

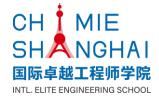




# Transferts de Chaleur Exercices

Pierre Le Cloirec 2022-2023







### **Conduction**







Calculer la perte de chaleur par conduction à travers une paroi de brique d'épaisseur 0,50 m de hauteur 3 m et de largeur 2 m. Les températures des faces externes sont 150 °C et 50 °C. On prendra la conductivité thermique égale à 0,7 J  $s^{-1}$  m $^{-1}$ K $^{-1}$ .

$$\Phi = -KA \frac{dT}{dx}$$

A est indépendant de x

$$\Phi \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{A} = K_m (T_1 - T_2)$$

$$\frac{\Phi}{A}(x_2-x_1) = K_m(T_1-T_2)$$

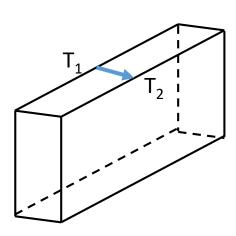
$$\Phi = \mathbf{K}_{m} \mathbf{A} \frac{(\mathbf{T}_{1} - \mathbf{T}_{2})}{(\mathbf{x}_{2} - \mathbf{x}_{1})}$$

$$A = 2 \times 3 = 6 \text{ m}^2$$

$$\phi = 0.7.6 \frac{(150 - 50)}{0.5}$$

$$\Phi$$
 = 840 W

$$\Phi$$
 = 723 kcal/h



Signe suivant la perte ou le gain de chaleur







Calculer la perte de chaleur par conduction à travers la paroi d'un tube 20/27 de longueur 30 m. La température de la paroi interne est de 100 °C et celle de la paroi externe de 99 °C. On prendra la conductivité thermique égale à 58 J s<sup>-1</sup> m<sup>-1</sup> K<sup>-1</sup>.

A est dépendant de x

$$A = 2 \pi Lx$$

$$\Phi \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{A} = \frac{\Phi}{2\pi L} \int_{x_1}^{x_2} \frac{dx}{x} = \frac{\Phi}{2\pi L} Ln \frac{x_2}{x_1} = K_m (T_1 - T_2)$$

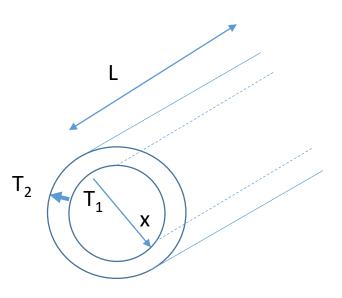
$$\Phi = 2\pi LK_{m}(T_{1} - T_{2}) \frac{1}{Ln \frac{X_{2}}{X_{1}}}$$

$$\Phi = -KA \frac{dT}{dx}$$

$$\phi = 2.\pi.30.58. \frac{(100 - 99)}{ln \frac{27.10^{-3}}{20.10^{-3}}}$$

$$\Phi = 36,457 \text{ kW}$$

$$\Phi$$
 = 31 398 kcal/h









Calculer la perte de chaleur par conduction à travers un mur d'épaisseur 0,40 m, de 3 m de hauteur et de 1,80 m de large. Les températures des faces sont respectivement 230 et 60 °C.

- 2.3.1 On considère la conductivité (K) comme constante et égale à 0,7 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>.
- 2.3.2 On prend pour K [kcal h<sup>-1</sup>m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup>] la fonction suivante :  $K = 0.57(1 + 5.10^{-4} \text{ T})$

2.3.1 
$$\Phi = K_m A \frac{(T_1 - T_2)}{(x_1 - x_2)} \qquad \Phi = 0.7. (1.8.3) \frac{(230 - 60)}{(0.40)}$$

$$\Phi = 1606 \ W = 1606 \ J/s =$$
 1383 Kcal/h

2.3.2 Calcul par intégration de K entre 230°C et 60 °C

$$\Phi = KA \frac{dT}{dx}$$

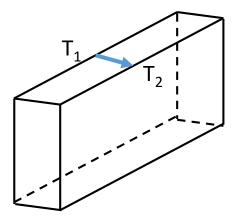
$$\Phi = KA \frac{dT}{dx}$$
  $\Phi = [0.57(1 + 5.10^{-4}T)]A \frac{dT}{dx}$ 

$$\Phi = \left[0.57T + 0.57 \frac{5}{2} \cdot 10^{-4} T^2\right]_1^2 \frac{A}{(x_2 - x_1)}$$

$$\Phi = \left[0.57(T_2 - T_1) + 0.57\frac{5}{2}10^{-4}(T_2^2 - T_1^2)\right]_1^2 \frac{A}{(x_2 - x_1)} \qquad \Phi = \left[0.57(230 - 60) + 0.57\frac{5}{2}10^{-4}(230^2 - 60^2)\right] \frac{3.1.8}{0.4}$$

