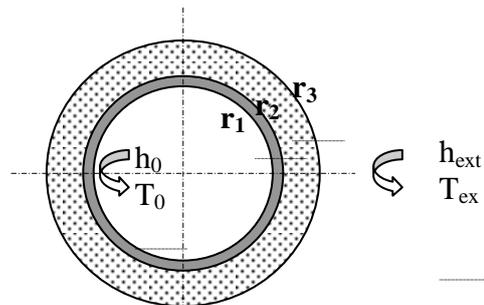
Déterminer l'épaisseur de l'isolation e_{is} pour que la température de la paroi extérieure ne dépasse pas $T_3 = 40 \text{ }^\circ\text{C}$. La température de la paroi à l'intérieur du four T_1 est réglée à $1000 \text{ }^\circ\text{C}$.

Exercice 2.

Un tube en acier [$\lambda_a = 15 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$] de rayon intérieur $r_1 = 4.3 \text{ cm}$ et d'épaisseur $e_a = 0.8 \text{ cm}$, est isolé sur sa surface extérieure avec un matériau de conductivité thermique $\lambda_i = 0.10 \text{ W}/(\text{m}\cdot\text{K})$ et d'épaisseur $e_i = 2 \text{ cm}$. Un gaz chaud à $T_0 = 320 \text{ °C}$, s'écoule à l'intérieur du tube, le coefficient d'échange est égal à $h_0 = 200 \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1}$.

La surface extérieure est exposée à l'air dont la température est $T_{\text{ext}} = 20 \text{ °C}$ et le coefficient d'échange global $h_{\text{ext}} = 20 \text{ Wm}^{-2}\text{K}^{-1}$.

- Calculer toutes les résistances thermiques du système,
- Calculer les pertes de chaleur sur la longueur de 5 m de tube,
- Calculer la température T_3 correspondant au rayon r_3 .



Exercice 3.

Un fil électrique de rayon $r_1 = 2$ mm est parcouru par le courant électrique $I = 40$ A. Il est isolé avec une isolation dont l'épaisseur vaut 2 mm.

Calculer la température sur l'interface fil – isolation. On donne :

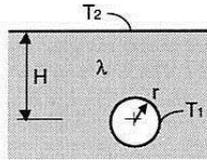
- la conductivité de l'isolation $\lambda_{is} = 0.2$ W/(mK),
- la résistance électrique d'1 m du fil = 0.0024 Ω ,
- le coefficient d'échange global sur la surface de l'isolation $h_{ext} = 10$ W/(m²K), avec la température de l'air extérieur $T_{ext} = 30$ °C.

Exercice 6.

Une conduite d'eau chaude est enterrée dans le sable ($\lambda_s = 0.30 \text{ Wm}^{-1}\text{K}^{-1}$) sur la profondeur $H = 50 \text{ cm}$. Le diamètre du tube est $d = 20 \text{ cm}$, la température de surface du sol est $T_2 = 10 \text{ }^\circ\text{C}$. Le tube est isolé avec une isolation de l'épaisseur $e_{is} = 1 \text{ cm}$, $\lambda_{is} = 0.06 \text{ Wm}^{-1}\text{K}^{-1}$

Calculer les pertes de la chaleur sur 10 m de longueur du tube, en prenant la température de l'eau $T_1 = 70 \text{ }^\circ\text{C}$.

Facteur de forme :



$$\frac{2\pi L}{\arg \operatorname{ch} \left(\frac{H}{r} \right)}$$

Tuyau de longueur L enterré sous la surface d'un milieu semi-infini

RAPPEL DES FORMULES POUR LES CAS DE TRANSFERTS UNIDIMENSIONNELS (1D)

COORDONNEES CARTESIENNES (x, y, z) ⇒ PROBLEME 1D – variation de T selon x uniquement

Equation différentielle 1D avec génération interne de la chaleur :

$$\frac{d^2T}{dx^2} = -\frac{q_v}{\lambda} \quad \Rightarrow \quad \text{sa solution générale :} \quad T(x) = -\frac{q_v}{2\lambda}x^2 + Ax + B$$

(on trouve les constantes avec les conditions aux limites adéquates au problème donné)

Equation différentielle 1D sans génération interne de la chaleur :

$$\frac{d^2T}{dx^2} = 0 \quad \Rightarrow \quad \text{sa solution générale :} \quad T(x) = Ax + B$$

(on trouve les constantes avec les conditions aux limites adéquates au problème donné)

Résistance thermique globale :

$$R_G = e / (\lambda S) \quad [\text{K/W}] \quad \Rightarrow \quad \text{flux thermique :} \quad \Phi = \Delta T / R_G \quad [\text{W}]$$

Résistance thermique de l'unité de surface :

$$R = e / \lambda \quad [\text{m}^2\text{K/W}] \quad \Rightarrow \quad \text{densité de flux :} \quad \varphi = \Delta T / R \quad [\text{W/m}^2]$$

COORDONNEES CYLINDRIQUES (r, z, φ) ⇒ PROBLEME 1D – variation de T selon r uniquement

Equation différentielle 1D avec génération interne de la chaleur :

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dT}{dr} \right) = -\frac{q_v}{\lambda} \quad \Rightarrow \quad \text{sa solution générale :} \quad T(r) = -\frac{q_v}{4\lambda}r^2 + A \ln r + B$$

(on peut trouver les constantes avec les conditions aux limites adéquates au problème donné)

Equation différentielle 1D sans génération interne de la chaleur :

$$\frac{d}{dr} \left(r \frac{dT}{dr} \right) = 0 \quad \Rightarrow \quad \text{sa solution générale :} \quad T(r) = A \ln(r) + B$$

(on peut trouver les constantes avec les conditions aux limites adéquates au problème donné)

Résistance thermique globale :

$$R_G = \frac{\ln(r_2 / r_1)}{2\pi\lambda H} \quad [\text{K/W}] \quad \Rightarrow \quad \text{flux thermique :} \quad \Phi = \Delta T / R_G \quad [\text{W}]$$

Résistance thermique de l'unité de longueur de cylindre :

$$R = \frac{\ln(r_2 / r_1)}{2\pi\lambda} \quad [\text{mK/W}] \quad \Rightarrow \quad \text{flux par 1m du cylindre :} \quad \varphi = \Delta T / R \quad [\text{W/m}]$$