



BLAISE PASCAL
PT 2024-2025

Préparation à l'oral

Correction

Thermodynamique

Bilans d'entropie

Exercice 1 : Masse posée sur un piston

oral banque PT | 💡 2 | ✂️ 2



- ▷ Bilan d'entropie ;
- ▷ Approche de la réversibilité.

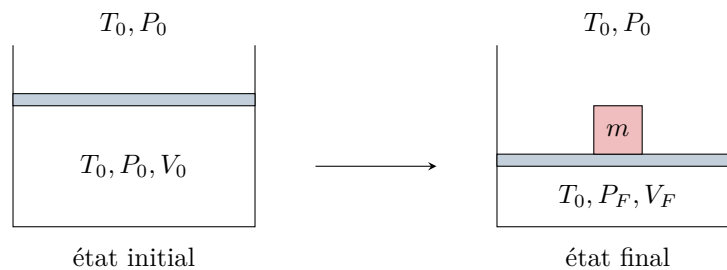


Figure 1 – Schéma de principe de la transformation.

1 L'enceinte est diatherme, donc

$$T_F = T_I = T_0.$$

La condition d'équilibre mécanique du piston (surface S , masse négligée) dans l'état initial et final donne

$$P_I S = P_0 S \quad \text{et} \quad P_F S = P_0 S + mg$$

d'où on déduit

$$P_F = P_0 + \frac{mg}{S}.$$

Enfin, l'équation d'état donne

$$V_F = \frac{nRT_0}{P_0 + \frac{mg}{S}} = \frac{P_0 V_0}{P_0 + \frac{mg}{S}} \quad \text{soit} \quad V_F = \frac{1}{1 + \frac{mg}{P_0 S}} V_0.$$

2 • **Calcul du transfert thermique** : On raisonne sur un système constitué du gaz contenu dans l'enceinte et du piston, en procédant à un bilan d'énergie interne.

▷ **Travail échangé** : Le système est soumis à la pression extérieure P_0 et à la force exercée par la masse m , qui peut s'interpréter comme un surplus de pression mg/S . Ainsi, le système est soumis à une pression apparente

$$P_{\text{app}} = P_0 + \frac{mg}{S}$$

qui demeure constante. Le travail reçu par le système vaut donc

$$W_1 = - \int_{I \rightarrow F} P_{\text{app}} dV = - \left(P_0 + \frac{mg}{S} \right) (V_F - V_I).$$

▷ **Bilan d'énergie interne** :

$$\Delta U_1 = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{W_1} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{Q_1} = (C_{\text{piston}} + C_{\text{gaz}}) \Delta T = 0.$$

On en déduit

$$\begin{aligned} Q_1 &= \left(P_0 + \frac{mg}{S}\right) (V_F - V_I) \\ &= \left(P_0 + \frac{mg}{S}\right) nRT_0 \left(\frac{1}{P_0 + \frac{mg}{S}} - \frac{1}{P_0}\right) \\ &= \left(P_0 + \frac{mg}{S}\right) nRT_0 \left(\frac{-mg/S}{\left(P_0 + \frac{mg}{S}\right) P_0}\right) \\ \boxed{Q_1 = -\frac{nRT_0}{P_0} \frac{mg}{S}.} \end{aligned}$$

🔥🔥🔥 **Attention !** Comme le système n'est pas à l'équilibre mécanique dans l'état initial, il est impossible de procéder à un bilan d'enthalpie, et indispensable de passer par un bilan d'énergie interne.

- **Calcul de l'entropie créée :** par additivité,

$$\Delta S_1 = \Delta S_{\text{gaz}} + \Delta S_{\text{piston}}.$$

Comme $T_F = T_I$ alors $\Delta S_{\text{piston}} = 0$ (le piston est un solide, donc son entropie ne dépend que de la température), donc

$$\Delta S_1 = \frac{\gamma nR}{\gamma - 1} \underbrace{\ln \frac{T_F}{T_I}}_{=0} - nR \ln \frac{P_F}{P_I} = -nR \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right).$$

Le bilan d'entropie s'écrit

$$\Delta S_1 = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{2nd P}}}{\frac{Q_1}{T_0}} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{GP}}}{S_{\text{créée}}} = -nR \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right)$$

On en déduit l'entropie créée,

$$\boxed{S_{c1} = nR \left(\frac{mg}{P_0 S} - \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right)\right)}.$$

3 Dans le cas où la transformation est réalisée en $N \gg 1$ étapes, une masse $m/N \rightarrow 0$ est ajoutée à chaque étape. La transformation est donc monotherme et quasi-statique, ce qui permet de la supposer isotherme : $T = T_0$ tout au long de la transformation. L'état initial et l'état final étant les mêmes que précédemment,

$$\Delta U_\infty = \Delta U_1 = 0 \quad \text{et} \quad \Delta S_\infty = \Delta S_1 = -nR \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right).$$

En revanche, la transformation étant réalisée différemment, le travail et le transfert thermique reçus par le gaz ne sont plus les mêmes. La transformation est suffisamment lente pour être mécaniquement réversible, donc $P_{\text{ext}} = P$

$$W_\infty = - \int P_{\text{ext}} dV = - \int P dV = - \int \frac{nRT_0}{V} dV = -nRT_0 \ln \frac{V_F}{V_0}.$$

En reprenant l'expression de V_F établie à la première question, il vient

$$W_\infty = +nRT_0 \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right) \quad \text{donc} \quad Q_\infty = -nRT_0 \ln \left(1 + \frac{mg}{P_0 S}\right).$$

En fin de compte,

$$S_{c\infty} = \Delta S_\infty - \frac{Q_\infty}{T_0} = 0.$$

La transformation devient réversible lorsqu'elle est réalisée suffisamment lentement.

Exercice 2 : Surfusion

oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2 | Ⓢ



- ▷ Tables thermodynamiques ;
- ▷ Changement d'état ;
- ▷ Bilan d'entropie.

Le retour du candidat n'est pas clair sur la façon dont les données étaient présentées, et je ne sais pas s'il s'agissait vraiment de tables comme celles que j'ai mises. De même, je ne sais pas si les capacités thermiques étaient à calculer à partir des tables ou si elles étaient données en fonction de la température (ce qui serait bizarre sur d'aussi faibles valeurs ...).

1 Par définition,

$$\Delta_{\text{fus}} h = h_L(0^\circ\text{C}) - h_S(0^\circ\text{C}) = 334,0 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

La capacité thermique d'une phase condensée est définie par

$$c = \frac{dh}{dT} \simeq \frac{h(T + \Delta T) - h(T)}{\Delta T}.$$

On en déduit

$$c_S = \frac{h_S(0^\circ\text{C}) - h_S(-1^\circ\text{C})}{1} = 2,1 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} \quad \text{et} \quad c_L = \frac{h_L(1^\circ\text{C}) - h_S(0^\circ\text{C})}{1} = 4,2 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

2 L'eau peut être ou bien totalement solidifiée, ou bien diphasée. Comme la transformation est instantanée, elle est adiabatique et il est donc impossible que l'eau soit toujours entièrement liquide à l'état final.

3 Le changement d'état ne peut avoir lieu qu'à 0°C , donc au cours de la transformation toute l'eau voit sa température monter de $T_0 = -6^\circ\text{C}$ jusqu'à 0°C , avant qu'une fraction x puisse éventuellement solidifier.

Bilan d'enthalpie :

$$\Delta H = 0 = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{m} (h_S(0^\circ\text{C}) - h_S(-6^\circ\text{C})) + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{transf}}}{xm} \Delta_{\text{fus}} h.$$

On en déduit

$$x = \frac{h_S(0^\circ\text{C}) - h_S(-6^\circ\text{C})}{\Delta_{\text{fus}} h} = 0,04.$$

4 On commence par exprimer l'entropie massique d'une phase condensée,

$$s = c \ln \frac{T}{T_0}$$

puis on procède au bilan entropique,

$$\Delta S = mc \ln \frac{T_{\text{fus}}}{T_I} + xm \frac{\Delta_{\text{fus}} h}{T_{\text{fus}}}.$$

Entropie échangée : la transformation est adiabatique, donc $Q = 0$ et $S_{\text{éch}} = 0$. Toute l'entropie est donc de l'entropie créée.

Thermodynamique différentielle

Exercice 3 : Congélation d'une bouteille d'eau

oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2



- ▷ Transitoire thermique ;
- ▷ Changement d'état ;
- ▷ Efficacité d'un congélateur.

1 Utilisation de l'efficacité de Carnot : $\mathcal{P}_{th} = 0,7 \frac{T_f}{T_c - T_f} \mathcal{P}$. Source chaude = pièce, source froide = l'intérieur du congélateur.

