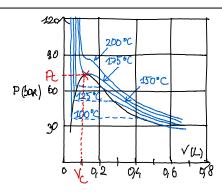
#### Correction du TD

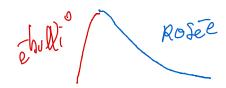
## | Isothermes d'Andrews

1)

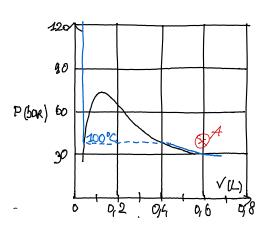


On lit  $V_{\rm C}=0.1\,{\rm L}$  et  $P_{\rm C}=70\,{\rm bar}$ .

2)



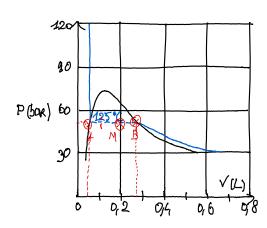
3) a -



Ici, on est dans l'état gazeux car  $T_{\rm A} < T_{\rm critique}$ , soit  $x_g = 0$  et  $x_\ell = 0$ .

b – Dans ce cas,  $T_{\rm B} > T_{\rm critique} : x_g$  et  $x_\ell$  ne sont pas définis : on est dans l'état du fluide supercritique.

c -



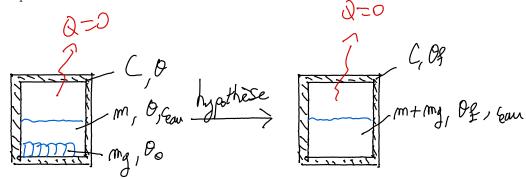
On est dans la zone diphasée. D'après le théorème des moments,

$$x_g = \frac{AM}{AB} = \frac{v - v_\ell}{v_g - v_\ell} = \frac{V_m - V_{m,\ell}}{V_{m,g} - V_{m,\ell}}$$
 avec 
$$\begin{cases} V_g = 0.28 \, \mathrm{L} \\ V_\ell = 0.05 \, \mathrm{L} \\ V = 0.2 \, \mathrm{L} \end{cases}$$
 A.N. :  $x_g = 0.65$  et  $x_\ell = 0.35$ 

4) Pour lire le volume (molaire) de la vapeur saturante à 40 bars, on se reporte sur la courbe de rosée, et on lit  $V_m \approx 0.4 \,\mathrm{L \cdot mol}^{-1}$ .

### II | Calorimétries

1) On commence par un schéma :



**Hypothèse** : on suppose que toute la glace a fondu. Dans ce cas, comme la transformation est isobare et que le calorimètre est calorifugé, on a

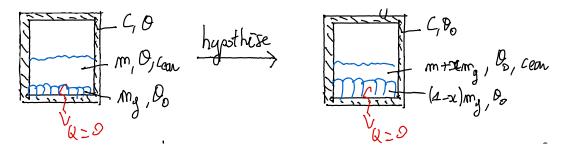
$$\Leftrightarrow 0 = \Delta H_{\rm calo} + \Delta H_{\rm eau} + \Delta H_{\rm glace}$$
 Or, 
$$\Delta H_{\rm calo} = C(T_f - T)$$
 
$$\Delta H_{\rm eau} = mc_{\rm eau}(T_f - T)$$
 
$$\Delta H_{\rm glace} = m_g c_{\rm eau}(T_f - T_0) + m_g \Delta h_{\rm fus}$$
 
$$\Leftrightarrow (C + mc_{\rm eau} + m_f c_{\rm eau})T_f = (C + mc_{\rm eau})T + m_g c_{\rm eau}(T_f - T_0) - m_g \Delta h_{\rm fus}$$
 
$$\Leftrightarrow T_f = \frac{(C + mc_{\rm eau})T + m_g c_{\rm eau}(T_f - T_0) - m_g \Delta h_{\rm fus}}{C + mc_{\rm eau} + m_f c_{\rm eau}}$$
 avec 
$$\begin{cases} \theta = 18 \, ^{\circ}\text{C} \\ \theta_0 = 0 \, ^{\circ}\text{C} \\ C = 150 \, \text{J·K}^{-1} \\ m = 100 \times 10^{-3} \, \text{kg} \\ m_g = 25 \times 10^{-3} \, \text{kg} \\ c_{\rm eau} = 4.185 \times 10^3 \, \text{J·K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} \\ \Delta h_{\rm fus} = 335 \times 10^3 \, \text{J·K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1} \end{cases}$$

Ce qui est cohérent avec l'hypothèse.

