

**DEVOIR SURVEILLE – TRANSFERT DE CHALEUR – 1<sup>ERE</sup> ANNEE**

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

NOM:

GROUPE:

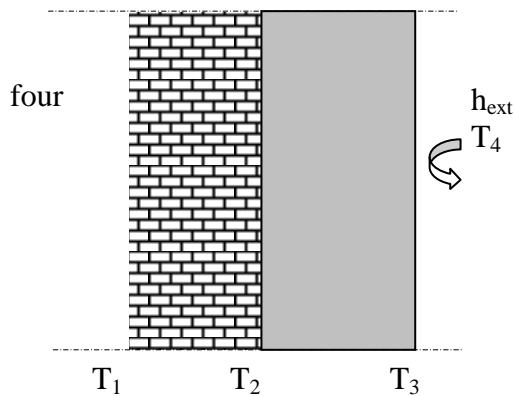
PRENOM:

**Remarque pour tous les exercices :**

Si vous en avez besoin, prenez :

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

$$\sigma = 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ [W/(m}^2\text{K)}].$$

**Exercice 1.**

La paroi d'un four industriel est composée de briques et d'isolation extérieure. La conductivité thermique de briques  $\lambda_b$  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  $T_4 = 20 \text{ }^\circ\text{C}$ .

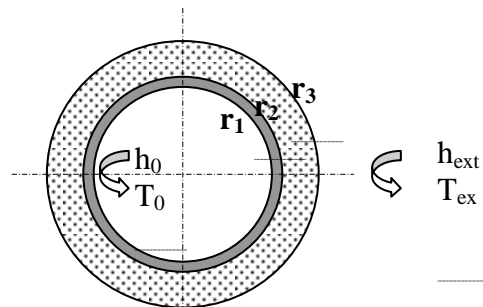
Déterminer l'épaisseur de l'isolation  $e_{\text{is}}$  pour que la température de la paroi extérieure ne dépasse pas  $T_3 = 40 \text{ }^\circ\text{C}$ . La température de la paroi à l'intérieur du four  $T_1$  est réglée à  $1000 \text{ }^\circ\text{C}$ .

**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 =  $0.0024$   $\Omega$ ,
- le coefficient d'échange global sur la surface de l'isolation  $h_{ext} = 10$  W/(m<sup>2</sup>K), avec la température de l'air extérieur  $T_{ext} = 30$  °C.

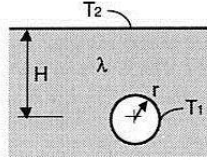


**Exercice 6.**

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 :

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