

## Correction – DM 8 – Étude d'un cycle réfrigérant

### Cycle réfrigérant

1. Voir figures.

2. On lit :  $T_2 = -10^\circ\text{C}$ ,  $T_3 = 0^\circ\text{C}$ , et  $T_4 = 55^\circ\text{C}$ .

3. a. Enthalpie massique du fluide au point (2) :  $h_2 = 256 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ .

On lit l'enthalpie massique du liquide saturant sur la courbe d'ébullition :  $h_{l,2} = 187 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ .

Et celle de la vapeur saturée sur la courbe de rosée :  $h_{v,2} = 391 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ .

Pour en déduire le titre en vapeur au point 2, on utilise la relation

$$h_2 = x_v h_{v,2} + x_l h_{l,2} = x_v h_{v,2} + (1 - x_v) h_{l,2}.$$

On isole  $x_v = \frac{h_2 - h_{l,2}}{h_{v,2} - h_{l,2}} = 0.33$ .

b. On trouve environ la même valeur par lecture graphique directe.

4. ★ Enthalpie massique de vaporisation du fluide R134a à  $40^\circ\text{C}$  : on lit sur le diagramme  $p$ - $h$ , à  $40^\circ\text{C}$ , les valeurs de :

- L'enthalpie du liquide saturé (sur la courbe de saturation, côté liquide) :  $h_l(40^\circ\text{C}) = 255 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ .
- L'enthalpie de la vapeur saturée (sur la courbe de saturation, côté vapeur) :  $h_v(40^\circ\text{C}) = 419 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ .

On en déduit l'enthalpie massique de vaporisation à  $40^\circ\text{C}$  :