2 Bilan d'enthalpie lorsque l'eau est totalement liquide :

$$\underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{dH} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er ppe}}}{m c_l dT} = -\mathcal{P}_{th} dt$$

On en déduit

$$\frac{dT}{dt} = \frac{\mathcal{P}_{th}}{m c_l} \quad \text{d'où} \quad T(t) = T_c - \frac{\mathcal{P}_{th}}{m c_l} t.$$

Ainsi, l'évolution commence par une phase de décroissance linéaire quand l'eau est liquide, suivie d'une phase constante à 0°C lors de la solidification, puis une seconde phase de décroissance linéaire quand toute l'eau a solidifié mais avec une pente plus importante car $c_s < c_l$. Même si ce n'est pas prédit par le modèle simpliste étudié ici, la température cesse de décroître lorsque $T = T_f = -18^\circ\text{C}$.

3 Durée de la première phase :

$$t_1 = \frac{m c_l (T_c - T_{fus})}{\mathcal{P}_{th}}$$

Durée de la deuxième phase : bilan d'enthalpie pendant t_2 durée de la solidification donne

$$\Delta H = -m \ell_{fus} = -\mathcal{P}_{th} t_2 \quad \text{d'où} \quad t_2 = \frac{m \ell_{fus}}{\mathcal{P}_{th}}.$$

Durée de la troisième phase :

$$t_3 = \frac{m c_s (T_{fus} - T_f)}{\mathcal{P}_{th}}$$

Exercice 4 : Moteur avec pseudo-source

oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2



- ▷ Transformations infinitésimale ;
- ▷ Moteur ditherme.

Une difficulté importante de l'exercice vient du fait qu'il faut raisonner alternativement sur deux systèmes différents : le fluide caloporteur au sein du moteur et le réservoir d'eau chaude. Dans un tel cas, pour bien poser les notations et éviter des erreurs de signes, rien ne vaut un beau diagramme des échanges, voir figure 2, qui a toute sa place sur une copie ou sur un tableau en colle et à l'oral.

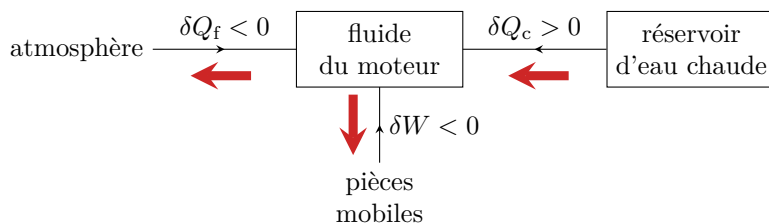


Figure 2 – Diagramme des échanges du moteur. Les flèches noires indiquent l'orientation conventionnelle des échanges énergétiques, les flèches rouges leur sens réel. Le diagramme est ici représenté pour une transformation infinitésimale.

1 Le rendement d'un moteur est défini par

$$\eta = -\frac{W}{Q_c}.$$

Les deux principes de la thermodynamique appliqués à une portion de fluide caloporteur pendant un cycle complet donnent

$$\Delta U = W + Q_c + Q_f \underset{\substack{\uparrow \\ \text{cycle}}}{=} 0 \quad \text{et} \quad \Delta S = \frac{Q_c}{T_c} + \frac{Q_f}{T_f} + \underbrace{S_{\text{cr}}}_{\substack{\uparrow \\ \text{rév cycle}}} = 0.$$

Ainsi,

$$\frac{Q_c}{T_c} + \frac{-Q_c - W}{T_f} = 0 \quad \text{soit} \quad \left(\frac{1}{T_c} - \frac{1}{T_f} \right) Q_c - \frac{W}{T_f} = 0 \quad \text{et} \quad \left(\frac{T_f}{T_c} - 1 \right) Q_c - W = 0$$

d'où on déduit finalement

$$\eta_{\text{rév}} = 1 - \frac{T_f}{T_c}.$$

2 Un bilan d'énergie appliqué au réservoir d'eau chaude pendant le cycle infinitésimal s'écrit

$$dU_c \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} -\delta Q_c \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{=} mc dT_c \quad \text{soit} \quad \boxed{\delta Q_c = -mc dT_c}.$$

Le transfert thermique δQ_c est reçu par le moteur, donc cédé par la source chaude, d'où le signe $\ominus$. La cohérence des signes est un bon test de vraisemblance : le moteur reçoit de l'énergie, donc $\delta Q_c > 0$, car la température du réservoir baisse, soit $dT_c < 0$.

Le travail $\delta W'$ fourni par le moteur lors du cycle infinitésimal se déduit du rendement ... en changeant le signe car $\delta W'$ est fourni :

$$\delta W' = +\eta_{\text{rév}} \delta Q_c \quad \text{soit} \quad \boxed{\delta W' = - \left(1 - \frac{T_f}{T_c} \right) mc dT_c}.$$

3 Le moteur s'arrête de fonctionner lorsque les deux sources sont à la même température, auquel cas le rendement s'annule et le moteur ne peut plus fournir de travail. Le travail total fourni s'obtient par sommation,

$$\begin{aligned} W'_{\text{tot}} &= \int_{T_c=T_0}^{T_c=T_f} \delta W' \\ &= -mc \int_{T_0}^{T_f} \left(1 - \frac{T_f}{T_c} \right) dT_c \\ &= -mc (T_f - T_0) + mc T_f \ln \frac{T_f}{T_0} \\ \boxed{W_{\text{tot}} = mc \left(T_0 - T_f - T_f \ln \frac{T_0}{T_f} \right) = 3,9 \cdot 10^4 \text{ J}.} \end{aligned}$$

4 Le théorème de l'énergie mécanique appliquée à la masse soulevée s'écrit

$$\Delta E_m = W_{\text{tot}} \quad \text{soit} \quad m'g \Delta z = W_{\text{tot}}$$

en négligeant les variations d'énergie cinétique. On a donc

$$\boxed{\Delta z = \frac{mc}{m'g} \left(T_0 - T_f - T_f \ln \frac{T_0}{T_f} \right) = 390 \text{ m}.}$$

C'est une valeur énorme, qui montre bien que les variations d'énergie interne sont très importantes comparativement aux variations d'énergie mécanique ... ce qui justifie d'ailleurs de les négliger la plupart du temps dans l'application du premier principe y compris aux systèmes en mouvement.

Exercice 5 : Expérience de Rüchard

oral banque PT | 💡 3 | ✂ 2



- ▷ Thermodynamique différentielle ;
▷ Lien entre thermodynamique et mécanique.

1 La bille est soumise sur le dessus à la pression atmosphérique et sur le dessous à la pression intérieure au flacon. Lorsqu'elle s'enfonce, elle comprime l'air intérieur du flacon, ce qui crée une surpression qui tend à faire remonter la bille et réciproquement lorsqu'elle est trop haute elle subit une dépression qui la fait redescendre. La présence d'oscillations montre que les frottements sont faibles.

Initialement, la pression dans le flacon est égale à la pression atmosphérique (1 bar) et la tension est de 150 mV : le coefficient d'étalonnage est donc

$$k = 150 \text{ mV} \cdot \text{bar}^{-1}.$$

2 Dans l'état final la bille est à l'équilibre sous l'effet de son poids et des forces de pression, donc en projetant la condition d'équilibre sur l'axe vertical

$$0 = mg + P_{\text{atm}}S - P_{\text{eq}}S \quad \text{d'où} \quad P_{\text{eq}} = P_{\text{atm}} + \frac{mg}{S} = 1,01 \text{ bar},$$

ce qui correspond à une tension de 151,5 mV, conforme à la courbe donnée.

3 Le temps caractéristique de diffusion au travers des parois du flacon d'épaisseur e est de

$$\tau = \frac{e^2}{D} = 450 \text{ s}.$$

Ce temps est très supérieur à la durée totale de l'expérience, qui peut donc être considérée comme adiabatique. Les frottements étant faibles, et en supposant les inhomogénéités faibles également, la transformation est donc isentropique.

