

## Exercice I Étude d'une Locomotive Diesel

### A Transformations d'un gaz parfait

- A.1**  $W_{isoV} = 0$  (pas de variation de volume)  
**A.2**  $W_{isoP} = -P(V_f - V_i)$ .  
**A.3**  $Q_{isoV} = \Delta U = \frac{nR}{\gamma-1}(T_f - T_i) = \frac{P_f V_f - P_i V_i}{\gamma-1}$ .  
**A.4**  $Q_{isoP} = \Delta H = \frac{nR\gamma}{\gamma-1}(T_f - T_i) = \gamma \frac{P_f V_f - P_i V_i}{\gamma-1}$ .  
**A.5**  $Q_{isoS} = 0$  (adiabatique)

Si on souhaite ne pas admettre la loi de Laplace...Premier principe :  $dU = C_v dT = \delta Q + \delta W = -PdV$  (car  $\delta Q = 0$ ) soit  $\frac{nR}{\gamma-1}dT + nRT \frac{dV}{V} = 0$ . En divisant par  $\frac{nR}{T}$ , on obtient  $\frac{1}{\gamma-1} \frac{dT}{T} + \frac{dV}{V} = 0$  soit en intégrant  $TV^{\gamma-1} = cste$  d'où  $PV^\gamma = cste$ . On applique sinon le second principe de la thermodynamique :  $\Delta S = S_e + S_c$ .  $S_e = 0$  car la transformation est adiabatique et  $S_c = 0$  car la transformation est réversible. En prenant (expression non exigible pris dans le cours)  $\Delta S_{if}(T, V) = \frac{nR}{\gamma-1} \ln \frac{T_f}{T_i} + nR \ln \frac{V_f}{V_i} = 0$ . En simplifiant cette expression on obtient  $T_i V_i^{\gamma-1} = T_f V_f^{\gamma-1}$  et en utilisant la loi des gaz parfait on obtient  $P_i V_i^\gamma = P_f V_f^\gamma$ .

### B États thermodynamiques successifs lors du cycle diesel :

- B.1**  $V_A = 4,00 \cdot 10^{-4} \text{ m}^3$ ,  $P_A = 1,00 \cdot 10^5 \text{ Pa}$ ,  $T_A = 300 \text{ K}$   
**B.2**  $V_B = 1,50 \cdot 10^{-4} \text{ m}^3$ ,  $P_B = P_A (\frac{V_A}{V_B})^\gamma = 3,95 \cdot 10^5 \text{ Pa}$  et  $T_B = T_A (\frac{V_A}{V_B})^{\gamma-1} = 444 \text{ K}$   
**B.3**  $V_C = 2,50 \cdot 10^{-4} \text{ m}^3$ ,  $P_C = P_B = 3,95 \cdot 10^5 \text{ Pa}$  et l'évolution étant isobare on a d'après l'équation des gaz parfait :  $T_C = T_B \frac{V_C}{V_B} = 740 \text{ K}$   
**B.4**  $V_D = 4,00 \cdot 10^{-4} \text{ m}^3$ ,  $P_D = P_C (\frac{V_C}{V_D})^\gamma = 2,04 \cdot 10^5 \text{ Pa}$  et  $T_D = T_C (\frac{V_C}{V_D})^{\gamma-1} = 613 \text{ K}$ .  
 Résumé :

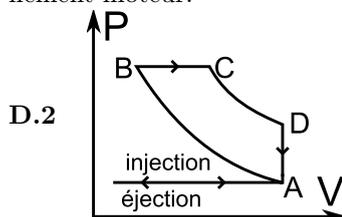
	A	B	C	D
P ( $10^5 \text{ Pa}$ )	1,0	3,95	3,95	2,04
V ( $10^{-6} \text{ m}^3$ )	400	150	250	400
T (K)	300	444	740	613

