

Correction Épreuve B - Thermos

Première partie - Étude d'un climatiseur

I - A. Transferts thermiques

Q1. On applique les principes de la thermodynamique au fluide du climatiseur sur un cycle :

$$\Delta U = W + Q = 0 \Rightarrow [W = -Q]$$

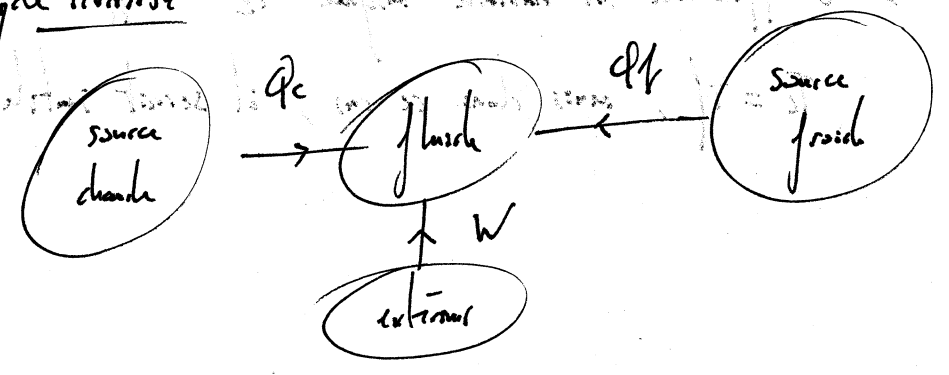
$$\Delta S_{\text{cycle}} = 0 = \frac{Q}{T} + S_c \Rightarrow [S_c = -\frac{Q}{T}]$$

Q2. D'après les relations précédentes, on voit que Q a le signe de $-S_c \leq 0$: donc $[Q \leq 0]$. D'après le 1^{er} principe, on a donc $W \geq 0$.

Q3. Le but d'un climatiseur est de refroidir la pièce d'intérêt, donc de lui "retirer de la chaleur", qui est donc apportée au fluide : $Q \geq 0$.
On voit donc d'après les signes déterminés précédemment qu'un tel dispositif n'est pas envisageable physiquement.

I - B. Efficacité d'un cycle réversible

Q4. Schéma de principe :



Q5. Nécessaire, il faut fournir au travail pour réaliser a transfert thermique
"non-naturel" : $W > 0$.

le plus, d'après Q3 : $\begin{cases} \varphi_c < 0 \\ \varphi_f \geq 0 \end{cases}$

Q6. L'efficacité s'écrit : $\left[e = \frac{\varphi_f}{W} \right]$

Dans l'hypothèse d'un fonctionnement réversible : $S_c = 0 \Rightarrow \frac{\varphi_c}{T_c} + \frac{\varphi_f}{T_f} = 0$ (1)
(d'après le 2nd principe)

1^{er} principe : $W = -\varphi_c + \varphi_f$
(sur un cycle) $\Rightarrow e = \frac{-\varphi_c}{\varphi_c + \varphi_f}$

or, d'après (1) : $\varphi_c = -\frac{T_c}{T_f} \varphi_f$ d'où $e = \frac{-\varphi_f}{\varphi_f - \frac{T_c}{T_f} \varphi_f}$

soit $e = \frac{1}{1 - \frac{T_c}{T_f}} = \frac{T_f}{T_f - T_c}$

donc $\left[e = \frac{T_f}{T_f - T_c} \right]$

Q7. On a d'après l'énoncé $T_f = \text{cte}$.

\rightarrow L'efficacité est maximale lorsque T_c se rapproche de T_f , et est maximale lorsque

$T_c = T_f$, mais dans ce cas, il serait inutile de refroidir !