4 D'après la loi de Laplace,

$$PV^\gamma = \text{cte} \quad \text{soit} \quad \ln P + \gamma \ln V = \text{cte},$$

et en différentiant

$$\frac{dP}{P} + \gamma \frac{dV}{V} = 0.$$

Les variations de volume et de pression étant très faibles devant les valeurs d'équilibre, on peut réécrire cette relation sous la forme

$$\frac{P - P_{\text{eq}}}{P_{\text{eq}}} + \gamma \frac{V - V_0}{V_0} = 0.$$

En posant $V = V_0 - Sz$ (axe z orienté vers le bas) on obtient

$$\frac{P - P_{\text{eq}}}{P_{\text{eq}}} - \gamma \frac{Sz}{V_0} = 0$$

ce qui devient

$$P - P_{\text{eq}} = \gamma \frac{SP_{\text{eq}}}{V_0} z.$$

5 En reprenant les mêmes forces que précédemment,

$$m\ddot{z} = mg + P_{\text{atm}}S - \left(P_{\text{eq}} + \gamma \frac{SP_{\text{eq}}}{V_0} z \right) S$$

$$m\ddot{z} = -\gamma \frac{S^2 P_{\text{eq}}}{V_0} z$$

$$\ddot{z} + \gamma \frac{S^2 P_{\text{eq}}}{mV_0} z = 0.$$

La pression étant proportionnelle à l'altitude z , l'équation en pression s'écrit simplement

$$\ddot{P} + \gamma \frac{S^2 P_{\text{eq}}}{mV_0} P = \gamma \frac{S^2 P_{\text{eq}}^2}{mV_0}.$$

6 On reconnaît l'équation différentielle d'un oscillateur harmonique, de pulsation propre telle que

$$\omega_0^2 = \gamma \frac{S^2 P_{\text{eq}}}{m V_0}.$$

L'indice isentropique γ est donc relié à la période des oscillations par

$$\gamma = \frac{4\pi^2}{T_0^2} \frac{m V_0}{S^2 P_{\text{eq}}} = 1,36,$$

proche de la valeur de 1,4 attendue pour un gaz parfait diatomique comme l'air.

Exercice 6 : Complexe piscine-patinoire

oral banque PT | 💡 3 | ✂ 3



- ▷ Bilan global d'une machine thermique ;
- ▷ Changement d'état ;
- ▷ Transitoire thermique.

1 L'énoncé n'est vraiment pas très aidant pour le candidat ! Il faut comprendre que la patinoire joue le rôle de source froide, la piscine celui de source chaude ... avec la difficulté que leurs températures dépendent du temps.

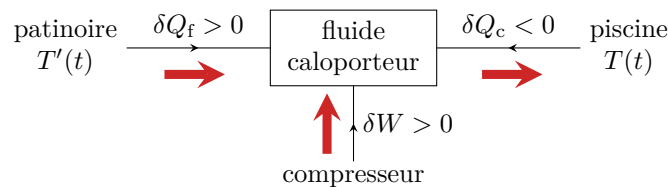


Figure 3 – Schéma de principe de l'installation.

2 Les températures dépendant du temps, il faut raisonner pendant une durée infinitésimale dt , très courte devant les temps caractéristiques d'évolution des températures des sources, mais très grande devant les temps caractéristiques internes à la pompe à chaleur, que l'on peut supposer fonctionner en régime quasi-permanent. L'évolution étant réversible, les principes thermodynamiques appliqués au fluide caloporteur s'écrivent

$$\underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{dU} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{\delta W} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{\delta Q_f} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{\delta Q_c} = 0 \quad \text{et} \quad \underset{\substack{\uparrow \\ \text{2nd P}}}{dS} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{\frac{\delta Q_f}{T'}} + \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{\frac{\delta Q_c}{T}} = 0$$

On décompose l'évolution en trois phases consécutives selon l'état de l'eau dans la patinoire.

• **Phase 1 : la patinoire est à l'état liquide.** Le bilan d'enthalpie infinitésimal de la patinoire et de la piscine s'écrit

$$\underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{dH'} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{-\delta Q_f} = \frac{m}{5} c_l dT' \quad \text{et} \quad \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{dH} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{-\delta Q_c} = m c_l dT.$$

En remplaçant dans le second principe pour le fluide,

$$-\frac{m c_l}{T} dT - \frac{m c_l}{5} \frac{dT'}{T'} = 0.$$

Pendant cette phase, la température de la patinoire passe de T_0 à T_{fus} et celle de la piscine de T_0 à T_1 inconnue. Ainsi, en intégrant, il vient

$$\ln \frac{T_1}{T_0} = \frac{1}{5} \ln \frac{T_{\text{fus}}}{T_0} \quad \text{d'où} \quad T_1 = T_0 \times \left(\frac{T_{\text{fus}}}{T_0} \right)^{1/5}.$$

En combinant les écritures du premier principe pour les trois systèmes, on en déduit le travail W_1 au cours de cette étape,

$$W_1 + Q_{f1} + Q_{c1} = 0 \quad \text{soit} \quad W_1 - \frac{m}{5} c_l (T_{\text{fus}} - T_0) - m c_l (T_1 - T_0) = 0$$

et ainsi

$$W_1 = \frac{m}{5} c_l (T_{\text{fus}} - T_0) + m c_l (T_1 - T_0).$$

- **Phase 2 : la patinoire solidifie.** On a dans cette phase $T' = T_{\text{fus}} = \text{cte}$, et en notant dm' la masse qui change d'état pendant dt ,

$$dH' = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{-\delta Q_f} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{gel}}}{-dm' \Delta h_{\text{fus}}}$$

D'après le second principe appliqué au fluide,

$$-mc_1 \frac{dT}{T} + \frac{dm' \Delta h_{\text{fus}}}{T_{\text{fus}}} = 0$$

Sachant que toute la patinoire solidifie, et en notant T_2 la température de la piscine à l'issue de cette phase, on a par intégration

$$-mc_1 \ln \frac{T_2}{T_1} + \frac{m}{5} \frac{\Delta h_{\text{fus}}}{T_{\text{fus}}} = 0 \quad \text{d'où} \quad T_2 = T_1 \exp \left(\frac{\Delta h_{\text{fus}}}{5c_1 T_{\text{fus}}} \right) = T_0 \left(\frac{T_{\text{fus}}}{T_0} \right)^{1/5} \exp \left(\frac{\Delta h_{\text{fus}}}{5c_1 T_{\text{fus}}} \right).$$

Par un raisonnement analogue au précédent,

$$W_2 = -Q_{c2} - Q_{f2} = mc_1(T_2 - T_1) - \frac{m}{5} \Delta h_{\text{fus}}.$$

- **Phase 3 : la patinoire est à l'état solide.** Les raisonnements sont identiques à la phase 1, mais les deux capacités thermiques diffèrent. Pendant cette phase, la température de la piscine passe de T_2 à T_∞ et celle de la patinoire de T_{fus} à T'_∞ . Ainsi,

$$\ln \frac{T_\infty}{T_2} = \frac{c_g}{5c_1} \ln \frac{T'_\infty}{T_{\text{fus}}} \quad \text{d'où} \quad T_\infty = T_2 \left(\frac{T'_\infty}{T_{\text{fus}}} \right)^{c_g/5c_1}.$$

De même, le travail s'écrit

$$W_3 = \frac{m}{5} c_g (T'_\infty - T_{\text{fus}}) + mc_1(T_\infty - T_2).$$

- **Travail total nécessaire :** il suffit de sommer,

$$W_{\text{tot}} = \underbrace{\frac{m}{5} c_1 (T_{\text{fus}} - T_0) + mc_1(T_1 - T_0)}_{=W_1} + \underbrace{mc_1(T_2 - T_1) - \frac{m}{5} \Delta h_{\text{fus}}}_{=W_2} + \underbrace{\frac{m}{5} c_g (T'_\infty - T_{\text{fus}}) + mc_1(T_\infty - T_2)}_{=W_3}$$

$$W_{\text{tot}} = mc_1(T_\infty - T_0) + \frac{m}{5} c_1 (T_{\text{fus}} - T_0) + \frac{m}{5} c_g (T'_\infty - T_{\text{fus}}) - \frac{m}{5} \Delta h_{\text{fus}}.$$

L'expression du travail à fournir aurait pu se déterminer de manière beaucoup plus simple, sans raisonner en trois étapes différentes, mais en procédant à un bilan d'enthalpie (ou d'énergie interne) sur l'ensemble de la transformation pour la patinoire, qui donne $Q_{f,\text{tot}}$, un deuxième pour la piscine, qui donne $Q_{c,\text{tot}}$, et un troisième pour le fluide caloporteur, qui donne alors $W_{\text{tot}} = -Q_{c,\text{tot}} - Q_{f,\text{tot}}$. En revanche, la température T_∞ n'aurait pas pu se déterminer de la sorte et resterait comme un paramètre inconnu dans l'expression de $Q_{c,\text{tot}}$ et donc W_{tot} .

Conduction thermique

Exercice 7 : Four industriel

oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2



- ▷ Transitoire thermique;
- ▷ Équation de la chaleur;
- ▷ Temps caractéristique de diffusion.