### C Transformations lors du cycle diesel :

- C.1**  $A \rightarrow B : W_{AB} = \Delta U_{AB} = \frac{nR}{\gamma-1}(T_B - T_A) = \frac{P_B V_B - P_A V_A}{\gamma-1} = 48,0 \text{ J}$  et  $Q_{AB} = 0$   
**C.2**  $B \rightarrow C : W_{BC} = -P_B(V_C - V_B) = -39,5 \text{ J}$  et  $Q_{BC} = \Delta H_{BC} = \frac{\gamma}{\gamma-1}(P_C V_C - P_B V_B) = 138 \text{ J}$  ;  
**C.3**  $C \rightarrow D : W_{CD} = \Delta U_{CD} = \frac{nR}{\gamma-1}(T_D - T_C) = \frac{P_D V_D - P_C V_C}{\gamma-1} = -42,3 \text{ J}$  et  $Q_{CD} = 0$  ;  
**C.4**  $D \rightarrow A : W_{DA} = 0$  (isochore) et  $Q_{DA} = \Delta U_{DA} = \frac{nR}{\gamma-1}(T_A - T_D) = \frac{P_A V_A - P_D V_D}{\gamma-1} = -104 \text{ J}$ .

### D Diagramme de Clapeyron du cycle diesel :

- D.1**  $W_{tot} = W_{AB} + W_{BC} + W_{CD} + W_{DA} = -33,7 \text{ J}$ . Le travail est négatif, ce qui correspond à un fonctionnement moteur.



- D.3** Le cycle diesel est parcouru dans le sens des aiguilles d'une montre dans le diagramme de Clapeyron. C'est normal puisque cela correspond à un fonctionnement moteur ( $W = -\int PdV = -\text{Aire}$ , soit  $W < 0$ ).

### E Rendement du moteur diesel :

- E.1** Le rendement thermodynamique  $\eta$  correspond au rapport de ce que l'on souhaite sur ce que l'on dépense. Ici  $\eta = -\frac{W_{tot}}{Q_{BC}}$ .  
**E.2**  $\eta = -\frac{W_{tot}}{Q_{BC}} = 0,244$ .  
**E.3** La vitesse maximale de rotation est  $N = 1,5 \cdot 10^3 \text{ tr/min}$  soit la fréquence des cycles est de  $f_{cycle} = 25 \text{ Hz}$ , on a alors  $P_{moteur} = W_{tot} * f_{cycle} = 843 \text{ W}$ .

## Exercice II Transformations d'une masse de dioxyde de soufre

### A Généralités

**A.1** cf cours : Pente Solide liquide positive. Point triple : Point où coexistent les trois états de la matière en équilibre.

Point Critique : limite au delà de laquelle, le changement d'état liquide-gaz n'est plus observable.

**A.2** cf cours

**A.3** L'enthalpie massique de vaporisation est l'énergie qu'il faut fournir à 1 kg de  $SO_2$  pour le faire passer à la température  $T$ , de l'état liquide à l'état gazeux.

**A.4** cf cours pour la démonstration du théorème des moments.

### B Étape $A \rightarrow B$

**B.1** La transformation est infiniment lente, le travail reçu par le corps pur s'écrit  $W_{AB} = -\int PdV$ . La transformation  $A \rightarrow B$  est isobare puisqu'il s'agit d'un changement d'état entre de la vapeur saturante et du liquide saturant. On obtient alors en intégrant :  $W = +P_0AH$ .

**B.2**  $Q_{AB} = -m\Delta_{vap}h(T_0)$  avec  $m = \frac{PVM}{RT} = 2,9 \cdot 10^{-2}$  kg soit  $Q_{AB} = -11,7$  kJ

**B.3**  $\Delta U_{AB} = W + Q_{AB} = P_0AH - m\Delta_{vap}h(T_0)$ .

**B.4**  $\Delta S_{AB} = -\frac{m\Delta_{vap}h(T_0)}{T_0}$ . L'entropie échangée est égale à  $S_e = \frac{Q_{AB}}{T_0} = \Delta S_{AB}$  donc l'entropie créée est nulle et la transformation est réversible.

