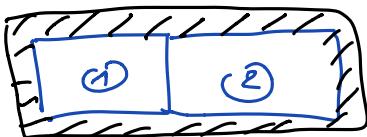


Exercice 1

1)



On considère le système {bloc 1 + bloc 2} et on lui applique le premier principe de la thermodynamique :

$$\Delta U = W + Q$$

avec $\begin{cases} W=0 \text{ car les blocs sont des phases condensées idéales} \rightarrow \text{transfo isochore} \\ Q=0 \text{ car le système est dans une enceinte adiabatique.} \end{cases}$

Donc $\Delta U = 0$ ou, $\Delta U = \Delta U_{\text{bloc 1}} + \Delta U_{\text{bloc 2}}$ par additivité de l'énergie interne.

Les blocs étaient des phases condensées idéales, on a :

$$0 = C_1(T_f - T_{i1}) + C_2(T_f - T_{i2})$$

Ici, $C_1 = mc = C_2$

$$\text{Donc, } mc (T_f - T_{i1} + T_f - T_{i2}) = 0 \Rightarrow T_f = \frac{T_{i1} + T_{i2}}{2}$$

2) On applique le 2^e principe de la thermodynamique au système :

$$\parallel \Delta S = S_{\text{éch}} + S_{\text{réée}}$$

Or, les blocs étaient des phases condensées idéales :

$$\Delta S_1 = C_1 \ln \left(\frac{T_f}{T_{i1}} \right) \text{ et } \Delta S_2 = C_2 \ln \left(\frac{T_f}{T_{i2}} \right)$$

variation d'entropie du bloc 1 variation d'entropie du bloc 2

Par additivité de l'entropie :

$$\Delta S = \Delta S_1 + \Delta S_2 = mc \ln \frac{T_2}{T_{in}} + mc \ln \frac{T_2}{T_{iz}} = mc \ln \frac{T_2^2}{T_{in} T_{iz}}$$

Donc,

$$\Delta S = mc \ln \frac{(T_{in} + T_{iz})^2}{4 T_{in} T_{iz}}$$

Or, la transformation est adiabatique donc :

$$S_{ch} = 0$$

Ainsi,

$$S_{réée} = \Delta S = mc \ln \frac{(T_{in} + T_{iz})^2}{4 T_{in} T_{iz}}$$

$\xrightarrow{> 1}$
 $\xrightarrow{> 0}$

$$(T_{in} + T_{iz})^2 - 4 T_{in} T_{iz} = T_{in} + T_{iz} - 2 T_{in} T_{iz} \\ = (T_{in} - T_{iz})^2 > 0.$$

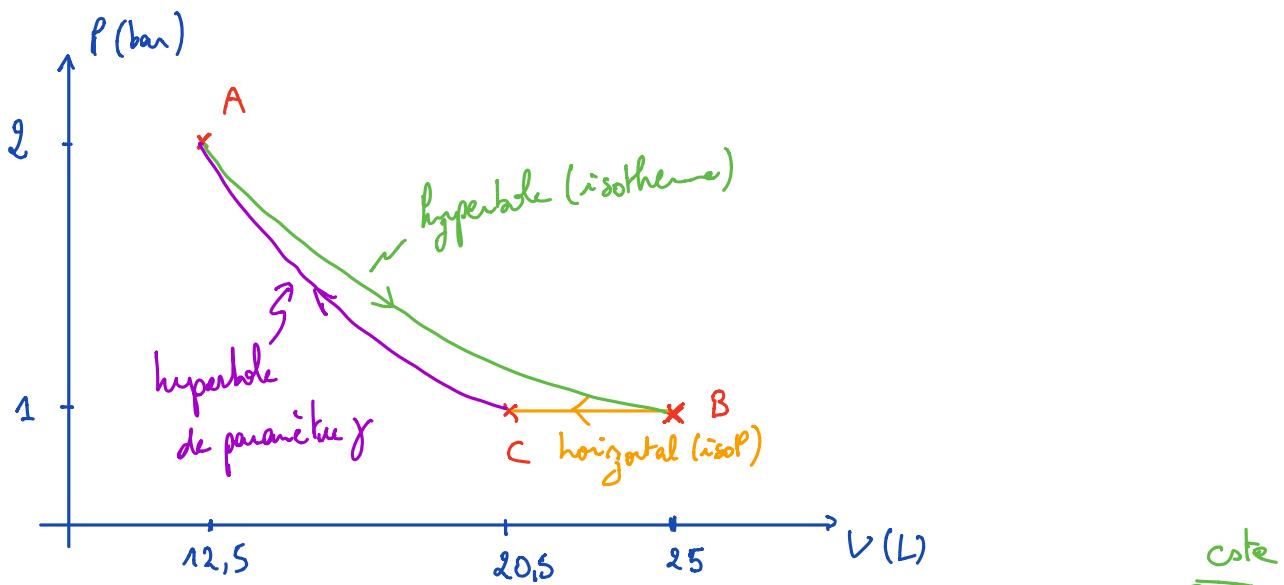
Transformation réversible si $T_{in} = T_{iz}$ sinon elle est irréversible.