- 1 Procédons à un bilan enthalpique pour la pièce entre t et $t + dt$. La surface de la pièce vaut $6a^2$, donc elle reçoit le flux thermique

$$P = P_s \times 6a^2 = 6a^2 h (T_a - T).$$

Ainsi,

$$\frac{dH}{dt} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{\rho a^3 c_p} \frac{dT}{dt} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{6a^2 h} (T_a - T)$$

d'où on déduit

$$\rho a c_p \frac{dT}{dt} + 6h T = 6h T_a \quad \text{soit} \quad \boxed{\frac{dT}{dt} + \frac{6h}{\rho a c_p} T = \frac{6h}{\rho a c_p} T_a}.$$

En posant $\tau = \rho a c_p / 6h$ et T_0 la température initiale de la pièce, cette équation différentielle se résout en

$$\boxed{T(t) = T_a + (T_0 - T_a) e^{-t/\tau}}.$$

2 Par définition, $T(t=\tau_c) = T_c$, c'est-à-dire

$$T_c = T_a + (T_0 - T_a) e^{-\tau_c/\tau} \quad \text{soit} \quad e^{-\tau_c/\tau} = \frac{T_c - T_a}{T_0 - T_a}$$

d'où on déduit

$$\tau_c = -\tau \ln \frac{T_c - T_a}{T_0 - T_a}$$

et en inversant le ln et en remplaçant τ par son expression, il vient enfin

$$\boxed{\tau_c = \frac{\rho a c_p}{6h} \ln \frac{T_0 - T_a}{T_c - T_a}}.$$

Ce temps τ_c correspond à la durée que la pièce doit passer dans le four. Sachant que le tapis roulant a une longueur L , on doit avoir $\tau_c = L/V_0$ d'où

$$\boxed{V_0 = \frac{6hL}{\rho a c_p \ln \frac{T_0 - T_a}{T_c - T_a}}}.$$

3 Cf. cours pour la démonstration, on aboutit à

$$\boxed{\frac{\partial T}{\partial t} = D \frac{\partial^2 T}{\partial x^2} \quad \text{avec} \quad D = \frac{\lambda}{\rho c}}.$$

Par analyse dimensionnelle de l'équation de diffusion, on trouve $[D] = L^2 T^{-1}$. Cherchons par analyse dimensionnelle le temps τ_d caractéristique de la diffusion sur une longueur a , en le prenant sous la forme

$$\tau_d = D^\alpha a^\beta$$

avec les exposants α et β constants. L'équation aux dimensions s'écrit

$$T = L^{2\alpha} T^{-\alpha} \times L^\beta$$

d'où on déduit par identification

$$\begin{cases} 1 = -\alpha \\ 0 = 2\alpha + \beta \end{cases} \quad \text{soit} \quad \begin{cases} \alpha = -1 \\ \beta = 2 \end{cases}$$

si bien que

$$\boxed{\tau_d = \frac{a^2}{D}}.$$

4 Pour que la température de la pièce soit uniforme en sortie du four, il faut avoir

$$\tau_d \ll \tau_c \quad \text{donc} \quad \frac{a^2 \rho c_p}{\lambda} \ll \frac{\rho a c_p}{6h} \ln \frac{T_0 - T_a}{T_c - T_a} \quad \text{soit} \quad \boxed{a \ll \frac{\lambda}{6h} \ln \frac{T_0 - T_a}{T_c - T_a}}.$$

Exercice 8 : Température dans une plaque conductrice

oral banque PT | 💡 3 | ✂ 2



- ▷ Bilan mésoscopique ;
- ▷ Effet Joule ;
- ▷ Transfert thermique conducto-convectif.

1 L'intensité est

$$I = \iint_{\text{section}} J_0 \vec{u}_z \cdot dS \vec{u}_z = J_0 \ell e.$$

La puissance volumique dissipée par effet Joule vaut

$$P_J = \vec{j} \cdot \vec{E} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Ohm}}}{=} \vec{j} \cdot \frac{\vec{j}}{\sigma} = \frac{J_0^2}{\sigma}.$$

2 Appliquons le premier principe en puissance à la plaque en régime permanent. Elle reçoit de la puissance Joule et en cède à l'air sous forme conducto-convective par les deux faces supérieure et inférieure (compte tenu de la faible épaisseur e , on néglige l'effet des pertes par les faces latérales). Ainsi,

$$\frac{dH}{dt} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} P_J \times L \ell e - P_N \times 2 L \ell \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{=} 0,$$

soit en remplaçant

$$\frac{J_0^2}{\sigma} \times L \ell e - h (T_0 - T_{\text{air}}) \times 2 L \ell = 0$$

d'où on déduit

$$T_0 = T_{\text{air}} + \frac{J_0^2 e}{2\sigma h}.$$

3 Raisonnons en régime permanent sur une tranche de plaque comprise entre x et $x + dx$ pendant une durée dt :

- ▷ par la face située en x , elle reçoit

$$\delta Q_e = j_x(x) L \ell dt,$$

- ▷ par la face située en $x + dx$, elle cède

$$\delta Q_s = j_x(x + dx) L \ell dt,$$

- ▷ en raison de l'effet Joule, elle reçoit

$$\delta Q_J = \frac{J_0^2}{\sigma} L \ell dx dt$$

D'après le premier principe,

$$\frac{dH}{dt} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} \delta Q_e - \delta Q_s + \delta Q_J \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{=} 0 \quad \text{soit} \quad j_x(x) L \ell dt - j_x(x + dx) L \ell dt + \frac{J_0^2}{\sigma} L \ell dx dt = 0$$

Par un développement limité,

$$-\frac{dj_x}{dx} dx + \frac{J_0^2}{\sigma} dx = 0$$

et en utilisant la loi de Fourier, il vient

$$\lambda \frac{d^2 T}{dx^2} + \frac{J_0^2}{\sigma} = 0 \quad \text{soit} \quad \frac{d^2 T}{dx^2} = -\frac{J_0^2}{\lambda \sigma}.$$

4 Plusieurs observations qualitatives sont possibles, mais elles ne sont sûrement pas toutes attendues du candidat. Je pense que les deux premiers de la liste ci-dessous suffiraient :

- ▷ l'expression proposée est compatible avec la température T_0 déterminée précédemment : $T(x=0) = T(x=e) = T_0$;
- ▷ la température est maximale en $x = e/2$ (très facile à montrer avec la dérivée), et vaut

$$T_{\text{max}} = T_{\text{air}} + \frac{J_0^2 e}{2h\sigma} + \frac{J_0^2 e^2}{2\lambda\sigma} = T_{\text{air}} + \frac{J_0^2 e}{2\sigma} \left(\frac{1}{h} + \frac{e}{2\lambda} \right).$$

et le profil de température est symétrique de part et d'autre, ce qui est cohérent avec le fait que le plan $x = e/2$ soit plan de symétrie ;

- ▷ si le courant J_0 augmente, alors $T_{\max}$ augmente, ce qui est cohérent car il y a plus de puissance fournie à la plaque par effet Joule ;
- ▷ si λ et h augmentent, alors $T_{\max}$ diminue, ce qui est cohérent ces deux grandeurs quantifient la capacité de la plaque à évacuer la chaleur ;
- ▷ si la conductivité du matériau σ augmente, alors $T_{\max}$ diminue, ce qui est cohérent car il y a moins de puissance fournie à la plaque par effet Joule.

Le profil de température est représenté figure 4. On note les discontinuités de température aux interfaces entre la plaque et l'air, c'est-à-dire en $x = 0$ et en $x = e$.

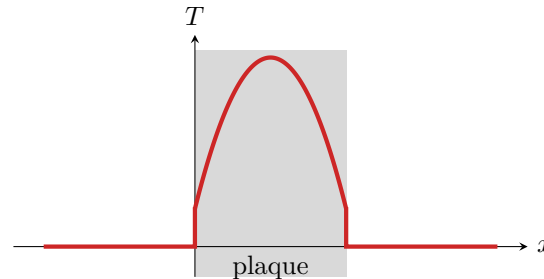


Figure 4 – Profil de température dans la plaque.

- 5 Avec la loi de Fourier,

$$\Phi(x) = \iint_{\text{section}} \vec{j}_{\text{th}} \cdot \vec{dS} = -\lambda \frac{dT}{dx} L \ell = \frac{2J_0^2}{\sigma} L \ell \left(x - \frac{e}{2} \right).$$

Exercice 9 : Effet de cave

exemple officiel banque PT | 💡 2 | 🔗 3



- ▷ Régime sinusoïdal forcé ;
- ▷ Analogie électromagnétique.

- 1 Voir cours. On aboutit à

$$\frac{\partial^2 T}{\partial x^2} - \frac{1}{D} \frac{\partial T}{\partial t} = 0 \quad \text{avec} \quad D = \frac{\lambda}{\rho c} = 3,1 \cdot 10^{-7} \text{ m}^2 \cdot \text{s}^{-1}.$$

- 2 On peut prendre

$$T(x=0, t) = T_0 - T_1 \cos\left(\frac{2\pi}{T} t\right)$$

avec $T_0 = (T_{\max} + T_{\min})/2 = 12,5^\circ\text{C}$ la température moyenne ; $T_1 = (T_{\max} - T_{\min})/2 = 27,5\text{ K}$ l'amplitude des variations de température et $T = 365$ jours la période.