### C Étapes $B \rightarrow C$ et $C \rightarrow A$

**C.1** Le corps pur ne subit pas de transformation entre  $B$  et  $C$ .

**C.2** Le corps pur subit une détente dans le vide. Il n'échange donc pas de travail avec l'extérieur :  $W_{CA} = 0$ .

**C.3** On applique le premier principe au corps pur entre les états  $C$  et  $A$  :  $\Delta U_{CA} = Q_{CA} = -\Delta U_{AB}$  puisque l'énergie interne ne dépend pas du chemin suivi. soit  $Q_{CA} = -P_0AH + m\Delta_{vap}h(T_0)$ .

### D Étude du cycle $A \rightarrow B \rightarrow C \rightarrow A$

**D.1**  $U$  et  $S$  étant des fonctions d'état leurs variations sur un cycle est nulle.

**D.2** Sur un cycle  $\Delta S_{th} = \frac{-Q_{AB}-Q_{CA}}{T_0}$ , soit  $S_{th} = \frac{P_0AH}{T_0}$

**D.3** Sur un cycle  $\Delta S = S_e + S_c = 0$  soit  $S_c = -S_e = S_{th} = \frac{P_0AH}{T_0} > 0$ . L'entropie créée étant positive le cycle est irréversible (transformation  $C \rightarrow A$  brutale).

## Exercice III Un aspect de la propulsion en astronautique : la voile solaire

- La quantité de mouvement est une grandeur extensive. La quantité de mouvement d'un système constitué d'un système  $\Sigma_1$  et  $\Sigma_2$  est égale à  $\vec{p} = \vec{p}_{\Sigma_1} + \vec{p}_{\Sigma_2}$ . D'après la deuxième loi de Newton si un système isolé évolue dans un référentiel galiléen, sa variation de quantité de mouvement est nulle.
- La variation de quantité de mouvement du photon s'écrit  $\Delta \vec{p}_{\text{photon}} = -2\frac{h\nu}{c} \vec{u}_n$  où  $\vec{u}_n$  est le vecteur normale à la surface dirigé et orienté dans le sens du photon incident sur la voile. Le système {photon, voile} étant un système isolé, l'application à la deuxième loi de Newton sur ce système conduit à  $\Delta \vec{p} = \vec{0}$ . La quantité de mouvement étant une grandeur extensive, on en déduit  $\Delta \vec{p}_{\text{voile}} = -\Delta \vec{p}_{\text{photon}} = \frac{2h\nu}{c} \vec{n}$  (à noter que le photon n'a pas de masse mais a une quantité de mouvement).
- Tous les photons ont le même sens et la même direction, le nombre de photons qui heurtent la voile entre  $t$  et  $t + dt$  sont dans un volume de section  $S$  et de hauteur  $cdt$  et s'écrit  $dN = nScdt$ .
- Chaque photon porte une énergie  $h\nu$  donc le flux d'énergie lumineuse  $\Phi_e$  frappant une surface  $S$  perpendiculaire aux rayons lumineux s'écrit  $\Phi_e = ncSh\nu$ .
- On applique la deuxième loi de Newton à la voile entre les instants  $t$  et  $t + dt$  :  $\frac{d\vec{p}_{\text{voile}}}{dt} = \vec{T}_0$ . Soit  $\vec{T}_0 = 2nSh\nu\vec{u}_n$ .
- D'après les expressions précédentes :  $T_0 = \frac{2\Phi_e}{c} = 7 \times 10^{-5}$  N. Cette force est très faible par rapport aux forces usuelles de pression sur Terre.

7. schéma  $\Delta\vec{p} = \frac{2h\nu \cos\theta}{c}\vec{u}_n$ , Le nombre d'impact de photon diminue puisque la hauteur du cylindre dans lequel se trouve les photons qui vont heurter la voile passe de  $cdt$  à  $cdt \cos\theta$  (cf exo1 TD2). On a alors  $\vec{T} = 2nSh\nu \cos^2\theta\vec{u}_n$  soit  $T = T_0 \cos^2\theta$ .  $T$  reste inférieur à  $T_0$ .
8. La poussée a toujours une composante radiale opposée à la direction du Soleil, donc la voile solaire ne permet pas de se rapprocher du Soleil. L'avantage de la voile solaire est de ne pas nécessiter de carburant ; elle a l'inconvénient de nécessiter le déploiement de voiles immenses et fragiles et de ne fonctionner efficacement que près du Soleil.