Maxima partie - Étude thermos. d'un chauffe-eau

II.A. Chauffe-eau électrique

Q8. On applique le 1^{er} principe à l'eau contenue dans le chauffe-eau, de l'état 1 à l'état 2 :

$$\Delta U = U_2 - U_1 = Q = \rho_c V \epsilon (T_{c2} - T_{c1})$$

$W = 0$
(isolé) 1^{re} loi
de Joule

Ainsi, $[Q = \epsilon \rho_c V (T_{c2} - T_{c1})]$ A.N. : $Q \approx 10^3 \times 0,100 \times (65 - 15) \times 4,2 \times 10^3$
 $Q \approx 3 \times 10^7 \text{ J}$

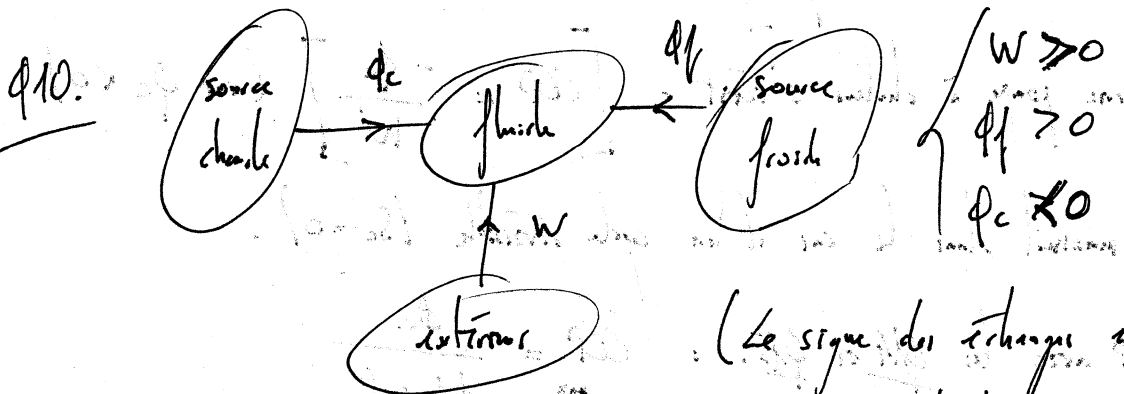
Q9. Le transfert thermique est lié à la puissance fournie par la relation :

$$Q = P \Delta t \Leftrightarrow \left[\Delta t = \frac{Q}{P} \right]$$

A.N. : $\Delta t = \frac{3 \times 10^7}{2 \times 10^3} \approx 1,5 \times 10^4 \text{ s}$

\approx entre 4 et 5 heures.

II.B. Chauffe-eau thermodynamique



(Le signe des échanges est le même que pour le climatiseur dit interne.)

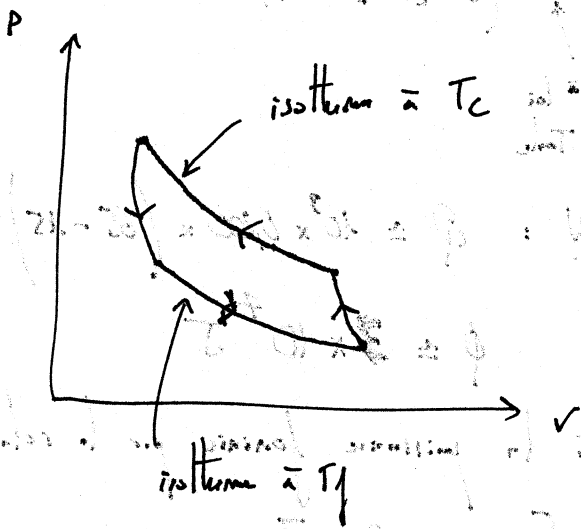
Q11. Source froide : pièce où est situé le chauffe-eau.

Source chaude : eau du chauffe-eau.

Q12. Transformation isotherme : transformation se réalisant à température constante.

Transformation adiabatique : transformation se réalisant sans transfert thermique.

Q13. Cycle de Carnot.



• Cycle récepteur donc écrit dans le sens trigonométrique.

• Isotherme : $P = \frac{cst}{V}$: hyperbole dans le diagramme de Watt.

Adiabatique (+ réversible) : $P = \frac{cst}{V^\gamma}$: hyperbole \otimes plus que l'isotherme.