- 3 Insérons la forme de solution proposée dans l'équation de la chaleur,

$$\underline{f}''(x) e^{i\omega t} - \frac{i\omega}{D} \underline{f}(x) e^{i\omega t} = 0$$

ce qui se simplifie en

$$\underline{f}''(x) - \frac{i\omega}{D} \underline{f}(x) = 0 \quad \text{soit} \quad \underline{f}''(x) - \frac{2i}{\delta^2} \underline{f}(x) = 0 \quad \text{avec} \quad \delta = \sqrt{\frac{2\lambda}{\rho c \omega}} = \sqrt{\frac{2\lambda T}{\pi \rho c}} = 2,5 \text{ m}.$$

Le polynôme caractéristique de cette équation différentielle donne

$$r^2 = \frac{2i}{\delta^2} = \frac{2e^{i\pi/2}}{\delta^2} = \frac{2(e^{i\pi/4})^2}{\delta^2} \quad \text{soit} \quad r = \pm \frac{\sqrt{2}}{\delta} \left(\cos \frac{\pi}{4} + i \sin \frac{\pi}{4} \right) = \pm \frac{1+i}{\delta}.$$

On en déduit d'abord

$$\underline{f}(x) = A \exp\left(\frac{1+i}{\delta} x\right) + B \left(-\frac{1+i}{\delta} x\right),$$

puis

$$\underline{T}(x, t) = T_0 + \left[A \exp\left(\frac{1+i}{\delta} x\right) + B \exp\left(-\frac{1+i}{\delta} x\right) \right] e^{i\omega t}.$$

La première exponentielle diverge pour $x \rightarrow \infty$, ce qui est physiquement impossible pour la température, d'où on déduit $A = 0$. Au niveau du sol, la condition limite s'écrit

$$\underline{T}(x=0, t) \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CL}}}{=} T_0 + T_1 e^{i\omega t} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{=} T_0 + B e^{i\omega t} \quad \text{d'où} \quad B = T_1.$$

En conclusion, on a donc en complexes

$$\underline{T}(x, t) = T_0 + T_1 \exp\left(-\frac{1+i}{\delta} x\right) e^{i\omega t}$$

et en revenant aux grandeurs réelles

$$T(x, t) = T_0 + T_1 e^{-x/\delta} \cos\left(\omega t - \frac{x}{\delta}\right).$$

4 Notons h l'épaisseur de la couche de tuffeau au dessus de la cave. On fait l'hypothèse que la température de la cave T_c est égale à $T(x=h, t)$... ce qui n'est pas du tout évident a priori car on pourrait tout à fait imaginer tenir compte de la hauteur de la cave. D'après la question précédente,

$$T_c = T_0 + T_1 e^{-h/\delta} \cos\left(\omega t - \frac{h}{\delta}\right)$$

• **Première méthode : avec l'amplitude.** L'amplitude des variations de température au sein de la cave vaut

$$\Delta T \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{=} T_1 e^{-h/\delta} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{courbe}}}{=} \frac{T_{c,\max} - T_{c,\min}}{2}.$$

On en déduit

$$e^{-h/\delta} = \frac{T_{c,\max} - T_{c,\min}}{2T_1} \quad \text{d'où} \quad h = \delta \ln \frac{2T_1}{T_{c,\max} - T_{c,\min}} = 3,61 \text{ m}.$$

• **Seconde méthode : avec le déphasage.** La température minimale dans la cave n'est pas atteinte au 1^{er} janvier, mais avec un retard d'environ 80 jours. La température au sein de la cave peut se réécrire

$$T_c = T_0 + T_1 e^{-h/\delta} \cos\left[\omega\left(t - \frac{h}{\omega\delta}\right)\right]$$

ce qui permet d'identifier l'expression du retard

$$\tau = \frac{h}{\omega\delta} \quad \text{soit} \quad h = \frac{2\pi}{T} \tau \delta = 3,45 \text{ m}.$$

Compte tenu des incertitudes de lecture graphique de la courbe de température, ce résultat peut être considéré comme étant cohérent avec le précédent.

5 Ce phénomène d'effet de cave est l'analogue à l'**effet de peau** lors de l'absorption d'une onde électromagnétique dans un conducteur ohmique ... ce qui n'est pas une surprise : l'équation de propagation d'une OEM dans un conducteur ohmique est une équation de diffusion. Enterrer une cave à champagne à plusieurs dizaines de mètres de profondeur permet d'amortir totalement les variations saisonnières de température, et donc de conserver ses précieux millésimes à température constante.

Exercice 10 : Température d'une maison

inspiré oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2 | ⚙



- ▷ Association de résistances thermiques ;
- ▷ Transitoire thermique.

1 • **Définition** : Considérons un système (p.ex. un mur) séparant deux milieux de températures respectives T_1 et T_2 traversé par un flux thermique $\Phi_{1 \rightarrow 2}$. Sa résistance thermique est définie en convention récepteur par

$$R_{th} = \frac{T_1 - T_2}{\Phi_{1 \rightarrow 2}}.$$

La définition est analogue à celle d'une résistance électrique, la température jouant le rôle du potentiel électrique et le flux thermique celui de l'intensité.

• **Cas d'une paroi plane** : Raisonnons sur un mur d'épaisseur e et section S faite dans un matériau de conductivité λ . D'après la loi de Fourier, projetée à une dimension perpendiculaire au mur,

$$\vec{j}_{th} = -\lambda \overrightarrow{\text{grad}} T = -\lambda \frac{dT}{dx} \vec{e}_x.$$

Par définition, le flux thermique vaut

$$\Phi_{1 \rightarrow 2} = \iint \vec{j} \cdot d\vec{S} = -\lambda \frac{dT}{dx} S.$$

Par séparation des variables,

$$\Phi_{1 \rightarrow 2} \int_0^e dx = -\lambda S \int_{T_1}^{T_2} dT \quad \text{soit} \quad \Phi_{1 \rightarrow 2} e = -\lambda S (T_2 - T_1)$$

d'où on déduit

$$R_{th} = \frac{e}{\lambda S}.$$

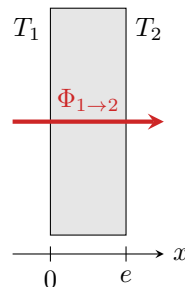


Figure 5 – Calcul de la résistance thermique d'une paroi plane.

• **Conductance thermique surfacique** : la conductance étant l'inverse de la résistance,

$$G_{th} = \frac{1}{R_{th}} = \frac{\lambda S}{e} \quad \text{d'où} \quad U = \frac{G_{th}}{S} = \frac{\lambda}{e}.$$

Donner les conductances thermiques surfaciques permet d'inclure dans l'étude de façon simple l'isolation des murs, qui ne sont pas faits d'un unique matériau, sans passer par des calculs de résistances thermiques équivalentes.

2 La maison perd de l'énergie au travers des murs et de la toiture, soumises au même écart de température $T - T_e$, et en reçoit de la part du chauffage, qui fonctionne en continu. Un bilan d'enthalpie instantané appliqué à la maison donne

$$\frac{dH}{dt} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} \mathcal{P}_0 - \underbrace{US(T - T_e)}_{\text{murs}} - \underbrace{U'S(T - T_e)}_{\text{toiture}} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{=} C \frac{dT}{dt}$$

d'où on déduit l'équation différentielle

$$\frac{dT}{dt} + \frac{(U + U')S}{C} T = \frac{(U + U')S}{C} T_e + \frac{\mathcal{P}_0}{C}.$$

L'énoncé n'est pas très clair sur ce qu'est la surface S : celle d'un seul mur, ou des quatre réunis ? À moins d'avoir une maison gigantesque ou très haute, le plus probable est qu'il s'agisse de la surface totale des quatre murs ... mais dans un contexte d'oral, peu importe l'interprétation que vous en avez tant que vous restez cohérent.

Posons

$$\tau = \frac{C}{(U + U')S} \quad \text{et} \quad T_\infty = T_e + \frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S},$$

on a alors

$$T(t) = A e^{-t/\tau} + T_\infty.$$

À l'instant initial,

$$T(t=0) \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CI}}}{=} T_e \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{=} A + T_\infty = A + T_e + \frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S} \quad \text{soit} \quad A = -\frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S},$$

et ainsi

$$T(t) = T_\infty - \frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S} e^{-t/\tau}.$$

La température de confort T_c sera atteinte à l'instant t_c tel que

$$T_\infty - \frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S} e^{-t_c/\tau} = T_c \quad \text{soit} \quad e^{-t_c/\tau} = \frac{(U + U')S}{\mathcal{P}_0} (T_\infty - T_c)$$

et ainsi

$$t_c = \tau \ln \frac{\mathcal{P}_0}{(U + U')S(T_\infty - T_c)} = 1,45 \cdot 10^4 \text{ s} \simeq 4 \text{ heures.}$$

3 La neige ajoute une résistance thermique en série avec celle de la toiture. Le schéma équivalent est représenté figure 6. La résistance équivalente totale est telle que

$$G_{\text{eq}} = \frac{1}{R_{\text{eq}}} = US + \frac{1}{\frac{e}{\lambda S} + \frac{1}{U'S}} \quad \text{d'où} \quad G_{\text{th}} = 1,1 \cdot 10^2 \text{ W} \cdot \text{K}^{-1}.$$

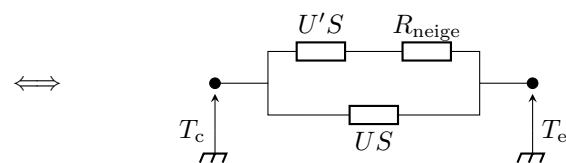


Figure 6 – Schéma équivalent à la maison recouverte de neige.