$$\Phi = 1397 \text{ kcal/h} = 1622 \text{ W}$$

$$\Phi = 1402 \text{ kcal/h}$$

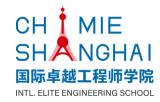


$$\Phi = -KA \frac{dT}{dx}$$

$$\Phi = 1402 \text{ kcal/h}$$

 $K = 0.57(1 + 5.10^{-4} T)$ 







Soit une sphère métallique creuse de rayon intérieur x<sub>1</sub> et de rayon extérieur x<sub>2</sub>. Soient  $T_1$  et  $T_2$  les températures des faces internes et externes  $(T_1 > T_2)$ ,  $K_m$  la conductivité moyenne du métal. Calculer la quantité de chaleur  $[\Phi]$  traversant les parois de la sphère par unité de temps.

On pourra écrire

$$\Phi = K_{m} A_{m} \frac{dT}{dx}$$

et exprimer  $A_m$  en fonction de  $x_1$  et  $x_2$  (rayons intérieurs et extérieurs de la sphère).

$$\Phi = K_{m} A_{m} \frac{dT}{dx}$$

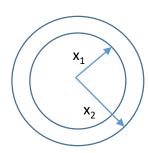
$$A_{sph\`ere} = 4 \pi r^2 = 4\pi x^2$$

$$\Phi \frac{1}{4\pi} \frac{dx}{x^2} = K_m dT$$

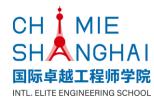
$$K_m(T_2 - T_1) = \frac{\Phi}{4\pi} \int_1^2 \frac{dx}{x^2}$$

$$K_m(T_2 - T_1) = \frac{\Phi}{4\pi} \int_1^2 \frac{dx}{x^2} \qquad K_m(T_2 - T_1) = \frac{\Phi}{4\pi} \left[ \frac{1}{x_2} - \frac{1}{x_1} \right]$$

$$\Phi = 4\pi x_1 x_2 K_m \frac{(T_2 - T_1)}{(x_2 - x_1)}$$









Soit un cône de révolution d'axe 0x, limité par deux plans  $x = x_1$  et  $x = x_2$  (Figure 1).  $T_1$  et  $T_2$  sont les températures des faces extrêmes. On suppose  $T_1 > T_2$ ,  $K_m$  la conductivité moyenne du solide.

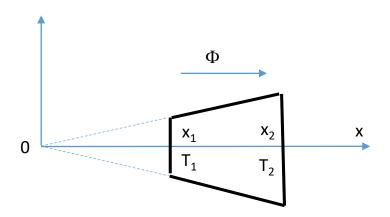
Calculer la quantité de chaleur  $\Phi$  qui traverse le solide par unité de temps.

$$\Phi = K_m A_m \frac{dT}{dx} \qquad A_{\text{cône tronqu\'e}} = \pi x^2 tg(\alpha) \qquad tg(\alpha) = r/x \Rightarrow r = xtg(\alpha)$$

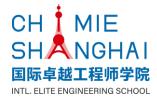
$$\Phi \frac{1}{\pi t g^2(a)} \frac{dx}{x^2} = K_m dT$$

$$K_m(T_2 - T_1) = \frac{\Phi}{\pi t g^2(a)} \int_1^2 \frac{dx}{x^2} \qquad K_m(T_2 - T_1) = \frac{\Phi}{\pi t g^2(a)} \left[ \frac{1}{x_2} - \frac{1}{x_1} \right]$$

$$\Phi = \pi t g^2(a) x_1 x_2 K_m \frac{(T_2 - T_1)}{(x_2 - x_1)}$$









### Convection







Soit un tube de 50/60 dans lequel circule un fluide à 25°C. Calculer le coefficient d'échange fluide-paroi interne dans les deux cas suivants :

3.1.1

le fluide est de l'eau circulant à un débit de 3,5 L s<sup>-1</sup>

$$K = 0.61 \text{ J s}^{-1}\text{m}^{-1}\text{K}^{-1}$$

$$\mu = 10^{-3} \text{ Pl}$$

$$C_p = 4.18 \text{ kJ kg}^{-1}\text{K}^{-1}$$

 $\rho = 1000 \text{ kg m}^{-3}$ 

3.1.2

Le fluide est de l'air circulant à un débit de 108 m<sup>3</sup> h<sup>-1</sup>.

