

**CONCOURS COMMUN 2006
DES ÉCOLES DES MINES D'ALBI, ALÈS, DOUAI, NANTES**

**Épreuve de Physique-Chimie
(toutes filières)**

Jeudi 11 mai 2006 de 8h00 à 12h00

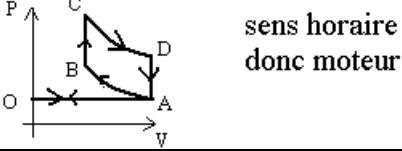
Corrigé

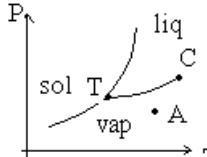
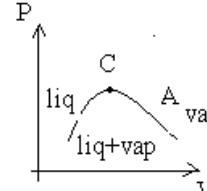
Auteur du Sujet : Mme KERGOAT – Lycée Baggio - LILLE

Corrigé et barème

Physique

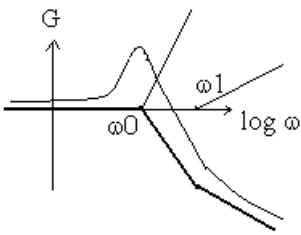
Problème N°1 : Etude d'un moteur à essence

Partie A : Quelques questions préliminaires sur les moteurs thermiques	
1- $W + Q = 0 ; \Delta S = 0 = Q/T + \text{Scrée}$ Scrée >0 donc $Q < 0$ et donc $W > 0$: le cycle est récepteur	
2- a- $\eta = -W/Q_1$ max si reversible ... $W + Q_1 + Q_2 = 0 ; \Delta S = 0 = Q_1/T_1 + Q_2/T_2$... $\eta_{\max} = 1 + Q_2/Q_1 = 1 - T_2/T_1$ b- $W + Q_1 + Q_2 = 0 ; \Delta S = 0 = Q_1/T_1 + Q_2/T_2$ donc $Q_1 = -Q_2 T_1/T_2$ $W + Q_2(1 - T_1/T_2) = 0$, $W < 0$, $(1 - T_1/T_2) < 0$ donc $Q_2 < 0$ et $Q_1 > 0$ Le moteur reçoit de la chaleur de la source chaude et en donne à la source froide	
3- a- Scrée = $-(Q_1/T_1 + Q_2/T_2)$ b- $Q_2 = -T_2 \text{Scrée} - Q_1 T_2/T_1$; $\eta = 1 + Q_2/Q_1 = 1 - T_2/T_1 - T_2 \text{Scrée}/Q_1$	
Partie B : Le moteur à explosion	
1-	
	
2- La combustion se fait à l'intérieur du cylindre	
3- Phase 1 : admission ; Phase 2 : compression (ou compression+combustion); Phase 3 combustion + détente (ou détente); Phase 4 : refroidissement + refoulement	
4- $n_{\text{air}} + n_{\text{essence}} = 4.10^{-2}$	
5- a- $P_A V_A^\gamma = P_B V_B^\gamma$ $P_B = 18,38 \text{ bar}$ b- $T_B/P_B V_B = T_A/P_A V_A$ $T_B = 673 \text{ K}$ c- $\gamma = 1,4$ pour un gaz diatomique mais il y a de l'essence d- $\tau = V_A/V_B = (T_B/T_A)^{1/\gamma-1}$ $\tau_{\max} = 8,35$	
6- $P_C = T_C P_B / T_B = 57,35 \text{ bar}$; pression en réalité plus basse car combustion non instantanée	
7- $P_C V_B^\gamma = P_D V_A^\gamma$ $P_D = 3,12 \text{ bar}$; $T_D = 914 \text{ K}$	
8-a- $W = n C_v m (T_B - T_A) + n C_v m (T_D - T_C)$, avec $C_v m = R/(\gamma-1)$; pas de travail lors des deux isochores ; $W = -671,5$ (ou $687,6$) J ; $W_{\text{fourni}} = 671,5 \text{ J}$ b- $\eta = -W/Q_{BC} = -W/n C_v m (T_C - T_B) = 1 - (T_D - T_A / T_C - T_B) = 0,565$	