Q14. Au cours d'un cycle réversible, le premier principe s'écrit :

$$[\Delta U = 0 = W + \phi_c + \phi_f]$$

Q15. Au cours d'un cycle réversible, le second principe s'écrit :

$$[\Delta S = 0 = \frac{\phi_c}{T_c} + \frac{\phi_f}{T_f}]$$

Q16. Le COP d'une pompe à chaleur s'écrit : $[COP = \frac{-\phi_c}{W}]$ (avec $\phi_c < 0$)

Q17. Le COP est maximal dans le cas d'un cycle réversible ($S_c = 0$).

On réécrit COP avec les Q14 et Q15 : $COP_{max} = \frac{\phi_c}{\phi_f + \phi_c}$

le plus, $Q_f = -\frac{T_f}{T_c} Q_c \Rightarrow COP_{max} = \frac{Q_c}{Q_c - \frac{T_f}{T_c} Q_c} = \frac{1}{1 - \frac{T_f}{T_c}}$

Finalement, $\left[COP_{max} = \frac{T_c}{T_c - T_f} \right]$

Q18. A.W : $COP_{max} = \frac{338}{338 - 280} = \frac{338}{58} \approx 6$

Q19. COP_{max} est évalué dans des conditions idéales : transferts thermiques s'effectuent de manière isotherme et compressions/dilatations de manière isentropiques. Les températures réelles sont bien différentes de celles-ci, ce qui explique que $[COP_{max} > COP_{rel}]$.

Q20. On voit que pour avoir une efficacité maximale, il faut que $T_c - T_f$ soit la plus faible possible : il faut donc placer le chauffe-eau dans une pièce dont la température T_f n'est pas trop faible, idéalement.

Q21. Le premier principe s'écrit :

$$dU = \delta W + \delta Q_c + \delta Q_f = 0$$

Q22. Le second principe s'écrit :

$$dS = \underbrace{\delta S_c}_{=0} + \delta S_c = \frac{\delta Q_c}{T_c} + \frac{\delta Q_f}{T_f} = \frac{\delta Q_c}{T_c} + \frac{\delta Q_f}{T_c}$$

Q23. Le premier principe appliqué à l'état du chauffe-eau s'écrit :

$$dU = \left[\delta Q_c = m_c c_e dT_c \right]$$

Q24. On reprend la Q23 : $0 = \delta W + m_c c_e dT_c + \delta Q_f$

$$\text{or, } \delta Q_f = -\frac{T_a}{T_c} \delta Q_c = \left[-\frac{T_a}{T_c} m_c c_e dT_c = \delta Q_f \right]$$

$$\text{d'où } 0 = \delta W + m_c c_e dT_c - \frac{T_a}{T_c} m_c c_e dT_c$$

$$0 = \delta W + m_c c_e dT_c \left(1 - \frac{T_a}{T_c} \right) \Rightarrow \left[\delta W = m_c c_e dT_c \left(\frac{T_a}{T_c} - 1 \right) \right]$$

Q25. On intègre δW de l'état 1 à l'état 2 :

$$W = \int_1^2 \delta W = \int_1^2 -m_c c_e dT_c + T_a m_c c_e \int_1^2 \frac{dT_c}{T_c}$$

$$W = m_c c_e (T_{c1} - T_{c2}) + m_c c_e T_a \ln \left(\frac{T_{c2}}{T_{c1}} \right)$$

$$\left[W = m_c c_e \left[(T_{c1} - T_{c2}) + T_a \ln \left(\frac{T_{c2}}{T_{c1}} \right) \right] \right]$$

Q26. A.N. : $W = 4,33 \text{ kJ}$.

Si l'on avait fourni $4,33 \text{ kJ}$ à l'aide d'un chauffe-eau électrique, l'élévation ΔT de température aurait été telle que :

$$m_c c_e \Delta T = W \Leftrightarrow \Delta T = \frac{W}{\rho_e V c_e}$$

$$\text{A.N. : } \Delta T = \frac{4,33 \times 10^6}{10^3 \times 0,200 \times 4,2 \times 10^3} \approx \frac{4,3}{8,4} \times 10^1 \approx \underline{\underline{5^\circ \text{C}}} : \text{ beaucoup moins efficace ...}$$