Notons $\langle P \rangle$ la puissance moyenne délivrée par le chauffage. Le bilan enthalpique en régime permanent s'écrit

$$\frac{dH}{dt} \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} \langle P \rangle - G_{\text{eq}}(T_c - T_e) \underset{\substack{\uparrow \\ \text{RP}}}{=} 0 \quad \text{d'où} \quad \langle P \rangle = G_{\text{eq}}(T_c - T_e) = 1,1 \text{ kW}.$$

Comme $\langle P \rangle / \mathcal{P}_0 = 0,55$, on en déduit que **le chauffage doit fonctionner pendant 55 % du temps ...** ça laisse un peu de marge au Père Noël pour choisir son moment et descendre dans la cheminée !

Exercice 11 : Ballon d'eau chaude

inspiré oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2 | ⚙



- ▷ Association de résistances thermiques ;
- ▷ Coordonnées cylindriques.

Compte tenu des symétries du problème, le vecteur densité de flux thermique dans la paroi cylindrique s'écrit

$$\vec{j} = j_r(r, t) \vec{e}_r.$$

- 1** Le flux ϕ est relié au vecteur densité de courant thermique par

$$\phi = \iint j_r(r) \vec{e}_r \cdot dS \vec{e}_r = j_r(r) \times 2\pi r h \quad \text{soit} \quad \phi = -2\pi \lambda r h \frac{dT}{dr}.$$

Séparons les variables, et intégrons de $r = a$ jusqu'à un rayon r quelconque :

$$\int_{T_{\text{int}}}^{T(r)} dT = -\frac{\phi}{2\pi \lambda h} \int_a^r \frac{dr}{r} \quad \text{d'où} \quad T(r) = T_{\text{int}} - \frac{\phi}{2\pi \lambda h} \ln \frac{r}{a}.$$

au contact de l'air extérieur,

$$T(r=a+e) = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CL}}}{T_{\text{ext}}} = \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{T_{\text{int}}} - \frac{\phi}{2\pi \lambda h} \ln \frac{a+e}{a}$$

d'où on déduit

$$\frac{\phi}{2\pi \lambda h} = \frac{T_{\text{int}} - T_{\text{ext}}}{\ln \frac{a+e}{a}}$$

et ainsi

$$T(r) = T_{\text{int}} - \frac{T_{\text{int}} - T_{\text{ext}}}{\ln \frac{a+e}{a}} \ln \frac{r}{a}.$$

- 2** Dans le cadre de la conduction électrique, l'intensité I correspond au flux de charge induit par une différence de potentiel ΔV et la loi d'Ohm s'écrit en convention récepteur

$$\Delta V = R I.$$

Ici, le flux thermique ϕ est induit par la différence de température ΔT et on définit la résistance thermique R_{th} par

$$\Delta T = R_{\text{th}} \phi.$$

En utilisant l'expression de la température déterminée à la question précédente appliquée en $r = r + a$, on obtient

$$T_{\text{ext}} - T_{\text{int}} = -\frac{\phi}{2\pi \lambda h} \ln \frac{a+e}{a}$$

et en tenant compte de la convention récepteur on retrouve

$$R_{\text{th}} = \frac{1}{2\pi \lambda h} \ln \left(1 + \frac{e}{a} \right) = 2,4 \cdot 10^{-4} \text{ K} \cdot \text{W}^{-1}.$$

- 3** Avec la loi d'Ohm thermique,

$$\phi = \frac{T_{\text{int}} - T_{\text{ext}}}{R_{\text{th}}} = 1,6 \cdot 10^5 \text{ W}.$$

En approximant ce flux comme étant constant, un bilan d'enthalpie pour l'eau contenue dans le ballon donne

$$\underset{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{\Delta H} = \rho \times \pi a^2 h \times c \times \underset{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{\Delta T} = -\phi \Delta t$$

d'où

$$\Delta t = \frac{\pi \rho a^2 h c}{\phi} |\Delta T| = 37 \text{ s}.$$

Ainsi, sans isolation supplémentaire, il est impossible que l'eau reste suffisamment chaude pour une utilisation confortable pendant plus de quelques minutes..

4 La nouvelle couche isolante est également cylindrique, sa résistance thermique est donc donnée par une expression analogue,

$$R' = \frac{1}{2\pi h \lambda} \ln \left(1 + \frac{e'}{a + e} \right) = 0,56 \text{ K} \cdot \text{W}^{-1}.$$

Les deux résistances sont montées en série, donc

$$R_{\text{tot}} = R + R' \simeq R' = 0,56 \text{ K} \cdot \text{W}^{-1}.$$

Avec cette nouvelle valeur, on trouve

$$\Delta t' = 8,7 \cdot 10^4 \text{ s} = 24,3 \text{ h}.$$

Ce faisant, l'eau reste chaude pendant une durée largement suffisante pour une utilisation et un réchauffage quotidiens.

Thermodynamique industrielle

Exercice 12 : Cycle de Rankine d'une centrale à vapeur

oral banque PT | 💡 2 | ✂ 2



- ▷ Cycle moteur ;
- ▷ Exploitation d'une table thermodynamique ;
- ▷ Tracé qualitatif d'un diagramme de Mollier.

1 La sortie du bouilleur correspond à un état de vapeur saturante : l'état 1 correspond donc au point D. La détente dans la turbine est adiabatique réversible, donc isentropique, donc verticale dans le diagramme de Mollier : l'état 2 correspond donc au point F. L'état 3 est un état de liquide saturant à même pression que 2, il s'agit donc du point A. Enfin, la compression est adiabatique réversible dans la pompe, donc verticale dans le diagramme de Mollier : l'état 4 correspond donc forcément au point B.

Le point C représente un état interne au bouilleur, le début de l'ébullition, alors que le point E correspondrait à l'état 2 si la détente était irréversible.

Dans la limite du gaz parfait et du liquide incompressible, la loi de Joule indique que $dh = c_p dT$: les isothermes sont donc confondues avec les isenthalpes, c'est-à-dire des horizontales sur le diagramme de Mollier. Par élimination, on en déduit que les isobares sont donc les courbes en pointillés les plus fins.

Comme dans tous les diagrammes, les isothermes et les isobares sont confondues dans le domaine diphasé, sous la courbe de saturation.

2 La détente dans la turbine étant isentropique,

$$s_2 = s_1 = s_L(p_1) \quad \text{donc} \quad s_2 = 5849 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

Avec le théorème des moments, on en déduit

$$x_2 = \frac{s_2 - s_L(p_2)}{s_V(p_2) - s_L(p_2)} = 0,68.$$

Enfin, on a

$$h_2 = x_2 h_V(p_2) + (1 - x_2) h_L(p_2) = 1782 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

3 Au cours de l'étape 3-4, l'eau est à l'état liquide et vérifie la loi de Joule

$$\Delta h = c \Delta T = 0$$

si l'on suppose que $\Delta T = 0$. Appliquons le premier principe industriel à la pompe, en supposant qu'il n'y a pas de variation d'énergie mécanique,

$$\underbrace{\Delta h}_{\text{isotherme}} = w_{34} + \underbrace{q_{34}}_{\text{adiab}} \quad \text{soit} \quad w_{34} = 0.$$

4 Calculons le travail cédé à la turbine, calorifugée, encore avec le premier principe en négligeant les variations d'énergie mécanique :

$$\Delta h = w_{12} + q_{12} \quad \text{d'où} \quad w_{12} = h_2 - h_1 = h_2 - h_V(p_1) = -995 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

Calculons maintenant le transfert thermique reçu au bouilleur, sans travail :

$$\Delta h = w_{41} + q_{41} \quad \text{d'où} \quad q_{41} = h_1 - h_4 = h_V(p_1) - h_L(p_2) = 2640 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

On en déduit enfin le rendement,

$$\eta = -\frac{w_{12}}{q_{41}} = 0,38$$

Exercice 13 : Cycle de Hirn

exemple officiel banque PT | 💡 2 | ✂ 2 | ⚙



▷ Cycle moteur ;

▷ Exploitation d'un diagramme entropique.

