

## Série d'exercices n°5

### Solution de l'exercice 1

1. 1. Le travail dissipé sur 50 tours est donné par :

$$W_{\text{mécanique}} = 50 \text{ N} \times 50 \text{ tours} \times \pi \times 46.5 \text{ mm} = 365 \text{ J}$$

2. La capacité calorifique de l'ensemble est donnée par

$$C = 70 \text{ g}_{\text{eau}} \times 1 \text{ cal/g/}^\circ\text{C} + 125 \text{ g}_{\text{Cu}} \times 0.092 \text{ cal/g/}^\circ\text{C} = 84 \text{ cal/}^\circ\text{C}$$

50 tours donnent  $\Delta T = 18.6^\circ\text{C} - 17.5^\circ\text{C} = 1.1^\circ\text{C}$ , donc  $Q_{\text{cal}} = C \times \Delta T = 92.4 \text{ cal}$

$$3. W_{\text{mécanique}}/Q_{\text{cal}} = 3.95 \text{ J/cal}$$

2. 1. La puissance en fonctionnement est donnée par

$$6.3 \text{ V} \times 5.4 \text{ A} = 34 \text{ W}$$

Et donc le travail électrique :

$$W_{\text{électrique}} = \Delta P \times t = (34 - 10.8) \text{ W} \times 60 \text{ s} = 1392 \text{ J}$$

2.  $\Delta T = 20.9^\circ\text{C} - 19.4^\circ\text{C} = 1.5^\circ\text{C}$ , donc la chaleur échangée est donnée par

$$Q_{\text{cal}} = C \times \Delta T = 205.9 \text{ cal}$$

$$W_{\text{électrique}}/Q_{\text{cal}} = 6.76 \text{ J/cal}$$

3. On a trouvé des valeurs qui se rapprochent de la valeur actuelle de la mesure de l'équivalent mécanique de la calorie :  $W/Q = 4.185 \text{ J/cal}$ .

*Remarque :* la mesure de Joule fut très précise pour l'époque : il obtint une valeur de  $4.155 \text{ J/cal}$ .

### Solution de l'exercice 2

1. Regardons ce qu'il se passe lorsque l'on mélange les deux masses d'eau  $m_1$  et  $m_2$ , où  $m_1$  se réfère à la masse de température inconnue et  $V_2$  dénote la masse d'eau initialement contenue dans le seau. Comme nous l'avons vu dans le cours, la chaleur de chacune de ces masses est proportionnelle à leurs températures respectives. Ainsi, la chaleur de la masse  $m_1$  vaut par exemple  $Q_1 = C_1 T_1$ , où  $C_1$  est appelé « capacité calorifique ». Nous verrons plus tard au cours du semestre que la capacité calorifique est en fait proportionnelle à la masse, et qu'elle peut donc s'écrire comme  $C_1 = cm_1$ . Ceci nous permet d'exprimer la chaleur du volume  $m_1$  comme :

$$Q_1 = cm_1 T_1. \quad (1)$$

La même expression peut être utilisée pour calculer les chaleurs masses  $m_2$  et du mélange final  $m_{\text{fin}} = m_1 + m_2$  :

$$Q_2 = cm_2 T_2, \quad (2)$$

$$Q_{\text{fin}} = cm_{\text{fin}} T_{\text{fin}}. \quad (3)$$

Or, la chaleur est une grandeur extensive. La chaleur  $Q_{\text{fin}}$  du mélange final est donc égale à la somme des chaleurs  $Q_1$  et  $Q_2$  des masses initiales, c'est-à-dire

$$Q_{\text{fin}} = Q_1 + Q_2.$$



En remplaçant chacun des termes de cette équation par leurs expressions (1)–(3), on trouve finalement

$$cm_{\text{fin}}T_{\text{fin}} = cm_2T_2 + cm_1T_1 \Rightarrow T_1 = \frac{m_{\text{fin}}T_{\text{fin}} - m_2T_2}{m_1} = \frac{m_1T_{\text{fin}} + m_2(T_{\text{fin}} - T_2)}{m_1}.$$

On aurait pu aboutir directement à la même formule en partant du principe que la température du mélange final correspond en fait à la moyenne des températures initiales pondérées par les masses.

A.N. :  $T_1 = (4 \cdot 11,6 + 6 \cdot (11,6 - 10))/4 = 14^\circ\text{C}$ .