$$K = 0.0255 \text{ J s}^{-1}\text{m}^{-1}\text{K}^{-1}$$

$$\mu = 1.8 \ 10^{-5} \ Pl$$

$$C_p = 1 \text{ kJ kg}^{-1} \text{K}^{-1}$$

$$\rho = 1.2 \text{ kg m}^{-3}$$

3.1.1

$$Nu = kRe^{\alpha}Pr^{\beta} = \frac{hD}{K}$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^n$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.4}$$

$$Re = \frac{DU\rho}{\mu}$$

$$Q_v = SU$$

$$Re = \frac{DU\rho}{\mu}$$
  $Q_v = SU$   $U = \frac{Q_v}{S} = \frac{Q_v}{\pi \frac{D^2}{4}} = \frac{3.5 \cdot 10^{-3}}{\frac{\pi (0.05)^2}{4}} = 1.78 \text{ m/s}$ 

$$Re = \frac{50 \cdot 10^{-3} \cdot 1,78 \cdot 10^{3}}{10^{-3}} = 89 \cdot 000$$

Régime turbulent

$$\Pr = \frac{C_p \mu}{K}$$

$$Pr = \frac{C_p \mu}{\nu} \qquad Pr = \frac{4180.10^{-3}}{0.61} = 2,16$$

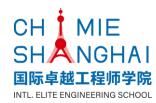
 $Nu = 0.023.89000^{0.8}2.16^{0.4} = 452$ 

$$Nu = \frac{hD}{K} = 452$$
  $h = \frac{452.0,61}{50.10^{-3}}$ 

$$h = \frac{452.0,61}{50.10^{-3}}$$

 $h = 5521 \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-1} = 4755 \text{ kcal m}^{-2} \text{ K}^{-1}$ 







Soit un tube de 50/60 dans lequel circule un fluide à 25°C. Calculer le coefficient d'échange fluide-paroi interne dans les deux cas suivants :

3.1.1

le fluide est de l'eau circulant à un débit de 3,5 L s<sup>-1</sup>

$$K = 0.61 \text{ J s}^{-1}\text{m}^{-1}\text{K}^{-1}$$

$$\mu = 10^{-3} \text{ Pl}$$

$$C_p = 4.18 \text{ kJ kg}^{-1}\text{K}^{-1}$$

$$\rho = 1000 \text{ kg m}^{-3}$$

3.1.2

Le fluide est de l'air circulant à un débit de 108 m<sup>3</sup> h<sup>-1</sup>.

$$K = 0.0255 \text{ J s}^{-1}\text{m}^{-1}\text{K}^{-1}$$

$$\mu = 1.8 \ 10^{-5} \ Pl$$

$$C_p = 1 \text{ kJ kg}^{-1} \text{K}^{-1}$$

$$\rho = 1.2 \text{ kg m}^{-3}$$

3.1.2

$$Nu = kRe^{\alpha}Pr^{\beta} = \frac{hD}{K}$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^n$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.4}$$

$$Re = \frac{DU\rho}{\mu}$$

$$Q_{v} = SU$$

$$Re = \frac{DU\rho}{\mu}$$
  $Q_v = SU$   $U = \frac{Q_v}{S} = \frac{Q_v}{\pi \frac{D^2}{4}} = \frac{108}{3600 \frac{\pi (0.05)^2}{4}} = 15.3 \text{ m/s}$ 

$$Re = \frac{50 \ 10^{-3} \cdot 15,3 \cdot 1,2}{18 \ 10^{-5}} = 51 \ 000$$

Régime turbulent

$$\Pr = \frac{C_p \mu}{K}$$

$$Pr = \frac{C_p \mu}{K} \qquad Pr = \frac{1000.1,8 \, 10^{-5}}{0,0255} = 0,7$$

 $Nu = 0.023.51000^{0.8}0.7^{0.4} = 116.7$ 

$$Nu = \frac{hD}{K} = 116,7$$

$$Nu = \frac{hD}{K} = 116,7$$
  $h = \frac{116,7 \cdot 0,0255}{50 \cdot 10^{-3}}$ 

 $h = 59.5 \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-1} = 51 \text{ kcal m}^{-2} \text{ K}^{-1}$ 







Soit deux tubes concentriques dans lesquels circulent deux fluides. Dans le tube intérieur de 50/60 passe de l'eau à un débit de 10,8 m³ h-1 servant à refroidir du toluène circulant dans la portion annulaire à un débit de 3 10<sup>-3</sup> m<sup>3</sup> s<sup>-1</sup>. Le tube extérieur a un diamètre intérieur de 80 mm.