A.N. :  $\theta_f = 2.76 \,^{\circ}$ C

 $\Delta H_{\rm tot} = Q = 0$ 

2) Même expérience mais C et  $m_g$  changent. En appliquant la même formule, on obtient  $\theta_f = -5.5$  °C! C'est incohérent avec l'hypothèse. On la reformule, en supposant un **équilibre diphasé glace/eau**. La température doit alors être  $T_f = T_0$ . On appelle x la fraction d'eau qui a gelé. Nouveau schéma :



Dans ce cas, l'eau et le calorimètre refroidissent jusqu'à  $0^{\circ}$ C, et une fraction x de la glace fond. Ainsi,

$$\Delta H_{\rm calo} = C(T_f - T)$$

$$\Delta H_{\rm eau} = mc_{\rm eau}(T_0 - T)$$

$$\Delta H_{\rm glace} = xm_g\Delta h_{\rm fus}$$

$$\Delta H_{\rm tot} = 0,$$

$$0 = (C + mc_{\rm eau})(T_0 - T) + xm_g\Delta h_{\rm fus}$$

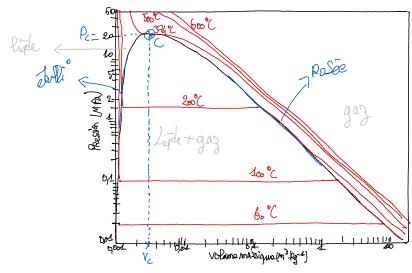
$$\Leftrightarrow x = \frac{(C + mc_{\rm eau})(T - T_0)}{m_g\Delta h_{\rm fus}} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} C = 245\,\text{J}\cdot\text{K}^{-1} \\ m_g = 50 \times 10^{-3}\,\text{kg} \end{cases}$$

$$A.N. : \underline{x} = 0.71$$

Autrement dit, 71% de la glace a fondu.

## III Stockage d'eau chaude

1)



2) Soit  $V_g$  et  $V_\ell$  les volumes de gaz et de liquide, et  $V=V_g+V_\ell$  le volume total.

$$v = \frac{V_g}{m} + \frac{V_\ell}{m}$$

$$\Leftrightarrow v = \frac{m_g v_g}{m} + \frac{m_\ell v_\ell}{m}$$

$$\Leftrightarrow v = x_g v_g + x_\ell v_\ell$$

$$\Leftrightarrow v = (1 - x_\ell) v_g + x_\ell v_\ell$$

$$\Leftrightarrow x_\ell = \frac{v_g - v}{v_g - v_\ell} \quad \text{et} \quad x_g = \frac{v - v_\ell}{v_g - v_\ell}$$

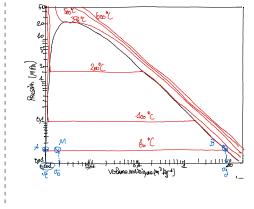
On a  $v_0 = \frac{V_0}{m}$ , avec  $V_0 = 200 \,\mathrm{L}$  et  $m = 100 \,\mathrm{kg}$ , soit

$$v_0 = 2,00 \times 10^{-3} \,\mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1}$$

On est à  $T=60\,^{\circ}\mathrm{C},$  soit avec le graphique un **mélange liquide-gaz**. Le théorème des moments donne alors

$$x_g = \frac{AM}{AB} = \frac{v_0 - v_\ell}{v_g - v_\ell} \quad \text{avec} \quad \begin{cases} v_\ell = 1 \times 10^{-3} \,\mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1} \\ v_0 = 2{,}33 \times 10^{-3} \,\mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1} \\ v_g = 8 \,\mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1} \end{cases}$$

A.N. :  $\frac{x_g=1{,}25\times 10^{-4}}{\begin{cases}m_g=mx_g=13\,\mathrm{g}\\m_\ell=m(1-x_g)\approx 100\,\mathrm{kg}\end{cases}}$  D'où



4)

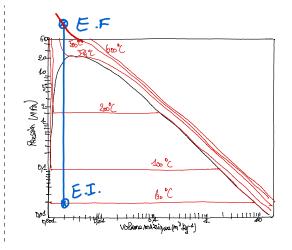
Volume V fixé et masse m fixée, donc v fixé : on se déplace verticalement depuis  $v_0$  pour atteindre l'isotherme 500 °C. On est alors dans l'état supercritique. Avec  $V=V_0$ ,

$$\ln\left(\frac{V}{V_0}\right) = \alpha(T - T_0) - \chi_T(P - P_0)$$

$$\Leftrightarrow P = P_0 + \frac{\alpha(T - T_0)}{\chi_T}$$

$$\Rightarrow P = 2.1 \times 10^3 \text{ bar}$$

Il a donc risque d'explosion!