3) $S_{réée}(a) = 385 \times 0,2 \ln \frac{(273,15 + 20 + 273,15 + 50)^2}{4(273,15 + 20)(273,15 + 50)} = 1,8 \times 10^{-3} \text{ J.K}^{-1}$.

$S_{réée}(b) = 5,5 \cdot 10^{-3} \text{ J.K}^{-1}$.

Exercice 2

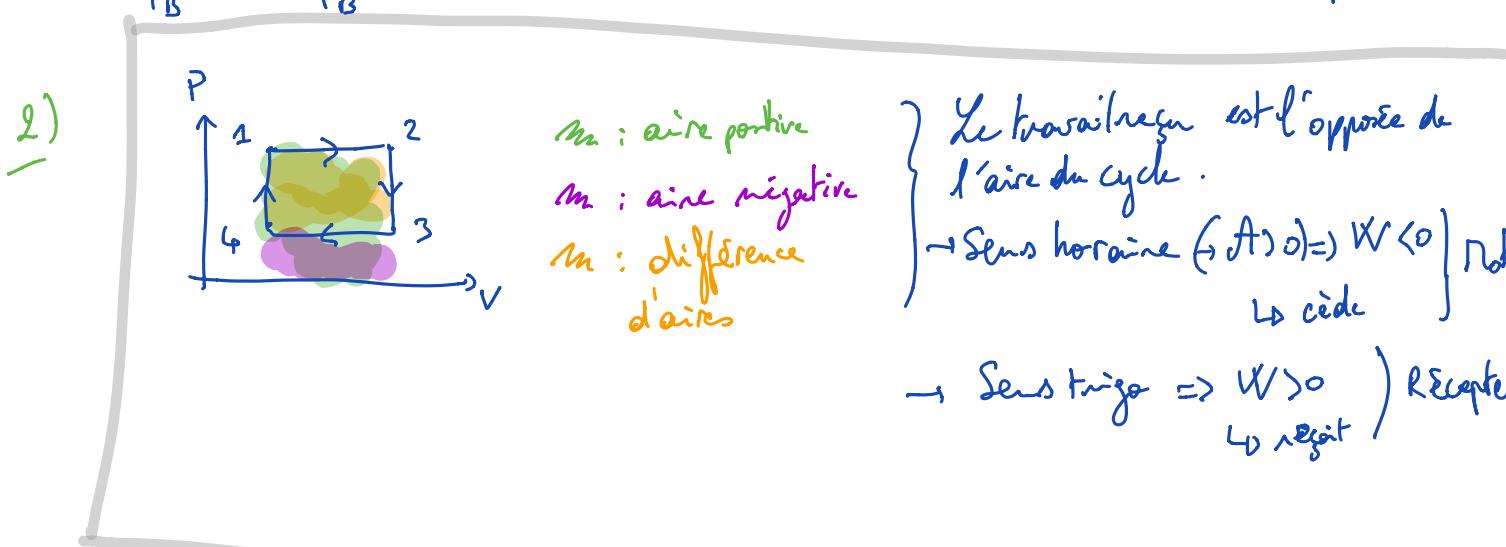
1)



$$\times V_A = \frac{m R T_A}{P_A} = 1,25 \cdot 10^{-2} \text{ m}^3 = 12,5 \text{ L}$$

$$\times A \rightarrow B: \text{isotherme: } P = \frac{m R T_0}{V}$$

$$\times V_B = \frac{m R T_B}{P_B} = \frac{m R T_A}{P_B} = 2 \times V_A = 25 \text{ L} . \quad \times C \rightarrow A: \text{ad rev: } P = \frac{\text{cote}}{V^\gamma}$$



Ici, le cycle est parcouru dans le sens horaire, le travail est donc négatif, c'est en cycle nettem.

3) On applique le 2^e principe au système entre A et B :

$$\Delta_{AB} S = S_{éch AB} + S_{rév AB} .$$

or, le système est un gaz parfait et la transfo est isotherme:

$$\Delta_{AB}S = -mR \ln\left(\frac{P_B}{P_A}\right) \quad \text{or} \quad P_B = \frac{P_A}{2}$$

$$\text{Donc, } \Delta_{AB}S = -mR \ln\left(\frac{1}{2}\right) = mR \ln 2$$

et $S_{ech_{AB}} = \frac{Q_{AB}}{T_0}$ ~ transfert thermique entre A et B.

Appliquons le ^{1^{er}} principe au système entre A et B :

$$\Delta_{AB}U = Q_{AB} + W_{AB}.$$

Le système est un gaz parfait: $\Delta_{AB}U = C_V \Delta T = 0$ car l'évolution est isotherme.