<p>9- $P = W_{\text{total}}/t = 2500 \text{ W cycle} / 60 = 27,75 \text{ kW}$ (28,65) ; Le piston effectue alors 5000 allers-retours</p>	
<p>Partie C : bilan entropique</p>	
<p>1- $\Delta S = nC_v m \ln(T_A/T_D)$; $S_{\text{éch}} = Q_{DA}/T_A$ $\Delta S = S_{\text{éch}} + S_{\text{réversible}}$ $S_{\text{réversible}} = 0,8 \text{ J.K}^{-1}$</p>	
<p>Scrée > 0, irréversibilité due à la différence de température entre le système et la source</p>	
<p>2- évolutions AB et CD adiabatiques réversibles d'où $S_{\text{réversible}} = 0$ Lors de l'évolution BC il y a irréversibilité de la réaction chimique</p>	
<p>Partie D : Changements d'états d'un corps pur</p>	
<p>1- </p>	
<p>3- </p>	

Problème N°2 : La sécurité

Partie A : Etude de la suspension	
I- 1- $0 = -mg \cdot k(z_{G,eq} - z_0 - l_0)$ avec ici $z_0 = R$	
2- $E_{pp} = mgz_G + \text{cste} = mgz + \text{cste}$; $E_{pe} = \frac{1}{2}k(z_G - z_0 - l_0)^2 + \text{cste} = \frac{1}{2}k(z + z_{G,eq} - z_0 - l_0)^2 + \text{cste}$	
$d(E_c + E_p)/dt = P_{NC}$ (puissance de la force non conservative) $= -\lambda(dz_G/dt)^2 = -\lambda(dz/dt)^2$ $\dots d^2z/dt^2 + \lambda/m dz/dt + k/m z = 0$	
dessin des régimes pseudo-périodique, apériodique et critique	
II- 1- λ en $N.m^{-1}.s$ ou $kg.s^{-1}$	
2- $\omega = 2\pi v/L$ en s^{-1}	
3- $md^2z_G/dt^2 = -mg - k(z_G - z_0 - l_0) - \lambda(dz_G/dt - dz_0/dt)$ en posant $z = z_G - z_{G,eq}$ $d^2z/dt^2 + \lambda/m dz/dt + k/m z = k/m (z_0 - R) + \lambda/m (dz_0/dt)$ $= k/m \cdot A \cos \omega t - \lambda \omega / m \cdot A \sin \omega t$	
4- $z(t) = \text{sol homogène} + \text{sol part}$; le régime transitoire est rapidement négligeable, il ne reste donc que la solution particulière : le régime forcé.	
5- a- $\frac{Z}{A} = \frac{\left(\frac{k}{m} + j\frac{\omega \lambda}{m}\right)}{\left(-\omega^2 + j\omega \frac{\lambda}{m} + \frac{k}{m}\right)}$; $\omega_0 = \sqrt{k/m} = 10 s^{-1}$ et $\omega_1 = k/\lambda = 25 s^{-1}$; $Q = (\sqrt{m*k})/\lambda = 2,5$ b- $\left \frac{Z}{A} \right = \frac{\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1} \right)^2}}{\sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} \right) + \left(\frac{\omega}{Q\omega_0} \right)^2}}$	
6- a- $G_1 = 20 \log \left(\sqrt{1 + \left(\frac{\omega}{\omega_1} \right)^2} \right); G_2 = 20 \log \left(\sqrt{\left(1 - \frac{\omega^2}{\omega_0^2} \right) + \left(\frac{\omega}{Q\omega_0} \right)^2} \right);$ $\omega \rightarrow 0 \quad G_1 \rightarrow 0$; $\omega \rightarrow \infty \quad G_1 \rightarrow \infty$ avec une pente de 20db/decade ; intersection des asymptotes : ω_1 $\omega \rightarrow 0 \quad G_2 \rightarrow 0$ $\omega \rightarrow \infty \quad G_2 \rightarrow \infty$ avec une pente de 40db/decade ; intersection des asymptotes : ω_0	



avec

$$\mathbf{b-} v = 1,59 \text{ ms}^{-1} = 5,7 \text{ km.h}^{-1}; Z_{\max} = 29 \text{ cm}$$

7- A un même gain (>1) correspondent deux valeurs de ω , encadrant ω_0 . Si le camion explose dès que l'amplitude devient supérieure à une certaine valeur, pour se situer dans la zone où $G < G_{\lim}$ il faut que v soit supérieure à une limite ou inférieure à une autre.