5)

4

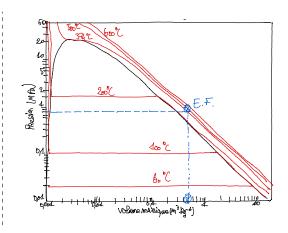
Toujours à  $V_0$ , mais  $m_0=400\,\mathrm{g}$  donc

$$v_0 = 0.500 \,\mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1}$$

On est donc sur l'isotherme à 500 °C pour l'abscisse  $v_0$ ; on lit

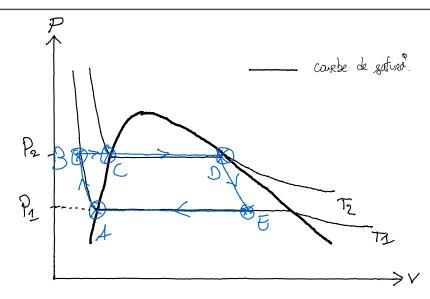
$$P = 0.7 \,\mathrm{MPa} = 7 \,\mathrm{bar}$$

et le système est totalement gazeux. Il n'y a plus de risque d'explosion.



## IV Cycle de RANKINE

1)



2) a – Pour un liquide,

$$\begin{split} \Delta s_{\mathrm{AB}} &= c_{\mathrm{liq}} \ln \! \left( \frac{T_{\mathrm{B}}}{T_{\mathrm{A}}} \right) \\ \Leftrightarrow & \Delta s_{\mathrm{AB}} = 0 \end{split} \qquad \text{$\displaystyle \bigwedge$} \begin{array}{c} \mathrm{AB} \ \mathrm{isoT} \\ \Rightarrow T_{\mathrm{B}} = T_{\mathrm{A}} \end{array}$$

b -

$$\Delta s_{\rm BC} = s_{\rm C} - s_{\rm B} = c_{\rm liq} \ln \left( \frac{T_{\rm C}}{T_{\rm B}} \right) \Leftrightarrow \boxed{s_{\rm C} - s_{\rm B} = c_{\rm liq} \ln \left( \frac{T_{\rm 2}}{T_{\rm 1}} \right)}$$

c – CD est une vaporisation totale, il y a donc transition de phase :

$$\Delta s_{\rm CD} = s_{\rm D} - s_{\rm C} = \frac{\Delta h_{\rm CD}}{T_2}$$

$$\Leftrightarrow s_{\rm D} - s_{\rm C} = \frac{h_g(T_2) - h_\ell(T_2)}{T_2}$$

d – DE est adiabatique, soit  $Q = 0 \Rightarrow S_{\text{ech,DE}} = 0$  et réversible, soit  $S_{\text{cr,DE}} = 0$  : elle est donc **isentropique**, c'est-à-dire

$$\Delta s_{\rm DE} s_{\rm E} - s_{\rm D} = 0$$

3) Sur un diagramme (P,v) de transition de phase liquide-vapeur, les titres massiques  $x_g$  et  $x_\ell$  en gaz et liquide d'un équilibre diphasé se calculent par

$$x_g = \frac{\text{MG}}{\text{LG}}$$
 et  $x_\ell = \frac{\text{LM}}{\text{LG}}$ 

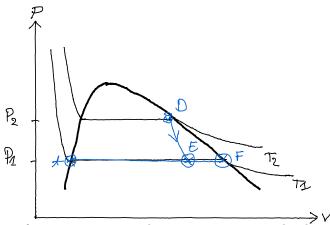
avec M le point étudié de l'équilibre, L le liquide saturant correspondant et B la vapeur saturante correspondante.

IV. Cycle de Rankine 5

4) Pour appliquer le théorème des moments, on prend E le point équivalent à M, A est équivalent à L et F le point équivalent à G. On a donc  $x = \frac{AE}{AF}$ .

Ainsi,  $x=\frac{s_{\rm E}-s_{\rm A}}{s_{\rm F}-s_{\rm A}}$ . Or, on sait d'après ?? que  $s_{\rm E}=s_{\rm D},$  donc on peut réécrire

$$\begin{split} s_{\mathrm{E}} - s_{\mathrm{A}} &= s_{\mathrm{D}} - s_{\mathrm{A}} = \underbrace{s_{\mathrm{D}} - s_{\mathrm{C}}}_{\frac{h_g(T_2) - h_\ell(T_2)}{T_2}} + \underbrace{s_{\mathrm{C}} - s_{\mathrm{B}}}_{c_{\mathrm{liq}} \ln \left(\frac{T_2}{T_1}\right)} + \underbrace{s_{\mathrm{B}} - s_{\mathrm{A}}}_{0} \quad & \text{P2} \\ \Leftrightarrow \Delta s_{\mathrm{AE}} &= \frac{h_g(T_2) - h_\ell(T_2)}{T_2} + c_{\mathrm{liq}} \ln \left(\frac{T_2}{T_1}\right) + 0 \end{split}$$



