

Exercice 5: Turboéjecteur

1. (a) L'évolution dans le compresseur est adiabatique réversible, donc:

$$T_1^\gamma P_1^{1-\gamma} = T_2^\gamma P_2^{1-\gamma} \Leftrightarrow T_2 = T_1 \left(\frac{P_1}{P_2} \right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}$$

$$T_2 = \frac{T_1}{\tau^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}} = T_1 \tau^{\frac{\gamma-1}{\gamma}}$$

- (b) Par application du premier principe industriel à l'air entre ① et ②:

$$\Delta h_{1 \rightarrow 2} = w_{u,1 \rightarrow 2} + q_{1 \rightarrow 2} \quad \text{or } q_{1 \rightarrow 2} = 0.$$

donc $\Delta h_{1 \rightarrow 2} = w_{u,1 \rightarrow 2}$

Par application de la 2^{ème} loi de Joule:

$$\Delta h_{1 \rightarrow 2} = c_p (T_2 - T_1) \Rightarrow \underline{w_{u,1 \rightarrow 2} = c_p T_1 (\tau^{\frac{\gamma-1}{\gamma}} - 1)}$$

2. (a) A.N $\underline{T_2 = 579 \text{ K}}$.

- (b) Dans la turbine, comme en 1(b) on peut écrire:

$$\Delta h_{3 \rightarrow 4} = w_{u,3 \rightarrow 4} = c_p (T_4 - T_3)$$

Or d'après l'énoncé, la turbine permet d'entraîner le compresseur donc

$$w_{u,3 \rightarrow 4} = -w_{u,1 \rightarrow 2}$$

Ainsi $\underline{T_4 = T_3 - \frac{w_{u,1 \rightarrow 2}}{c_p} = 921 \text{ K}}$.

3. (2) D'après la loi de Laplace.

$$T_3^\gamma P_3^{1-\gamma} = T_4^\gamma P_4^{1-\gamma} \Leftrightarrow P_4 = \left(\frac{T_3}{T_4}\right)^{\frac{\gamma}{1-\gamma}} \times P_3 \quad (\text{avec } P_3 = P_2)$$

A.N

$$P_4 = \underline{\underline{3,96 \text{ bar.}}}$$

(b) De même:

$$T_3^\gamma P_3^{1-\gamma} = T_5^\gamma P_5^{1-\gamma} \Leftrightarrow T_5 = T_3 \times \left(\frac{P_3}{P_5}\right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} \quad (\text{avec } P_5 = P_1)$$

A.N

$$T_5 = \underline{\underline{621 \text{ K.}}}$$

4. Le 1^{er} principe industriel s'écrit entre (4) et (5):

$$\Delta h_{4 \rightarrow 5} + \Delta e_{c4 \rightarrow 5} = w_{u4 \rightarrow 5} + q_{4 \rightarrow 5} \quad (\text{ici on ne néglige pas } \Delta e_c!)$$

or adiabatique donc $q_{4 \rightarrow 5} = 0$

et pas de partie mobile donc $w_{u4 \rightarrow 5} = 0$

Finalement.

$$\Delta h_{4 \rightarrow 5} = c_p (T_5 - T_4) = -\Delta e_{c4 \rightarrow 5}$$

$$P_{\text{cin}} = \dot{m} c_p (T_4 - T_5) \stackrel{\text{A.N.}}{=} \underline{\underline{1,5 \cdot 10^7 \text{ W.}}}$$

5. (2) Le 1^{er} principe industriel entre (2) et (3) s'écrit:

$$\Delta h_{2 \rightarrow 3} = q_{2 \rightarrow 3} + \underbrace{w_{u,2 \rightarrow 3}}_{=0} \quad \text{donc}$$

$$P_{\text{th}} = \dot{m} q_{2 \rightarrow 3} = \underline{\underline{\dot{m} c_p (T_3 - T_2)}}$$

Finalement :

$$(b) \quad \eta_{th} = \frac{T_4 - T_5}{T_3 - T_2} \stackrel{\text{A.N.}}{=} 48,3\%$$

6. ~~(a)~~

Par définition \dot{Q}_{th} est due à la combustion de kérosène donc

$$\dot{Q}_{th} = \dot{Q}_k P_k = \dot{m}_m c_p (T_3 - T_2)$$

$$\Leftrightarrow \underline{\dot{Q}_k} = \frac{\dot{m}_m c_p (T_3 - T_2)}{P_k} \stackrel{\text{A.N.}}{=} \underline{6,2 \cdot 10^4 \text{ kg} \cdot \text{s}^{-1}}$$

Exercice 6: REP

1.