Calculer les coefficients d'échange eau-paroi interne du tube intérieur et toluène-paroi externe du tube intérieur. On donne :

pour l'eau

0,565 kcal h<sup>-1</sup>m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup> Conductivité

1 kcal kg<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup> Capacité calorifique

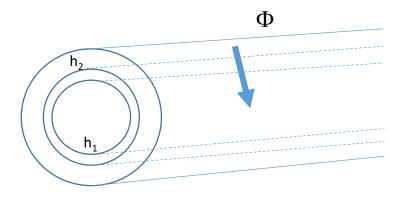
Viscosité 1 cPoise 1 kg L<sup>-1</sup>

Masse volumique

pour le toluène

Conductivité 0.12 kcal h<sup>-1</sup>m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup> 0,4 kcal kg<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup> Capacité calorifique

0,6 cPoise Viscosité Masse volumique  $0.86 \text{ kg L}^{-1}$ 



#### Calcul du coefficients d'échange eau-paroi interne du tube intérieur

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^n$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.4}$$

$$Re = \frac{DU\rho}{\mu}$$

$$Q_v = SU$$

$$U=1,527 \, m/s$$

$$r = \frac{C_p \mu}{K}$$

$$Re = 76350$$

$$Pr = 6,56$$

$$h_1 = 5082 \text{ W m}^{-2}\text{K}^{-1}$$





### Fédération 🕝 **Gay-Lussac** 20 écoles de chimie

#### Φ

#### Calcul du coefficients d'échange Toluène-paroi externe du tube intérieur (h,)

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^n$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.3}$$

$$Re = \frac{D_e U \rho}{\mu}$$

$$Q_v = SU$$

$$U = \frac{Q_1}{S}$$

$$S = S_{\text{exterieur}} - S_{\text{intérieur}}$$

$$Q_v = SU$$
  $U = \frac{Q_v}{S}$   $S = S_{\text{exterieur}} - S_{\text{intérieur}}$   $U = \frac{3 \cdot 10^{-3}}{\frac{\pi}{4} [(8 \cdot 10^{-2})^2 - (6 \cdot 10^{-2})^2]}$ 

$$U=1{,}527\ m/s$$

$$Re = \frac{D_e U \rho}{\mu}$$
 
$$D_e = \frac{D_2^2 - D_1^2}{D_1}$$

$$D_e = 4,66 \ 10^{-2} \ m$$

$$Re = 90839$$

Régime turbulent

$$\Pr = \frac{C_p \mu}{K}$$

$$Pr = 7,217$$

$$Nu = 0.023 Re^{0.8} Pr^{0.3}$$

$$Nu = 383$$

$$h_2 = 1143 \text{ W m}^{-2}\text{K}^{-1}$$







Du benzène circule dans un tube 18/21 à une vitesse de 1,5 m s<sup>-1</sup>. Calculer le coefficient d'échange benzène-paroi.

On donne pour le benzène les valeurs suivantes :

Viscosité :  $0,44 \ 10^{-3} \ Pa \ s$ Masse volumique :  $870 \ kg \ m^{-3}$ 

Capacité calorifique : 0,44 kcal kg<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup> Conductivité du tube : 0,13 kcal h<sup>-1</sup>m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup>

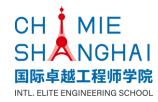
U = 1,5 m/s

Re = 53386

Pr = 5,4

$$h = 2274 \text{ W m}^{-2} \text{ K}^{-1}$$







Effectuer le même calcul que l'exercice précédent, mais on suppose que le benzène circule dans un espace annulaire compris entre deux tubes :

Diamètre extérieur du tube intérieur : 21 mm Diamètre intérieur du tube extérieur : 50 mm

 $D_e = 9.8 \ 10^{-2} \ m$ 

U = 1,5 m/s

Re = 290 659

Pr = 5,4

 $h = 1364 W m^{-2} K^{-1}$ 







On condense 1 000 kg h<sup>-1</sup> de vapeur d'eau à 100 °C sur des tubes verticaux. Calculer le coefficient d'échange vapeur–paroi sachant qu'il y a 100 tubes de diamètre extérieur 6 cm.

On donne:

Viscosité : 0,283 10<sup>-3</sup> Pa s

 $Masse volumique \qquad \qquad : \qquad \qquad 960 \ kg \ m^{-3}$ 

Conductivité thermique :  $0.586 \text{ kcal h}^{-1}\text{m}^{-1}^{\circ}\text{C}^{-1} = 0.680 \text{ W m}^{-1}\text{K}^{-1}$ 

$$h = 0.925 \left[ \frac{K^3 \rho^2 g}{\mu \Gamma} \right]^{1/3}$$

$$\Gamma = \frac{Q_m}{n\pi D} = \frac{Q_v \rho}{n\pi D} = \frac{1000}{3600 \ 100\pi 0.06} = 1,47 \ 10^{-2} \ \text{kg/s.m}$$

 $h = 8147 W m^{-2} K^{-1}$ 

$$Re = \frac{4\Gamma}{\mu} = \frac{4.1,47 \ 10^{-2}}{0.28310^{-3}} = 208$$
 Régime laminaire







# Déperdition de chaleur et calorifugeage



3.6.2





#### Exercice 3.6

Soit une conduite 50/60 de 30 m de long dans laquelle circule de la vapeur d'eau à la température de 150 °C. La température extérieure de 1'air est de 20 °C.