On ne connaît pas a priori  $s_F - s_A$ . Cependant, cette transformation correspondrait à une transition de phase complète de vapeur saturante à  $(T_1, P_1)$  en liquide saturant à  $(T_1, P_1)$ , dont on connaît la variation d'enthalpie :  $\Delta h_{AF} = h_g(T_1) - h_\ell(T_1)$ . On connaît donc la variation d'entropie :

$$\begin{split} \Delta s_{\text{AF}} &= s_{\text{F}} - s_{\text{A}} = \frac{h_g(T_1) - h_\ell(T_1)}{T_1} \\ \Leftrightarrow \boxed{x = \frac{T_1}{T_2} \frac{h_g(T_2) - h_\ell(T_2)}{h_g(T_1) - h_\ell(T_1)} + T_1 \frac{c_{\text{liq}} \ln \left(\frac{T_2}{T_1}\right)}{h_g(T_1) - h_\ell(T_1)}} \\ \text{avec} \left\{ \begin{aligned} T_1 &= 338, 15 \, \text{K} & ; & h_g(T_1) = 2, 6184 \times 10^3 \, \text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \\ T_2 &= 378, 15 \, \text{K} \end{aligned} \right. ; & h_g(T_2) = 2, 6834 \times 10^6 \, \text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \\ \text{A.N.} : & \underline{x = 0,922} \end{aligned} \right. ; & h_\ell(T_2) = 4, 4017 \times 10^5 \, \text{J} \cdot \text{kg}^{-1} \end{split}$$

Il y a donc 92,2 % de vapeur. On remonte ainsi à  $v_{\rm E}$  par le théorème des moments :

$$x = \frac{v_{\rm E} - v_{\ell}}{v_g - v_{\ell}}$$
 
$$\Leftrightarrow \boxed{v_{\rm E} = v_{\ell} + x(v_g - v_{\ell})}$$
 A.N. :  $\underline{v_{\rm E}} = 5.72 \, \mathrm{m}^3 \cdot \mathrm{kg}^{-1}$ 

5) Entre B et C, la transformation est isobare donc

$$\Delta H_{\rm BC} = Q_{\rm BC}$$

$$\Leftrightarrow \Delta H_{\rm BC} = mc_{\rm liq}(T_2 - T_1)$$

$$\Leftrightarrow q_{\rm BC} = c_{\rm liq}(T_2 - T_1)$$

Entre C et D, on a aussi une transformation isobare, donc

$$\begin{split} \Delta h_{\mathrm{CD}} &= q_{\mathrm{CD}} \\ \Leftrightarrow h_g(T_2) - h_\ell(T_2) &= q_{\mathrm{CD}} \\ \Leftrightarrow \boxed{q_{\mathrm{BCD}} - c_{\mathrm{liq}}(T_2 - T_1) + \underbrace{h_g(T_2) - h_\ell(T_2)}_{\Delta h_{\mathrm{vap}}(T_2)}} \end{split} \label{eq:definition}$$
 On somme A.N. :  $q_{\mathrm{BCD}} = 2{,}41\,\mathrm{MJ}$ 

Entre E et A,

$$\Delta h_{\mathrm{EA}} = q_{\mathrm{EA}} = h_{\mathrm{A}} - h_{\mathrm{E}}$$

$$\Leftrightarrow \boxed{q_{\mathrm{EA}} = x \left( h_{\ell}(T_1) - h_g(T_1) \right) \\ \Delta h_{\mathrm{liq}}(T_1)}$$

$$\lambda_{\mathrm{A.N.}} : q_{\mathrm{EA}} = -2,16 \, \mathrm{MJ}$$



#### Remarque

On reçoit bien de la chaleur lors de la vaporisation, on en cède lors de la liquéfaction.