1 Voir figure 7.

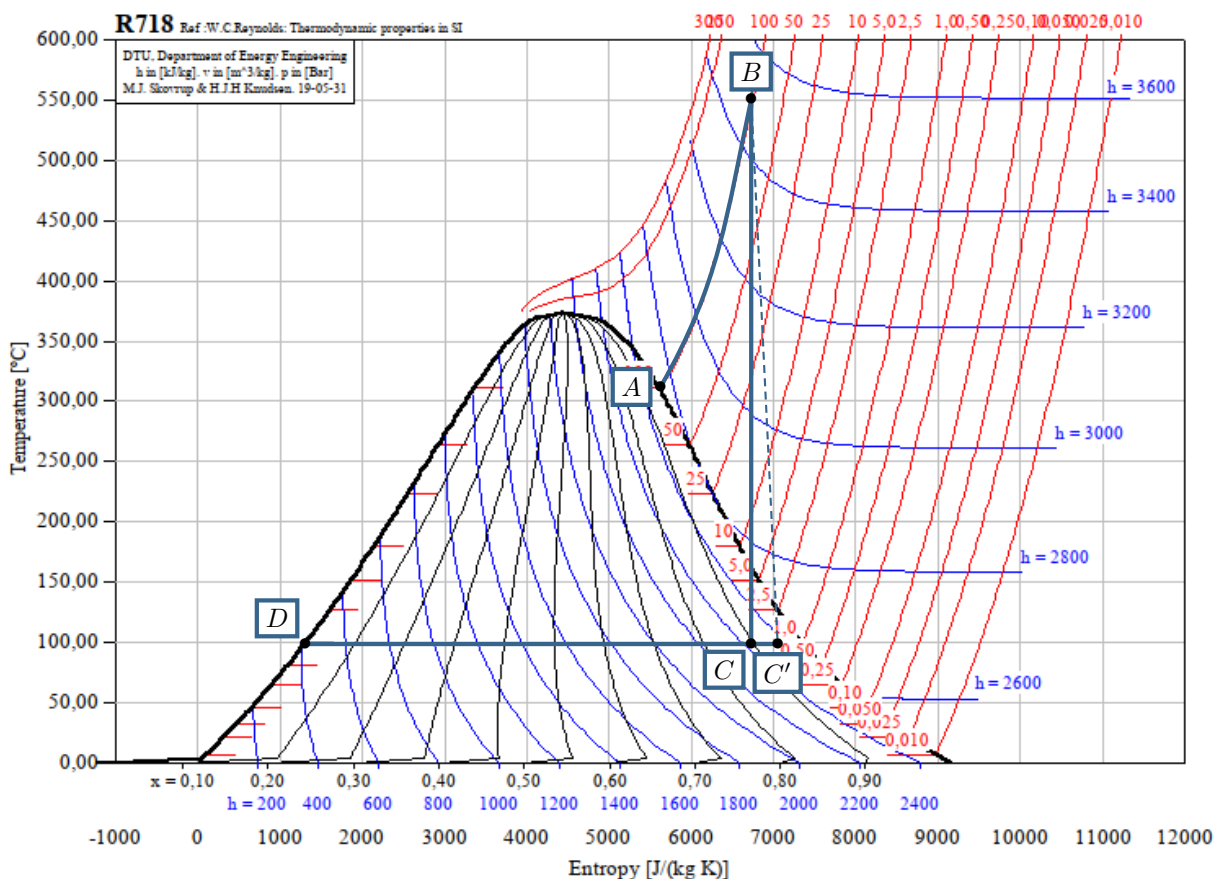


Figure 7 – Diagramme entropique complété.

2 Cf. cours pour la démonstration, attention à la concision et à la rigueur dans un contexte d'oral. Le premier principe industriel s'écrit

$$\Delta h + \Delta e_c + \Delta e_p = w_i + q \quad \text{ou} \quad D_m (\Delta h + \Delta e_c + \Delta e_p) = \mathcal{P}_i + \mathcal{P}_{th},$$

où la notation Δ désigne la différence de la grandeur d'état massique entre la sortie et l'entrée de l'organe étudié, w_i (resp. $\mathcal{P}_i$) désigne le travail massique (resp. la puissance) indiqué et q (resp. $\mathcal{P}_{th}$) le transfert thermique massique (resp. la puissance thermique) reçus par le fluide dans l'organe étudié.

3 Sur le diagramme, on lit les enthalpies massiques

$$h_B = 3500 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1} \quad \text{et} \quad h_C = 2400 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$$

En négligeant les variations d'énergie cinétique et potentielle dans la turbine, et comme elle est adiabatique, le premier principe donne

$$\mathcal{P}_m = -\mathcal{P}_i = D_m(h_B - h_C) = 93 \text{ kW}.$$

4 La donnée du titre en vapeur permet de placer le point C' sur la figure ?? . On lit alors l'entropie massique $s_{C'} = 7 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$ et $s_C = 6,7 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$, ce qui permet d'en déduire le taux de production d'entropie

$$\sigma = D_m(s_{C'} - s_C) = 25,5 \text{ kJ} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}.$$

La création d'entropie est due aux inhomogénéités de toute sorte dans la turbine. L'enthalpie massique en sortie de turbine vaut désormais $h_{C'} = 2500 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$, d'où on déduit

$$\mathcal{P}'_m = D_m(h_B - h_{C'}) = 85 \text{ kW}.$$

Le rendement isentropique vaut donc

$$\eta_S = \frac{\mathcal{P}'_m}{\mathcal{P}_m} = 91 \text{ } \%$$

5 Supposons le changement d'état total dans le condenseur pour placer le point D sur le diagramme. Le débit massique se conserve, le débit volumique en sortie du condenseur est donc

$$D_V = \frac{D_m}{\rho} = 85 \text{ L} \cdot \text{s}^{-1}.$$

L'enthalpie massique en D vaut $h_D = 400 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$: la puissance thermique cogénérée est donc

$$\mathcal{P}_{co} = D_m(h_{C'} - h_D) = 180 \text{ kW}.$$

Le coefficient de cogénération est donc

$$c = \frac{\mathcal{P}_{co}}{\mathcal{P}'_m} = 47 \text{ } \%$$

Exercice 14 : Échangeur à contre-courant

💡 3 | ✂ 2



- ▷ Système ouvert mésoscopique ;
- ▷ Échange conducto-convectif.

1 La température la plus froide est forcément celle du fluide froid, et réciproquement pour la plus chaude. On en déduit que le fluide froid est représenté en bas et le chaud en haut. Dans l'échangeur, le fluide froid se réchauffe et le chaud se refroidit, d'où on déduit que le fluide froid s'écoule dans le sens des x décroissants et le chaud dans le sens des x croissants. Ces résultats sont récapitulés figure 8.

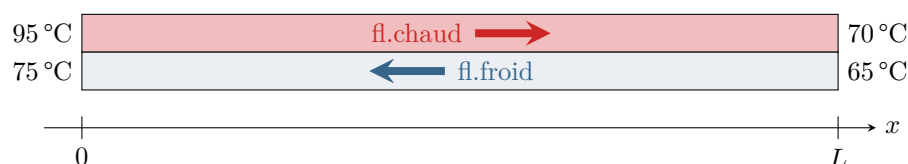


Figure 8 – Schéma des écoulements dans l'échangeur.

2 Pour que l'échange thermique ait lieu, il faut avoir $T_C(x) > T_F(x)$. Ainsi, en supposant les températures du fluide chaud inchangées, un échangeur à co-courant ne permettrait pas au fluide froid de dépasser les 70°C , ce qui est possible ici car les gradients thermiques sont dans le même sens dans les deux fluides. Ainsi, l'échangeur à contre-courant permet de **fournir davantage d'énergie au fluide froid** qu'un échangeur à co-courant.