Supposons que la transformation est quasi-statique:

$$W_{AB} = - \int_{V_A}^{V_B} P_{ext} dV = - \int_{V_A}^{V_B} P dV \xrightarrow{\text{GSE}} - \int_{V_A}^{V_B} mRT_0 \frac{dV}{V} \xrightarrow{\text{IsoT}} - mRT_0 \int_{V_A}^{V_B} \frac{dV}{V} = -mRT_0 \ln\left(\frac{V_B}{V_A}\right)$$

$$\text{Donc, } Q_{AB} = mRT_0 \ln\left(\frac{V_B}{V_A}\right)$$

$$\text{Ainsi, } S_{ech_{AB}} = mR \ln\left(\frac{V_B}{V_A}\right)$$

Donc, d'après le deuxième principe: $S_{réé} = mR \ln 2 - mR \ln\left(\frac{V_B}{V_A}\right)$
or, $V_B = 2 \times V_A$ donc $S_{réé} = 0$.

L'^{1^{re}} étape $A \rightarrow B$ est donc réversible.

4) D'après la loi des gaz parfaits :

$$T_C = \frac{P_B V_C}{mR} \xrightarrow{\text{AN}} T_C = 247\text{K}$$

$$W_{BC} = - \int_{V_A}^{V_B} P_{\text{ext}} dV = - \int_{V_A}^{V_B} P_B dV = - P_B \Delta V = - \underline{P_B(V_C - V_B)}$$

D'après le 1^{er} principe : $Q_{BC} = \Delta_{BC} U - W_{BC}$

or, le système étant un gaz parfait :

$$Q_{BC} = C_V (T_C - T_B) + P_B (V_C - V_B)$$

Or, $C_V = \frac{mR}{\gamma-1} = \frac{mR}{\frac{7}{5}-1} = \frac{5}{2}mR$

Et, $P_C = P_B$ car la transformation est isobare ;

$$Q_{BC} = \frac{5}{2}mR(T_C - T_B) + P_C V_C - P_B V_B = \frac{5}{2}mR(T_C - T_B) + mR(T_C - T_B)$$

$$= \underline{\frac{7}{2}mR(T_C - T_B)}$$

L'entropie échangée s'en déduit :

$$S_{\text{éch-BC}} = \frac{Q_{BC}}{T_0} = \underline{\frac{7mR(T_C - T_B)}{2T_0}}$$

Calculons $\Delta_{BC} S = c_p \ln \left(\frac{T_C}{T_B} \right)$ car la transformation est isobare

Donc, en appliquant le 2^e principe :

$$S_{\text{réel}} = c_p \ln \left(\frac{T_C}{T_0} \right) - \underline{\frac{7mR(T_C - T_0)}{2T_0}}$$

$$\text{Or, } C_p = \frac{\gamma m R}{\gamma - 1} = \frac{\gamma}{2} m R$$

Donc,

$$\begin{aligned} \text{Séchée} &= \frac{\gamma m R}{2} \ln\left(\frac{T_c}{T_0}\right) - \frac{\gamma}{2} m R \frac{T_c - T_0}{T_0} \\ &= \frac{\gamma}{2} m R \left(\ln\left(\frac{T_c}{T_0}\right) + 1 - \frac{T_c}{T_0} \right) \end{aligned}$$

AN: $W_{BC} = 4,4 \cdot 10^2 \text{ J}$

$Q_{BC} = -1,6 \text{ kJ}$

$\text{Séch}_B C = -5,2 \text{ J.K}^{-1}$

~~$\text{Séch}_B C = -0,55 \text{ K}^{-1} < 0$~~

Impossible.

Cycle est impraticable.

$A \rightarrow C$: rév. $C \rightarrow B$: OK irr. $B \rightarrow A$: rév.

→ Cycle inverse permis par le deuxième principe.

Exercice 3 :

1) Système : {eau + réservoir + résistante}

$$T_{ext} = 20^\circ\text{C} \quad p_{ext} = 1 \text{ bar}$$

Le système est une phase condensée.

$$\text{Donc, } \Delta H = C \Delta T$$

$$\Delta S = C \ln \left(\frac{T_f}{T_i} \right)$$

Or $T_f = \text{conste}$ (évolution isotherme).

$$\text{Donc } \Delta H = \Delta S = 0.$$

$$S_{éch} = \frac{Q}{T_{ext}}$$

$$\text{or } \Delta H = Q + W_u = Q + W_{élec}$$

avec $W_{élec}$ travail fourni par le générateur :

$$W_{élec} = U_i I \Delta t = R I^2 \Delta t$$

$$\text{Donc, } Q = -W_{élec} = -R I^2 \Delta t < 0$$

$$\text{Ainsi } S_{éch} = \frac{-R I^2 \Delta t}{T_{ext}}$$

D'après le 2^e pp :

$$\boxed{Scréee = -S_{éch} = \frac{R I^2 \Delta t}{T_{ext}}}$$

2) Il y a deux causes :

→ Inhomogénéité de température entre l'eau et le milieu extérieur

$$T_0 \neq T_{ext}$$



Le système cède du tr thermique au milieu extérieur
 $T_0 > T_{ext}$

→ Effet Joule.

3) $T_{\text{ext}} \text{ Sacée} = \underbrace{R I^2 \Delta t}_{\text{Watt}} \rightarrow$ C'est bien le travail électrique dégagé.