#### 6) Cycle dans le sens horaire donc **moteur** :

$$\eta = -\frac{W}{Q_C}$$

$$\Leftrightarrow \eta = \frac{q_C + q_F}{q_C}$$

$$\Leftrightarrow \boxed{\eta = 1 + \frac{q_{\rm EA}}{q_{\rm BCD}}}$$

$$A.N. : \eta = 0.102 \approx 10 \%$$

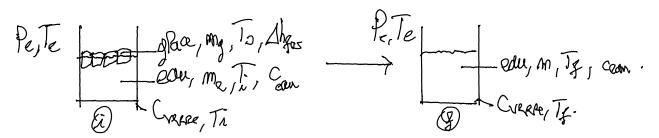
$$w = \frac{W}{m} = -\frac{Q_C + Q_F}{m}$$

$$q_C = q_{\rm BCD} = \frac{Q_C}{m}$$

$$q_F = q_{\rm EA} = \frac{Q_F}{m}$$

# 

#### 1) On pose le système : transformation isobare donc $\Delta H=Q,$ et transformation monotherme. Schéma :



On suppose que le coca est assimilable à de l'eau, de capacité  $c_{\rm eau} = 4.18\,{\rm kJ\cdot K^{-1}\cdot kg^{-1}}$ . Le système est initialement à l'équilibre, avec une masse de coca  $m_e \approx 250\,{\rm g}$  (verre de 300 mL pas rempli à ras bord).

On suppose que le verre a une capacité thermique non nulle,  $C_{\text{verre}} \approx 300 \,\text{J}\cdot\text{K}^{-1}$  (plus qu'un calorimètre).

On ajouter une masse  $m_g$  de glaçons à  $T_0$ . Pour connaître leur nombre, il faut estimer la masse d'un glaçon, sachant que leur densité est  $d_{\rm glace} = 0,9$ . En supposant un glaçon cubique de 2 cm de côté, on obtient  $m_{1\rm glacon} \approx 7\,{\rm g}$ .

On prend  $\theta_i = 30 \,^{\circ}$ C.

Ensuite,

Reste la plus grosse hypothèse : adiabatique ou pas?! On commence par supposer que oui, soit Q = 0. C'est donc un exercice de calorimétrie classique.

On suppose un état intermédiaire fictif (possible car H est une fonction d'état, donc on peut ajouter et soustraire des transformations) E1 où la glace a fondu (à 0 °C), et l'eau est à  $T_i=303\,\mathrm{K}$ . Sur cette transformation,



$$\Delta H_{\mathrm{eau},i \to 1} = 0 = \Delta H_{\mathrm{verre},i \to 1}$$
  
$$\Delta H_{\mathrm{glace},i \to 1} = m_g \Delta h_{\mathrm{fus}}$$

Vient ensuite l'autre transformation de  $1 \to f$ , où le verre et l'eau refroidissent, et la glace maintenant fondue réchauffe :

$$\Delta H_{\text{eau},1\rightarrow f} = m_e c_{\text{eau}}(T_f - T_i)$$

$$\Delta H_{\text{verre},1\rightarrow f} = C_{\text{verre}}(T_f - T_i)$$

$$\Delta H_{\text{glace},1\rightarrow f} m_g c_{\text{eau}}(T_f - T_0)$$

$$\Delta H_{\text{tot}} = \Delta H_{i\rightarrow 1} + \Delta H_{1\rightarrow f} = Q = 0$$

$$\Leftrightarrow 0 = m_g \Delta h_{\text{fus}} + (T_f - T_i)(m_e c_{\text{eau}} + C_{\text{verre}}) + (T_f - T_0)(m_g c_{\text{eau}})$$

$$\Leftrightarrow m_g(\Delta h_{\text{fus}} + c_{\text{eau}}(T_f - T_0)) = (T_i - T_f)(m_e c_{\text{eau}} + C_{\text{verre}})$$

$$\Leftrightarrow N \cdot m_{1\text{glaçon}} = (T_i - T_f) \frac{m_e c_{\text{eau}} + C_{\text{verre}}}{\Delta h_{\text{fus}} + c_{\text{eau}}(T_f - T_0)}$$

$$\Leftrightarrow N = \frac{(T_i - T_f)}{m_{1\text{glaçon}}} \frac{m_e c_{\text{eau}} + C_{\text{verre}}}{\Delta h_{\text{fus}} + c_{\text{eau}}(T_f - T_0)}$$

$$A.N. : N = 13,7$$

Donc il faudrait un minimum de 14 glaçons! Si on souhaite une température finale de 8 °C, on passe à 12 glaçons, ce qui reste beaucoup.

Si  $Q \neq 0$ , alors il faut considérer les pertes thermiques par la surface du verre et par la surface en contact avec l'air :

$$\begin{cases} \mathcal{P}_v = g_v S_{\text{verre}}(T(t) - T_e) & \text{avec } S_{\text{verre}} = 2\pi r.h \\ \mathcal{P}_{\text{air}} = g_{\text{air}} S_{\text{air}}(T(t) - T_e) & \text{avec } S_{\text{air}} = \pi r^2 \end{cases}$$

et résoudre une équation différentielle. . .