3.6.1 Calculer la déperdition de chaleur.

Calculer les températures des parois intérieures et extérieures - Conclusions

On donne:

$$K_1 = 50 \text{ kcal h}^{-1}\text{m}^{-1}^{\circ}\text{C}^{-1}$$
  $h_1 = 10\ 000 \text{ kcal h}^{-1}\text{m}^{-2}^{\circ}\text{C}^{-1}$   $h_2 = 15 \text{ kcal h}^{-1}\text{m}^{-2}^{\circ}\text{C}^{-1}$ 

#### 3.6.1 Calculer la déperdition de chaleur

$$\Phi_1 = h_1 A_1 (T_0 - T_1)$$

$$\Phi_2 = 2\pi LK \frac{(T_0 - T_1)}{Ln \frac{D_2}{D_1}}$$

$$\Phi_3 = h_2 A_2 (T_3 - T_2)$$

$$\Phi_1 = \Phi_2 = \Phi_3 = \Phi$$

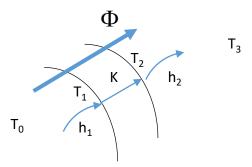
$$\frac{\Phi}{h_1 A_1} = T_0 - T_1$$

$$\frac{\Phi}{\frac{2\pi LK}{Ln\frac{D_2}{D_1}}} = T_1 - T_2$$

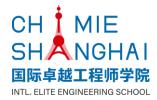
$$\frac{\Phi}{h_2 A_2} = T_3 - T_2$$

Somme

$$\Phi\left[\frac{1}{h_1 A_1} + \frac{1}{\frac{2\pi LK}{Ln\frac{D_2}{D_1}}} + \frac{1}{h_2 A_2}\right] = T_0 - T_3$$









#### 3.6.2 Calculer les températures des parois intérieures et extérieures - Conclusions

$$\Phi$$
 = 12 747 W

$$\Phi = h_1 A_1 (T_0 - T_1)$$

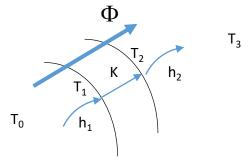
$$T_1 = 149,77 \,^{\circ}C$$

$$\Phi = h_2 A_2 (T_3 - T_2)$$

$$T_2 = 149,50 \, ^{\circ}\text{C}$$

$$T_1 \sim T_2 \equiv T_0 = 150 \,^{\circ}\text{C}$$

- ✓ Peu de résistance au transfert de chaleur dans ce tube
- ✓ Le matériau utilisé pour le tube est un très bon conducteur de chaleur









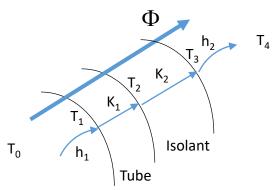
La conduite présentée à l'exercice 3.6 est entourée par une couche de calorifugeage de 6 cm de conductivité thermique égale à 0,05 kcal h-1m-1°C-1.

- 3.7.1 Calculer la chaleur perdue si la conductivité thermique de la couche du matériau de calorifugeage est égale à 4 W m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup>.
- 3.7.2 Etudier la fonction : Perte thermique = f(épaisseur du calorifugeage)
- Conclusions quant à la valeur trouvée en 3.7.2 3.7.3

#### 3.7.1 Calculer la chaleur perdue si la conductivité thermique de la couche du matériau de calorifugeage est égale à 4 W m<sup>-1</sup>°C<sup>-1</sup>.

$$\Phi \left[ \frac{1}{h_1 A_1} + \frac{1}{\frac{2\pi L K_1}{L n \frac{D_2}{D_1}}} + \frac{1}{\frac{2\pi L K_2}{L n \frac{D_3}{D_2}}} + \frac{1}{h_2 A_3} \right] = T_0 - T_4$$

$$\Phi = 1250 \text{ W}$$



#### 3.7.2 **Etudier la fonction : Perte thermique = f(épaisseur du calorifugeage)**

$$\Phi[R] = T_0 - T_4$$

Étude de la fonction R = f(x)

R : résistance globale au transfert de chaleur

x : épaisseur de la couche d'isolant

$$D_3 = D_2 + 2x$$

$$\frac{dR}{dx} = \frac{1}{\pi L} \left[ \frac{1}{2K_2} \left( \frac{1}{D_2 + 2x} \right) - \frac{2}{h_2(D_2 + 2x)} \right]$$

 $\frac{dR}{dx} = \frac{1}{\pi L} \left[ \frac{1}{2K_2} \left( \frac{1}{D_2 + 2x} \right) - \frac{2}{h_2(D_2 + 2x)} \right]$ R = f(x) passe par un maximum quand  $\frac{dR}{dx} = 0$  pour  $x = x_0$ 