2. (a) Lors d'une vaporisation totale:

$$\Delta h_{\text{vap}} = h_G - h_L = 2455 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$$

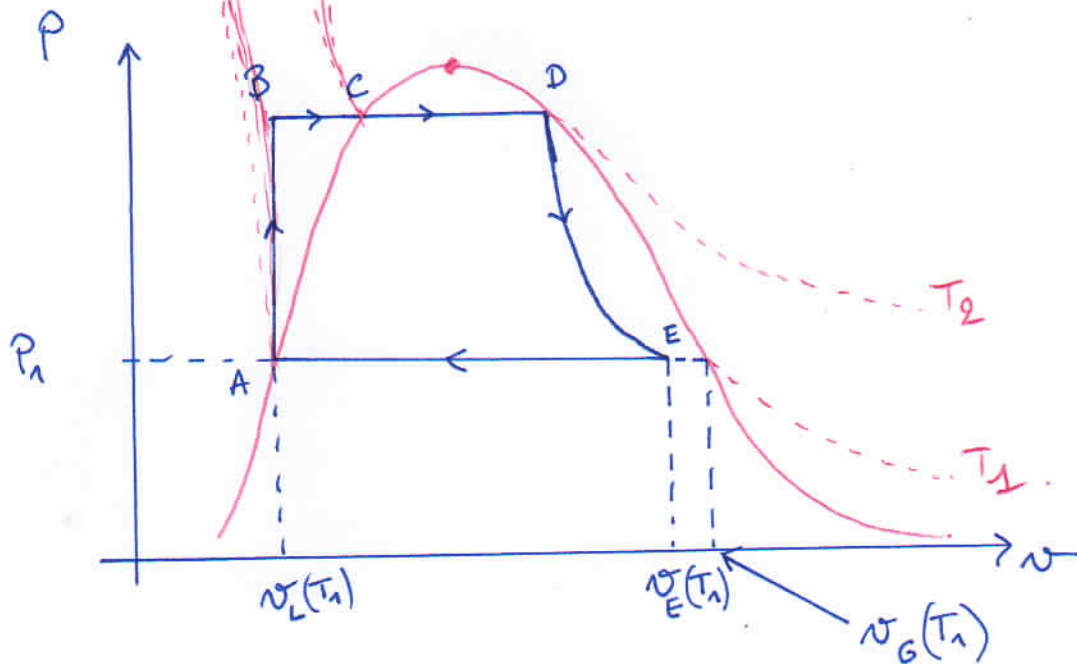
(b) D'après l'EEGP:

$$PV = nRT \Leftrightarrow n = \frac{m}{M} \quad \nu_G = \frac{RT}{P \cdot M}$$

ν_{air}

$$\frac{1 \cdot N}{\nu_G(T=293)} = \quad 58,1 \text{ m}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$$

3.



4. Dans la turbine, le fluide est en écoulement stationnaire. Ainsi, d'après le 1^{er} principe industriel:

$h_E - h_D = w_{DE}$ avec w_{DE} , le travail massique reçu par le fluide dans la turbine (puisque le transfert thermique car la turbine est calorifugée).

Le travail est l'opposé du travail reçu par l'alternateur
donc:

$$w_a = -w_{oe} = h_D - h_E.$$

Or: • en D, le fluide est sous forme de vapeur en totalité

donc $h_D = h_G(T_2 = 573\text{K})$

• en E, il y a une fraction x sous forme de vapeur

donc $h_E = x h_G(T_1 = 293\text{K}) + (1-x) h_L(T_1 = 293\text{K})$

$$\Rightarrow w_a = h_G(T_2 = 573\text{K}) - (x h_G(T_1 = 293\text{K}) + (1-x) h_L(T_1 = 293\text{K}))$$

$$w_a = 1,140 \cdot 10^3 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$$

A.N

5. (a) Par application du premier principe en écoulement stationnaire à l'eau entre B et D:

$$q_{BD} = \Delta h_{BD} = h_D - h_B \quad (\text{aucun travail ici}).$$

$$\text{Or } h_D - h_B = \underbrace{h_D - h_C}_{\text{vaporisation isotherme}} + \underbrace{h_C - h_B}_{\text{échauffement isobare de l'eau liquide}}.$$

$$h_D - h_B = h_G(T_2) - h_L(T_2) + c(T_2 - T_1)$$

donc

$$q_{BD} = 2,78 \cdot 10^3 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$$

(b) Le rendement est: $e = \frac{1,190 \cdot 10^3}{2,78 \cdot 10^3} = 0,41$

Dans ce calcul, on a négligé le travail nécessaire pour faire fonctionner la pompe.

(c) Le rendement de Carnot pour un moteur réversible est:

$$e_c = 1 - \frac{T_1}{T_2} = 0,49 > e$$

⇒ il y a des irréversibilités notamment dans les transformations AB et BC.