- On est en train de considérer un système isolé. La chaleur reçue par l'eau est donc égale à la chaleur cédée par l'aluminium :

$$Q_{\text{eau}} = -Q_{\text{Al}}$$

$$c_{\text{eau}}m_{\text{eau}}\Delta T_{\text{eau}} = -c_{\text{Al}}m_{\text{Al}}\Delta T_{\text{Al}}$$

$$T_{i,\text{Al}} = \frac{c_{\text{eau}}m_{\text{eau}}(T_f - T_{i,\text{eau}})}{c_{\text{Al}}m_{\text{Al}}} + T_f$$

A.N. :  $517^\circ\text{C}$

### Solution de l'exercice 3

Puisqu'on suppose la température de l'air dans le tube constante, on a que  $nRT$  reste constant. Ainsi, en notant l'indice 1 pour la surface de l'océan et 2 pour la profondeur du plongeur, on a que

$$p_1V_1 = nRT = p_2V_2,$$

et donc :

$$p_2 = \frac{p_1V_1}{V_2}. \quad (4)$$

Or, on sait d'après la formule hydrostatique que la pression  $p_2$  est liée à la profondeur  $h$  du plongeur par :

$$p_2 = p_1 + \rho gh, \quad (5)$$

où  $\rho = 1000 \text{ [kg m}^{-3}\text{]}$  dénote la densité de l'eau et  $g \approx 10 \text{ [m s}^{-2}\text{]}$  la constante gravitationnelle. En combinant (4) et (5), on trouve finalement :

$$h = \frac{p_1}{\rho g} \left( \frac{V_1}{V_2} - 1 \right).$$

Application numérique : Le tube n'étant pas déformé, on a  $V_1 = 6.5 \cdot S$  et  $V_2 = 3.8 \cdot S$ , où  $S$  est la section du tube. Le rapport  $V_1/V_2$  vaut donc 1,71. Sachant que la pression au niveau de la mer est de 1 bar (par définition), on en conclut que le plongeur est d'une profondeur de 7,10 m.

### Solution de l'exercice 4

On suppose que les transformations sont quasi-statiques, c'est-à-dire qu'on les effectue suffisamment lentement pour que la pression à l'intérieur du piston s'égale avec la pression externe à chaque instant. Pour calculer le travail reçu par le piston le long des trois chemins proposés, il suffit donc d'intégrer l'expression  $\delta W = -PdV$  dans le diagramme  $(P,V)$  en suivant les chemins.

**Transformation AB** La compression AB étant isotherme, on a  $nRT = PV = \text{cste}$ , et donc :

$$PdV = \frac{nRT}{V}dV.$$

Le travail fourni au gaz le long du chemin AB vaut donc :

$$W_{AB} = - \int_{V_A}^{V_B} P dV = -nRT_A \int_{V_A}^{V_B} \frac{dV}{V} = nRT_A \ln \frac{V_A}{V_B}.$$

En utilisant le fait que  $V_A/V_B = P_B/P_A$  (puisque  $PV = \text{cste}$ ), on obtient finalement :

$$W_{AB} = nRT_A \ln \frac{P_B}{P_A} = 4014,3 \text{ J}.$$

**Transformation ADB** La compression ADB se compose de la transformation isochore AD dont le travail est nul (puisque  $V = \text{cste}$  et donc  $dV = 0$ ), suivie de la compression isobare DB. On obtient donc :

$$W_{ADB} = W_{DB} = - \int_{V_A}^{V_B} P dV = -P_B(V_B - V_A).$$

En utilisant les faits que  $T_A = T_B$  et  $V_A = nRT_A/P_A$ , on trouve :

$$W_{ADB} = -nRT_A \left( 1 - \frac{P_B}{P_A} \right) = 9976,8 \text{ J}.$$

**Transformation ACB** La compression ACB est la succession d'une transformation isobare (AC) et d'une transformation isochore (CB). Ainsi :

$$W_{ACB} = W_{AC} = -P_A(V_B - V_A) = -nRT_A \left( 1 - \frac{P_A}{P_B} \right) = 1995,4 \text{ J}.$$

On constate que le travail reçu par le système est différent le long des trois chemins. Le travail n'est donc pas une fonction d'état.

## Solution de l'exercice 5

1. Isochore :  $dW = -pdV = 0 \Rightarrow W_{isochore} = 0$
2. Isobare :  $dW = -pdV \Rightarrow W = \int -pdV$   $p = \text{cte} = p_1$  donc  $W_{isobare} = -p_1(V_2 - V_1)$
3. Isotherme :  $\delta W = -pdV$  et on peut exprimer la pression en fonction du volume :

$$W = - \int_{V_1}^{V_2} p dV$$

avec  $p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2}$ . On en déduit :

$$W_{isotherme} = - \int_{V_1}^{V_2} \frac{RT}{V-b} dV + \int_{V_1}^{V_2} \frac{a}{V^2} dV = -RT \ln \frac{V_2-b}{V_1-b} + a \left( \frac{1}{V_1} - \frac{1}{V_2} \right)$$