

Pollution thermique

1) pour un moteur on doit avoir:  $P < 0$   $T_2 > 0$  et  $T_1 < 0$

$$\eta = \frac{-P}{T_2} \leq \eta_{\max} = 1 - \frac{T_1}{T_2}$$

$\eta_{\max}$  est atteint pour un fonctionnement réversible  
avec les données de l'énoncé  $\eta_{\max} = 0.536$

2) on a  $\eta = \frac{-P}{-PT_1}$  soit  $T_1 = P \frac{1-\eta}{\eta}$

\* pendant dt la centrale utilise une masse d'eau =

$D \times \mu \times dt$ . Cette masse reçoit une quantité de chaleur  $|T_1| \times dt$  et subit donc un échauffement =

$$\Delta T = \frac{|T_1| dt}{c_p D \mu dt} \quad \text{soit} \quad \boxed{\Delta T = \frac{|P|^{1-\eta}/\eta}{c_p D \mu}}$$

en prenant  $\eta = 0.8 \eta_{\max} = 0.43$  on obtient  $\Delta T = 0.8^\circ C$

Transformations subies par des GPs

1) a) on a  $n = \frac{PSd}{RT}$  en prenant  $R = 8,314 \text{ J K}^{-1} \text{ mol}^{-1}$   
on obtient  $n_0 = 0,0802$   $n_1 = 0,0601$

b) le dioxygène subit un échauffement isochore =  $d_0^B = d_0^A = 20 \text{ cm}$   
et  $P_0^B = P_0^A (T_0^B/T_0^A) = 2 \text{ bar}$

c) le diazote subit un échauffement isobare =  $P_1^B = P_1^A = 1 \text{ bar}$

$$d_1^B = d_1^A (T_1^B/T_1^A) = 30 \text{ cm}$$

d)  $Q_0^{A \rightarrow B} = C_V (T_0^B - T_0^A)$  avec  $C_V = \frac{n_0 R}{\gamma - 1} = 1,667 \text{ J/K} \Rightarrow Q_0^{A \rightarrow B} = 500 \text{ J}$   
 $Q_1^{A \rightarrow B} = C_p (T_1^B - T_1^A)$  avec  $C_p = \frac{n_1 R \gamma}{\gamma - 1} = 1,749 \text{ J/K} \Rightarrow Q_1^{A \rightarrow B} = 525 \text{ J}$   
 $W_1^{A \rightarrow B} = -P_{\text{atm}} (V_1^B - V_1^A) = 150 \text{ J}$

(5)

$$3) \text{ on utilise la formule: } \Delta S = \frac{nR}{\gamma-1} \ln\left(\frac{T^B}{T^A}\right) + nR \ln\left(\frac{V^B}{V^A}\right)$$

$$\Delta S_0^{A \rightarrow B} = \frac{n_0 R}{\gamma-1} \ln\left(\frac{T_0^B}{T_0^A}\right) = 1.155 \text{ J/K}$$

$$\Delta S_1^{A \rightarrow B} = \frac{n_1 R}{\gamma-1} \ln\left(\frac{T_1^B}{T_1^A}\right) + n_1 R \ln\left(\frac{d_1^B}{d_1^A}\right) \stackrel{\text{ici}}{=} \frac{n_1 R \gamma}{\gamma-1} \ln\left(\frac{T_1^B}{T_1^A}\right) = 1.912 \text{ J/K}$$

$$\tilde{S}_{\text{prod}}^{A \rightarrow B} = \Delta S_0^{A \rightarrow B} - \frac{Q_0^{A \rightarrow B}}{T_{\text{th}}} + \Delta S_1^{A \rightarrow B} - \frac{Q_1^{A \rightarrow B}}{T_{\text{th}}} = 0,659 \text{ J/K} = \begin{cases} \stackrel{A \rightarrow B}{S_{\text{prod}} > 0 \text{ car la transf.}} \\ \text{est irréversible} \end{cases}$$

/ (a)  $T_0^C = T_1^C = T_{\text{th}}$  et  $P_0^C = P_1^C$  (équilibre mécanique du piston  $T_0^C$ )

(b) comme  $T_1^C$  est fixe on a  $d_0^C + d_1^C = d_0^B + d_1^B = 50 \text{ cm}$  et la relation

$$P_0^C = P_1^C \text{ implique } \frac{n_0}{d_0^C} = \frac{n_1}{d_1^C} \text{ soit } d_0^C \left(1 + \frac{n_1}{n_0}\right) = 50 \text{ cm}$$

cela donne  $d_0^C = 28.6 \text{ cm}$  et  $d_1^C = 21.4 \text{ cm}$

ensuite  $P_0^C = \frac{n_0 R T_0^C}{S d_0^C} = 1,4 \text{ bar} = P_1^C$

(c)  $\Delta U_0^{B \rightarrow C} = 0 = \Delta U_1^{B \rightarrow C}$  puisque  $T_0^B = T_0^C$  et  $T_1^B = T_1^C$  (1<sup>er</sup> loi de Joule)

$$\Delta S_0^{B \rightarrow C} = n_0 R \ln\left(\frac{d_0^C}{d_0^B}\right) = 0.238 \text{ J K}^{-1}$$

donc  $\Delta S_1^{B \rightarrow C} = n_1 R \ln\left(\frac{d_1^C}{d_1^B}\right) = -0.169 \text{ J K}^{-1}$

(d) on a  $\Delta U_0^{B \rightarrow C} + \Delta U_1^{B \rightarrow C} = 0 = \underbrace{W_0^{B \rightarrow C} + W_1^{B \rightarrow C}}_{\text{nul car chaque gaz échange du travail}} + Q_0^{B \rightarrow C} + Q_1^{B \rightarrow C}$   
 seulement avec l'autre, mais pas avec l'extérieur

donc  $Q_0^{B \rightarrow C} + Q_1^{B \rightarrow C} = 0$

alors  $S_{\text{prod}}^{B \rightarrow C} = \Delta S_0^{B \rightarrow C} - \frac{Q_0^{B \rightarrow C}}{T_{\text{th}}} + \Delta S_1^{B \rightarrow C} - \frac{Q_1^{B \rightarrow C}}{T_{\text{th}}} = \Delta S_0^{B \rightarrow C} + \Delta S_1^{B \rightarrow C} = 0,069 \text{ J/K}$