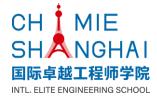
Quand 
$$\frac{dR}{dx} =$$

Quand 
$$\frac{dR}{dx} = 0$$
 Alors  $h_2(D_2 + 2x_0) = 2K_2$   $x_0 = \frac{K_2}{h_2} - \frac{D_2}{2}$   $x_0 = 20 \ cm$ 

$$x_0 = \frac{K_2}{h_2} - \frac{D_2}{2}$$

$$x_0 = 20 \ cm$$







# Rayonnement





### Fédération • **Gay-Lussac** 20 écoles de chimie

#### Exercice 4.1

Le soleil est considéré comme un corps noir. Calculer la température de surface du soleil ?

On donne:

Flux énergétique rayonné par le soleil : 4,52 10<sup>26</sup> W

Rayon du soleil: 696 300 km

$$\Phi = \varepsilon A \sigma T^4$$

$$A_{soleil} = 4\pi R^2 = 6.1 \ 10^{18} \ m^2$$

Constante de Stefan

$$\tau = 5.67 \cdot 10^{-8} \text{ Wm}^{-2} \text{K}^{-4}$$

$$\sigma$$
 = 5,67 10<sup>-8</sup> Wm<sup>-2</sup>K<sup>-4</sup>

$$\varepsilon = 1$$

$$T^4 = 1,30 \ 10^{15}$$







Soit un mur blanc ( $\varepsilon = 0,1$ ) de 10 m<sup>2</sup> de surface à la température de 13 °C est au contact avec de l'air extérieur à 12 °C.

- Donner le flux de chaleur échangé par rayonnement 4.2.1
- Calculer le flux de chaleur par convection sachant que le coefficient de convection mur/air est de 25 W m<sup>-2</sup>K<sup>-1</sup> Conclusions. 4.2.2
- 4.2.1 Donner le flux de chaleur échangé par rayonnement

$$\Phi = \varepsilon A \sigma (T_1^4 - T_2^4)$$

$$A = 10 \text{ m}^2$$

Constante de Stefan

$$\sigma$$
 = 5,67 10<sup>-8</sup> Wm<sup>-2</sup>K<sup>-4</sup>

$$\varepsilon$$
 = 0,1

4.2.2 Calculer le flux de chaleur par convection sachant que le coefficient de convection mur/air est de 25 W m<sup>-2</sup>K<sup>-1</sup> – Conclusions.

$$\Phi = hA(T_1^4 - T_2^4)$$

$$h = 25 \text{ W m}^{-2}\text{K}^{-1}$$

$$\Phi$$
 = 250 W

 $\Phi$  = 5,27 W

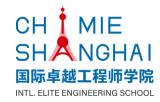






# Calculs simplifiés de dimensionnement Echangeur Tubulaire







On veut refroidir du benzène (2 000 kg h<sup>-1</sup>) de 70 à 30 °C dans un échangeur tubulaire (tube concentrique) par de l'eau circulant à l'extérieur des tubes. Le débit d'eau est de 2 000 kg h<sup>-1</sup> et sa température d'entrée est de 20 °C.

6,1,1 Calculer la température de l'eau à la sortie de l'échangeur

6.1.2 Quelle valeur doit-on prendre pour  $\Delta T_{\text{moven}}$ ?

• si l'échangeur est à courants parallèles ;

• si l'échangeur fonctionne à contre courant.

On donne

$$C_{\text{Peau}} = 4.18 \text{ kJ kg}^{-1} \text{K}^{-1}$$

$$C_{Phenzène} = 1,84 \text{ kJ kg}^{-1}\text{K}^{-1}$$

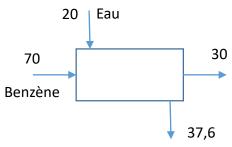
6.1.1 Bilan thermique sur l'échangeur

$$\Phi = Q_{meau}C_{peau}\Delta T_{eau} = Q_{me\varphi}C_{p\varphi}\Delta T_{e\varphi au}$$

$$T = 37,6 \,^{\circ}C$$

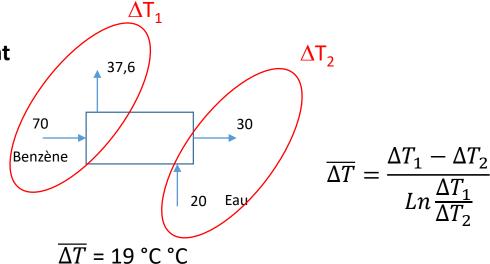
6.1.2 Quelle valeur doit-on prendre pour  $\Delta T_{\text{moven}}$ ?