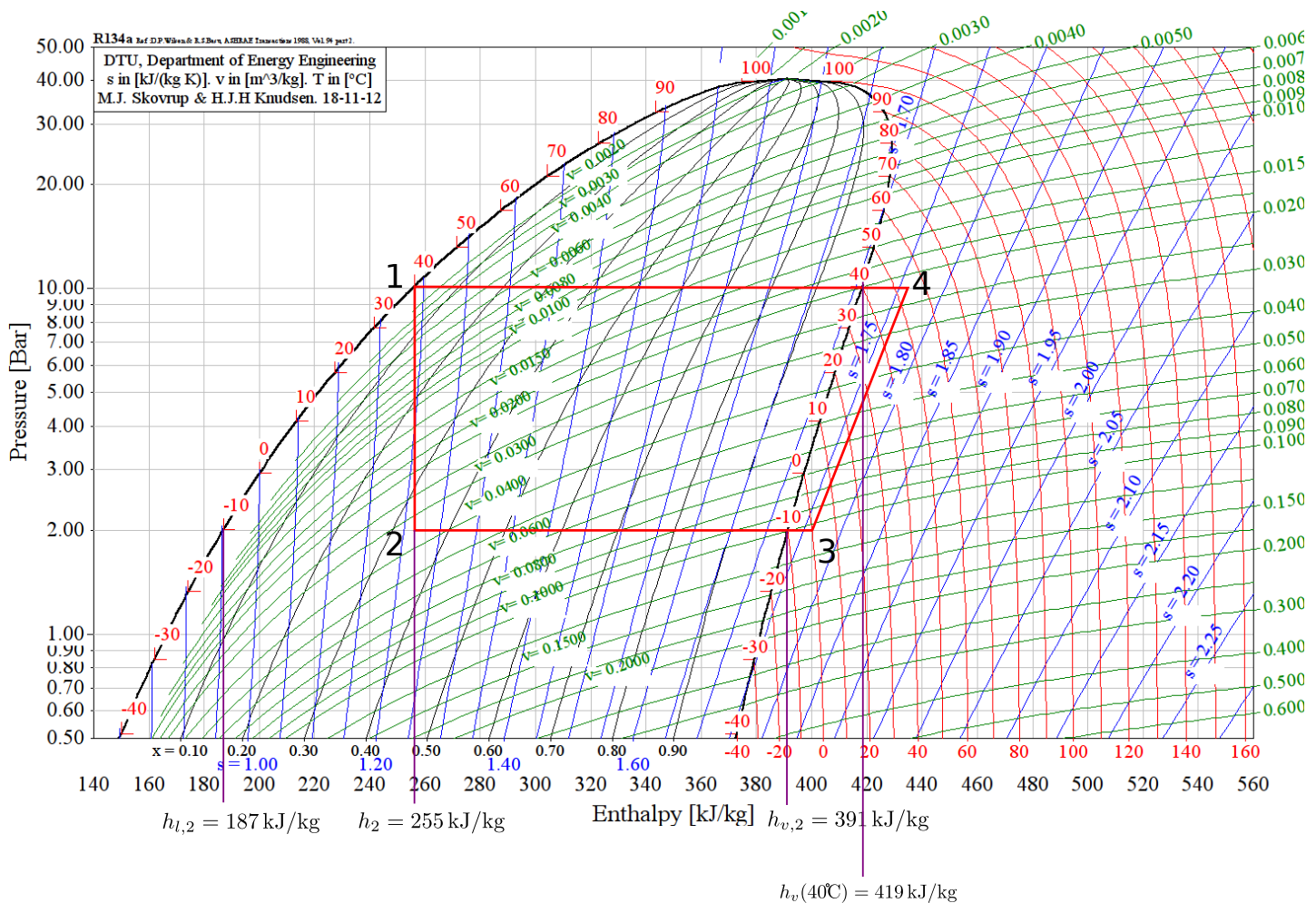
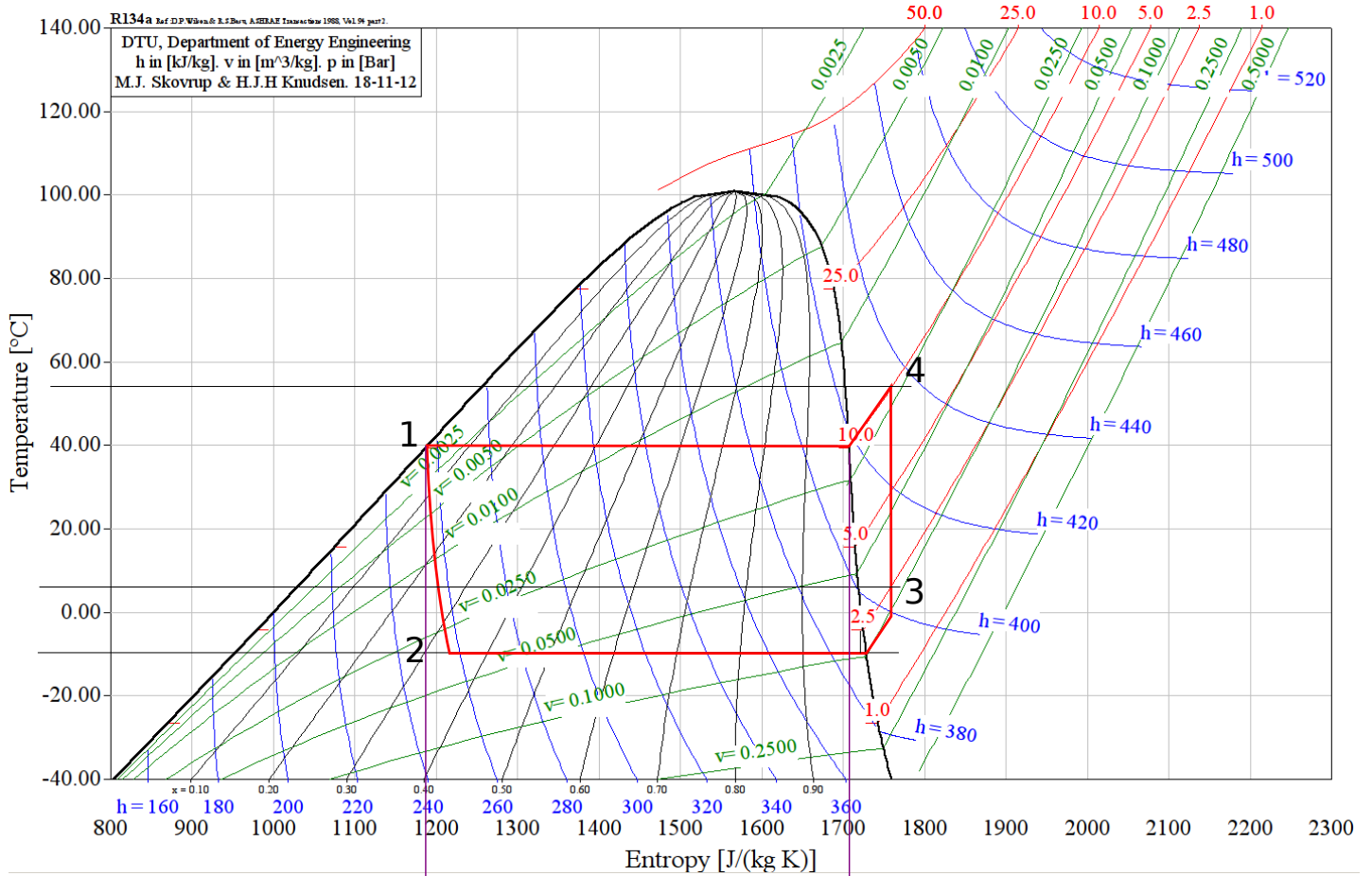
$$\Delta h_{\text{vap}}(40^\circ\text{C}) = h_v(40^\circ\text{C}) - h_l(40^\circ\text{C}) = 164 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}.$$