3 Appliquons le premier principe industriel au fluide froid, qui reçoit la puissance thermique totale Φ . Les variations d'énergie mécanique sont nulles, et il n'y a pas de pièce mobile donc pas de travail échangé. Ainsi,

$$D_F(h_F(x=0) - h_F(x=L)) = \Phi \quad \text{d'où} \quad \Phi = D_F c (T_F(x=0) - T_F(x=L))$$

4 Appliquons le premier principe industriel à une tranche infinitésimale d'échangeur comprise entre x et $x + dx$, et de largeur a . La surface de contact entre les deux fluides vaut donc $a dx$. Le fluide chaud s'écoule dans le sens des x croissants, cède la puissance $\varphi(x) a dx$, et le premier principe s'écrit donc

$$\begin{aligned} D_C(h_C(x+dx) - h_C(x)) &\stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} -\varphi(x) a dx = -h \Delta T(x) a dx \\ &\stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{=} D_C c (T_C(x+dx) - T_C(x)) \stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{DL}}}{=} c D_C \frac{dT_C}{dx} dx \end{aligned}$$

d'où on déduit l'équation voulue

$$\boxed{\frac{dT_C}{dx} = -\frac{ha}{c D_C} \Delta T(x)}.$$

On procède de même pour le fluide froid, qui cette fois s'écoule dans le sens des x décroissants et reçoit la puissance $\varphi(x) a dx$, ce qui conduit à

$$\begin{aligned} D_F(h_F(x) - h_F(x+dx)) &\stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{1er P}}}{=} +\varphi(x) a dx = +h \Delta T(x) a dx \\ &\stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{Joule}}}{=} D_F c (T_F(x) - T_F(x+dx)) \stackrel{\substack{\uparrow \\ \text{DL}}}{=} -c D_F \frac{dT_F}{dx} dx \end{aligned}$$

d'où on déduit l'équation voulue

$$\boxed{\frac{dT_F}{dx} = -\frac{ha}{c D_F} \Delta T(x)}.$$

La variation d'enthalpie dans le premier principe industriel s'écrit sous la forme $h_{\text{sortie}} - h_{\text{entrée}}$, ce qui permet de retrouver l'endroit auquel écrire x et $x + dx$ en fonction du sens d'écoulement. En revanche, les signes qui apparaissent devant le flux viennent de la convention d'algèbrisation des échanges : il est cédé par le fluide chaud, d'où le signe $\ominus$, et reçu par le fluide froid, d'où le signe $\oplus$.

5 Par soustraction des deux équations précédentes, il vient

$$\frac{dT_C}{dx} - \frac{dT_F}{dx} = \frac{d\Delta T}{dx} = -\frac{ha}{c} \left(\frac{1}{D_C} - \frac{1}{D_F} \right) \Delta T$$

ce l'on réécrit pour alléger les écritures sous la forme

$$\frac{d\Delta T}{dx} + \alpha \Delta T = 0 \quad \text{avec} \quad \alpha = \frac{ha}{c} \left(\frac{1}{D_C} - \frac{1}{D_F} \right).$$

Cette équation se résout directement en

$$\boxed{\Delta T(x) = \Delta T_0 e^{-\alpha x}} \quad \text{avec} \quad \Delta T_0 = T_C(x=0) - T_F(x=0).$$

Remarquons que α peut s'annuler si les deux débits sont égaux, ce qui veut dire que la différence de température entre les deux fluides est indépendante de x ... mais attention à ne pas faire de confusion, cela n'est pas contradictoire avec le fait que le fluide froid se réchauffe. Avec les valeurs données dans l'énoncé, on constate que ΔT diminue lorsque x augmente, donc sa dérivée est négative, donc $\alpha > 0$ ce qui veut dire que $D_F > D_C$.

6 On constate avec les valeurs données que l'on a

$$\Delta T(x=L) = \frac{1}{4} \Delta T_0 \quad \text{donc} \quad \Delta T_0 e^{-\alpha L} = \frac{1}{4} \Delta T_0 \quad \text{soit} \quad \alpha L = \ln 4.$$

En reprenant l'expression de α , on en déduit

$$\frac{haL}{c} \left(\frac{1}{D_C} - \frac{1}{D_F} \right) = \ln 4 \quad \text{d'où} \quad \frac{1}{D_C} = \frac{1}{D_F} + \frac{c}{haL} \ln 4$$

et ainsi

$$D_C = \frac{D_F}{1 + \frac{c}{haL} D_F \ln 4}.$$

On vérifie bien que $D_C < D_F$ comme prévu par l'analyse précédente. On peut également remarquer qu'il n'y a pas de proportionnalité entre les débits, contrairement au cas d'un échangeur à co-courant.

Exercice 15 : Compétition entre convection et conduction

oral banque PT | 💡 3 | ✂ 3



- ▷ Système ouvert mésoscopique ;
- ▷ Loi de Fourier.

1 Raisonnons sur une tranche mésoscopique de conduite comprise entre x et $x + dx$. Cette tranche échange de la chaleur par conduction thermique avec les tranches de fluide voisines : elle reçoit $\phi(x) = j_x(x)S$ par la face située en x et cède $\phi(x + dx) = j_x(x + dx)S$ par la face située en $x + dx$. D'après le premier principe industriel,

$$\begin{aligned} D_m (h(x + dx) - h(x)) &= j_x(x)S - j_x(x + dx)S \\ \mu D_v c (T(x + dx) - T(x)) &= j_x(x)S - j_x(x + dx)S \\ \mu S v_0 c \frac{dT}{dx} dx &= -S \frac{dj_x}{dx} dx \end{aligned}$$

En simplifiant et en regroupant les termes, on en déduit

$$\frac{d}{dx} (\mu v_0 c T(x) + j_x) = 0 \quad \text{soit} \quad \mu v_0 c T(x) + j_x = \text{cte} = A.$$

Le terme de conduction thermique pourrait être ajouté dans n'importe quelle écriture du premier principe industriel, car il est physiquement toujours présent, mais il est systématiquement négligé. Le but de cet exercice est de justifier cette approximation ... ce que l'énoncé aurait pu dire clairement, p.ex. « on introduit un terme habituellement négligé afin de vérifier la validité de cette hypothèse ».

2 Avec la loi de Fourier,

$$\mu v_0 c T(x) - \lambda \frac{dT}{dx} = A \quad \text{soit} \quad \frac{dT}{dx} - \underbrace{\frac{\mu v_0 c}{\lambda}}_{=D} T = \frac{A}{\lambda}$$

Les solutions de cette équation sont de la forme

$$T(x) = A' e^{+x/D} - \frac{AD}{\lambda}.$$

Il y a deux constantes A et A' à déterminer. Les conditions aux limites s'écrivent

$$\begin{cases} T(x=0) \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CL}}}{=} T_1 \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{=} A' - \frac{AD}{\lambda} \\ T(x=L) \underset{\substack{\uparrow \\ \text{CL}}}{=} T_2 \underset{\substack{\uparrow \\ \text{expr}}}{=} A' e^{L/D} - \frac{AD}{\lambda} \end{cases}$$

On en déduit d'abord par soustraction

$$A'(e^{L/D} - 1) = T_2 - T_1 \quad \text{donc} \quad A' = \frac{T_2 - T_1}{e^{L/D} - 1}$$

et ensuite

$$A = \frac{\lambda}{D} (A' - T_1) = \frac{\lambda}{D} \frac{T_2 - T_1}{e^{L/D} - 1} - T_1 \frac{\lambda}{D} = \frac{\lambda}{D} \frac{T_2 - T_1 e^{L/D}}{e^{L/D} - 1}$$

En conclusion,

$$T(x) = \frac{T_2 - T_1}{e^{L/D} - 1} e^{x/D} - \frac{T_2 - T_1 e^{L/D}}{e^{L/D} - 1}$$

3 Numériquement,

$$D = \frac{\lambda}{\mu v_0 c} = 1,4 \cdot 10^{-7} \text{ m.}$$

En pratique, on a en tout point de la conduite $x \gg D$, donc $e^{x/D} \gg 1$. On peut alors simplifier l'expression de la température,

$$T(x) \simeq \frac{T_2 - T_1}{e^{L/D}} e^{x/D} - \frac{-T_1 e^{L/D}}{e^{L/D}} = (T_2 - T_1) e^{(x-L)/D} + T_1$$

On a presque partout $L - x \gg D$, donc $e^{(x-L)/D} \ll 1$, sauf au voisinage immédiat de l'extrémité de la conduite. Ainsi, la température est presque partout égale à T_1 dans la conduite et atteint T_2 en quelques micromètres à l'extrémité de la conduite.

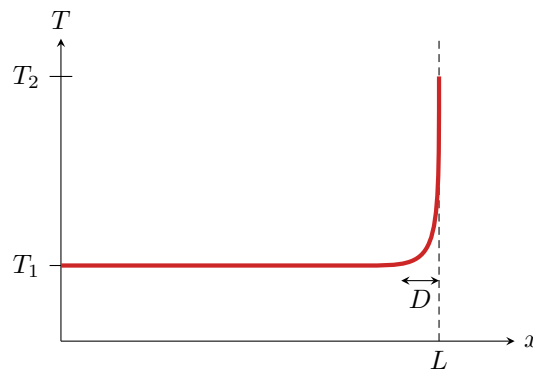


Figure 9 – Profil de température dans la conduite.

4 Si l'effet de la conduction thermique l'emportait totalement, alors le profil de température serait linéaire (cf. exemple du mur dans le cours sur la conduction thermique). Au contraire, on constate ici que l'eau est presque partout à la température du réservoir 1, signe que le profil de température est régi **presque exclusivement par l'effet de la convection**, c'est-à-dire le déplacement d'eau froide dans la conduite.