### **Co-Courant**

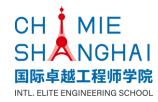


Configuration impossible

### **Contre-Courant**









On suppose que l'échangeur utilisé à l'exercice 6.1 est constitué de deux tubes concentriques. Le tube intérieur, dans lequel circule le benzène, est de dimensions 20/27. Le tube extérieur a un diamètre intérieur de 50 mm.

Calculer les coefficients d'échange benzène – paroi interne du tube intérieur et eau - paroi externe du tube intérieur. On donne

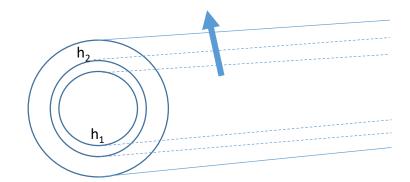
Pour le benzène à 50 °C

viscosité :  $0,44 \ 10^{-3} \ Pl$  masse volumique :  $870 \ kg \ m^{-3}$ 

conductivité :  $0,156~W~m^{-1}~K^{-1}$  capacité calorifique :  $1,84~kJ~kg^{-1}K^{-1}$ 

Pour l'eau à 29 °C

 $\begin{array}{cccc} viscosit\'e & : & 0,82\ 10^{-3}\ Pl \\ masse volumique & : & 1000\ kg\ m^{-3} \\ conductivit\'e & : & 0,630\ W\ m^{-1}\ K^{-1} \\ capacit\'e calorifique & : & 4,18\ kJ\ kg^{-1}K^{-1} \end{array}$ 



$$Nu=0,023Re^{0,8}Pr^n$$

$$h_1 = 2438 \text{ W/m}^2\text{K}$$

$$h_2 = 1750 \text{ W/m}^2\text{K}$$





## **Gay-Lussac** 20 écoles de chimie

#### Exercice 6.3

En se servant des résultats des deux exercices 6.1 et 6.2, calculer le coefficient global d'échange et la longueur de l'échangeur. On donne la conductivité thermique moyenne du métal de l'échangeur : 0,0464 kW m<sup>-1</sup> K<sup>-1</sup>.

$$\frac{1}{\mathbf{U}_{\text{ext}}} = \frac{\mathbf{D}_2}{\mathbf{h}_1 \mathbf{D}_1} + \frac{\mathbf{D}_2 \mathbf{Ln} \begin{pmatrix} \mathbf{D}_2 \\ \mathbf{D}_1 \end{pmatrix}}{2\mathbf{K}_{\text{m}}} + \frac{1}{\mathbf{h}_2}$$

$$U_{ext} = 746 \text{ W/m}^2\text{K}$$

Calcul de la surface de l'échangeur

$$\Phi = U_{ext} A_{ext} \overline{\Delta T}$$

$$A_{ext}$$
=30 m D = 27 mm

$$D = 27 \text{ mm}$$

$$L = 30 \text{ m}$$

Echangeur Faisceaux - Calandre

N = 19 tubes







On veut condenser 1 000 kg h<sup>-1</sup> d'un composé A dans un échangeur tubulaire, en utilisant de l'eau comme fluide réfrigérant. Le gaz A circule dans la partie annulaire de l'échangeur. Sa température d'entrée est de 80°C et en sortie il est liquide à la température de 60°C.

La température de l'eau d'entrée est de 20°C et celle de sortie de 60°C. Calculer la longueur de l'échangeur. Sachant que :

- L'échangeur est horizontal
- Le tube intérieur a les dimensions de 50/60
- La conductivité thermique du métal est de 46,44 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>
- Les constantes physiques de l'eau à sa température moyenne dans l'échangeur sont :
  - -masse volumique

1000 kg m<sup>-3</sup>

- -capacité calorifique 4,180 kJ kg<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>
- -viscosité 0,656 10<sup>-3</sup> Pl -conductivité thermique 0,657 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>
- La chaleur latente d'évaporation de A à 80 °C est de 393 kJ kg<sup>-1</sup>
- Les constantes physiques de A à 60 °C sont :

-masse volumique 870 kg m<sup>-3</sup>
-viscosité 0,40 10<sup>-3</sup> Pl
-conductivité thermique 0,5434 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

• Les constantes physiques de A à 66 °C sont :

-masse volumique 870 kg m<sup>-3</sup> -viscosité 0,38 10<sup>-3</sup> Pl -conductivité thermique 0,5434 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

$$\Phi = U_{ext} A_{ext} \overline{\Delta T}$$

$$\Phi$$
 = 109 kW

$$\overline{\Delta T}$$
 = 36,4 °C

$$h_1 = 1730 W/m^2 K$$
  
 $h_2 = 592 L^{1/3}$ 

$$\frac{1}{U_{ext}} = \frac{1}{592L^{1/3}} + 0.810 \ 10^{-3}$$

Approximations successives

$$L$$
= 22,4 m







On condense 200 kg  $h^{-1}$  de vapeur d'eau à 100 °C dans un échangeur, le fluide réfrigérant étant de l'eau à 10 °C. Sachant que le coefficient d'échange est  $U = 1741,7 \text{ W m}^{-2}\text{K}^{-1}$ , calculer la surface du condenseur. On donne :