★ Entropie massique de vaporisation du fluide R134a à  $40^\circ\text{C}$  : on lit sur le diagramme  $T$ - $s$ , à  $40^\circ\text{C}$ , les valeurs de :

- L'entropie du liquide saturé (sur la courbe de saturation, côté liquide) :  $s_l(40^\circ\text{C}) = 1187 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$ .
- L'entropie de la vapeur saturée (sur la courbe de saturation, côté vapeur) :  $s_v(40^\circ\text{C}) = 1707 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}$ .

On en déduit l'entropie massique de vaporisation à  $40^\circ\text{C}$  :

$$\Delta s_{\text{vap}}(40^\circ\text{C}) = s_v(40^\circ\text{C}) - s_l(40^\circ\text{C}) = 520 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{kg}^{-1}.$$



## Facultatif : fonte de la glace

1. Il faut bien comprendre ce qu'il se passe : on prend une masse  $m$  de glace à  $0^\circ\text{C}$ , on la place en contact avec une masse  $m_{\text{Hg}} = 1\text{ kg}$  de mercure à  $100^\circ\text{C}$ , et le refroidissement du mercure fait fondre la glace. On cherche alors la masse  $m$  qui a fondu.

On décompose la transformation :

$$1 \left| \begin{array}{l} \text{eau solide, masse } m = ?, T_0 = 0^\circ\text{C} \\ \text{mercure, masse } m_{\text{Hg}} = 1.0\text{ kg, } T_{100} = 100^\circ\text{C} \\ p_0 \end{array} \right. \rightarrow 2 \left| \begin{array}{l} \text{eau solide, masse } m = ?, T_0 = 0^\circ\text{C} \\ \text{mercure, masse } m_{\text{Hg}} = 1.0\text{ kg, } T_0 = 0^\circ\text{C} \\ p_0 \end{array} \right.$$
$$\rightarrow 3 \left| \begin{array}{l} \text{eau liquide, masse } m = ?, T_0 = 0^\circ\text{C} \\ \text{mercure, masse } m_{\text{Hg}} = 1.0\text{ kg, } T_0 = 0^\circ\text{C} \\ p_0 \end{array} \right.$$

Variation d'enthalpie pour l'ensemble de la transformation de 1 vers 3 :

$$\Delta H = m_{\text{Hg}}c_{\text{Hg}}(T_0 - T_{100}) + m\Delta h_{\text{fus}}(0^\circ\text{C}).$$

L'ensemble est calorifugé, la transformation totale, de 1 vers 3, est donc adiabatique. De plus, la transformation est monobare, avec  $p_{\text{initial}} = p_{\text{final}} = p_0$ . Le premier principe version monobare indique donc que :

$$\Delta H = Q_{\text{reçu}} + W' = 0.$$

On a donc

$$m_{\text{Hg}}c_{\text{Hg}}(T_0 - T_{100}) + m\Delta h_{\text{fus}}(0^\circ\text{C}) = 0.$$

Il reste à isoler  $m$  :

$$m = \frac{m_{\text{Hg}}c_{\text{Hg}}(T_{100} - T_0)}{\Delta h_{\text{fus}}(0^\circ\text{C})} = 41.6\text{ g.}$$

Jean Perrin avait donc raison !