- chaleur de vaporisation de l'eau à 100 °C : 2 250 kJ kg $^{-1}$ 

chaleur spécifique de l'eau liquide : 4180 J kg<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

débit d'eau froide : 4 000 kg h<sup>-1</sup>

$$\Phi = U_{ext} A_{ext} \overline{\Delta T}$$

$$\Phi$$
 = 31 630 W

$$\overline{\Delta T}$$
 = 36,9 °C

$$U_{ext} = 1741,7 W/m^2 K$$

$$A_{ext} = 0.71 \text{m}^2$$







On veut refroidir 200 kg d'eau liquide de 100 à 20 °C en utilisant comme fluide réfrigérant 4 000 kg h-1 d'eau à 10 °C. Calculer la surface d'échangeur, sachant que :

 $U_{ext} = 464,4 \text{ kJ s}^{-1} \text{ m}^{-2}\text{K}^{-1}$ . On prendra pour la chaleur spécifique de l'eau 4180 J kg<sup>-1</sup>.







On veut refroidir 3 000 kg h<sup>-1</sup> de nitrobenzène de 80 à 30 °C en utilisant 1 500 kg h<sup>-1</sup> d'eau de température initiale 20 °C.

On utilise un échangeur constitué de deux tubes concentriques de dimensions respectives 25/33 et 50/60. Le nitrobenzène est dans le tube intérieur et l'eau dans l'espace annulaire.

6.7.1 Calculer la température de sortie de l'eau.

T = 53 °C

6.7.2 Doit-on opérer à courants parallèles ou à contre courant ?

**Contre-courant** 

6.7.3 Calculer  $\Delta T$  moyen

 $\Delta T_{\text{moven}} = 17,1 \,^{\circ}\text{C}$ 

6.7.4 Calculer le coefficient de convection intérieure (h<sub>1</sub>) connaissant les caractéristiques physiques du nitrobenzène :

- masse volumique  $1 200 \text{ kg m}^{-3}$ 

- capacité calorifique 1,38 kJ kg<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

- viscosité 10<sup>-3</sup> Pl

- conductivité thermique 0,159 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

 $h_1 = 1410 \text{ W/m}^2\text{K}$ 

- 6.7.5 Calculer le coefficient de convection extérieure (h<sub>2</sub>) connaissant les caractéristiques physiques du nitrobenzène :

- masse volumique  $1~000 \text{ kg m}^{-3}$ 

- capacité calorifique 4,18 kJ kg<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

- viscosité 0,7 10<sup>-3</sup> Pl

- conductivité thermique 0,630 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>

 $h_1 = 1933 \text{ W/m}^2\text{K}$ 

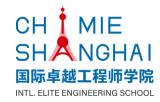
6.7.6 Calculer U<sub>ext</sub>, sachant que la conductivité thermique de paroi est de 46,44 W m<sup>-1</sup>K<sup>-1</sup>.

 $U_{ext} = 644 \text{ W/m}^2\text{K}$ 

6.7.7 Calculer la longueur de l'échangeur.

L = 50.3 m







On souhaite refroidir de l'huile de 149 °C à 71 °C dans un échangeur tubulaire par de l'eau à 10 °C. Calculer la longueur de l'échangeur si l'on travaille à Co ou Contre-courant. On donne :

Pour l'huile Débit : 0,186 kg/s

Capacité Calorifique : 2,18 kJ/kg/K

Coefficient de convection (h<sub>1</sub>): 2270 W/m<sup>2</sup>.K

Pour l'eau Débit : 0,150 kg/s

Capacité Calorifique: 4,19 kJ/kg/K

Coefficient de convection (h<sub>2</sub>): 5970 W/m<sup>2</sup>.K

Caractéristiques du tube de l'échangeur

Diamètre : 12,7 mm Epaisseur : faible

Conductivité thermique : élevé

 $\Phi$  = 31 630 W

 $\Phi = U_{ext} A_{ext} \overline{\Delta T}$ 

**Co-Courant** 

 $\overline{\Delta T}$  = 50,27 °C

 $U_{ext} = 1621 W/m^2 K$ 

 $A_{ext}$ = 0,388 m<sup>2</sup>

L= 9,72 m

**Contre-Courant** 

 $\overline{\Delta T}$  = 74,1 °C

 $A_{ext}$ = 0,2633 m<sup>2</sup>

L= 6,6 m