Partie B : les rétroviseurs

I-1 A et A' symétriques

2 « construction »

$$3- \tan(\alpha/2) = L/2D$$

$$4- \alpha = 22,6^\circ = 0,395 \text{ rad}$$

II-1 construction de A

2 « construction »

$$3- \tan(\alpha/2) = L/2SA \text{ et } 1/\overline{SA} + 1/\overline{SA'} = 2/\overline{SC} \text{ d'où } \tan(\alpha/2) = L/2(2/R+1/D) = L/2D + L/R$$

$$4- \alpha = 62^\circ = 1,08 \text{ rad}$$

III-1 - le champ est considérablement augmenté avec un miroir convexe

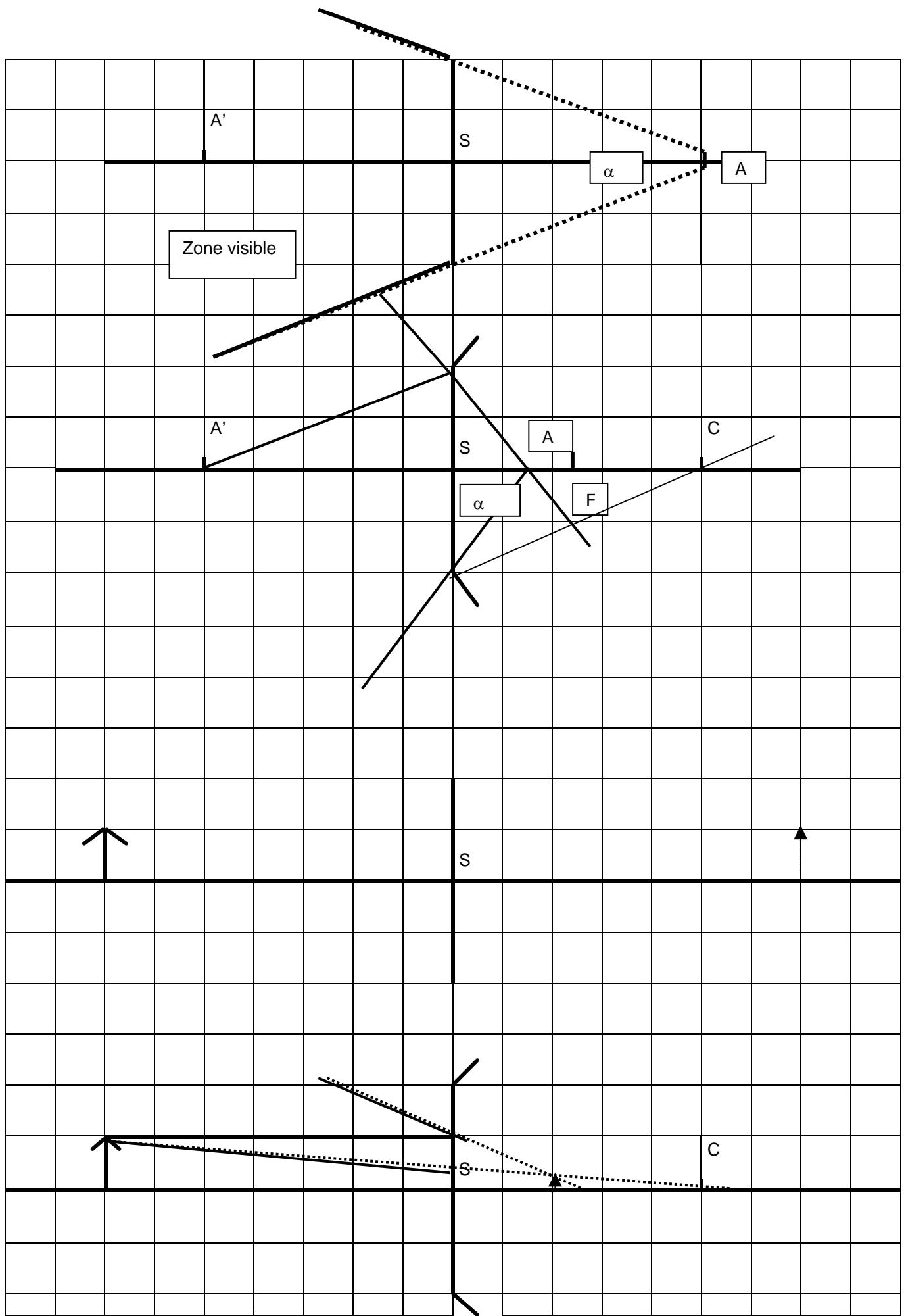
$$2- \text{miroir plan } \gamma = 1; A'B' = 1m; \\ \text{miroir convexe } \gamma = -SA'/SA = 0,02; A'B' = 2 \text{ cm}$$

$$\text{miroir plan } \alpha = 0,1 \text{ rad}$$

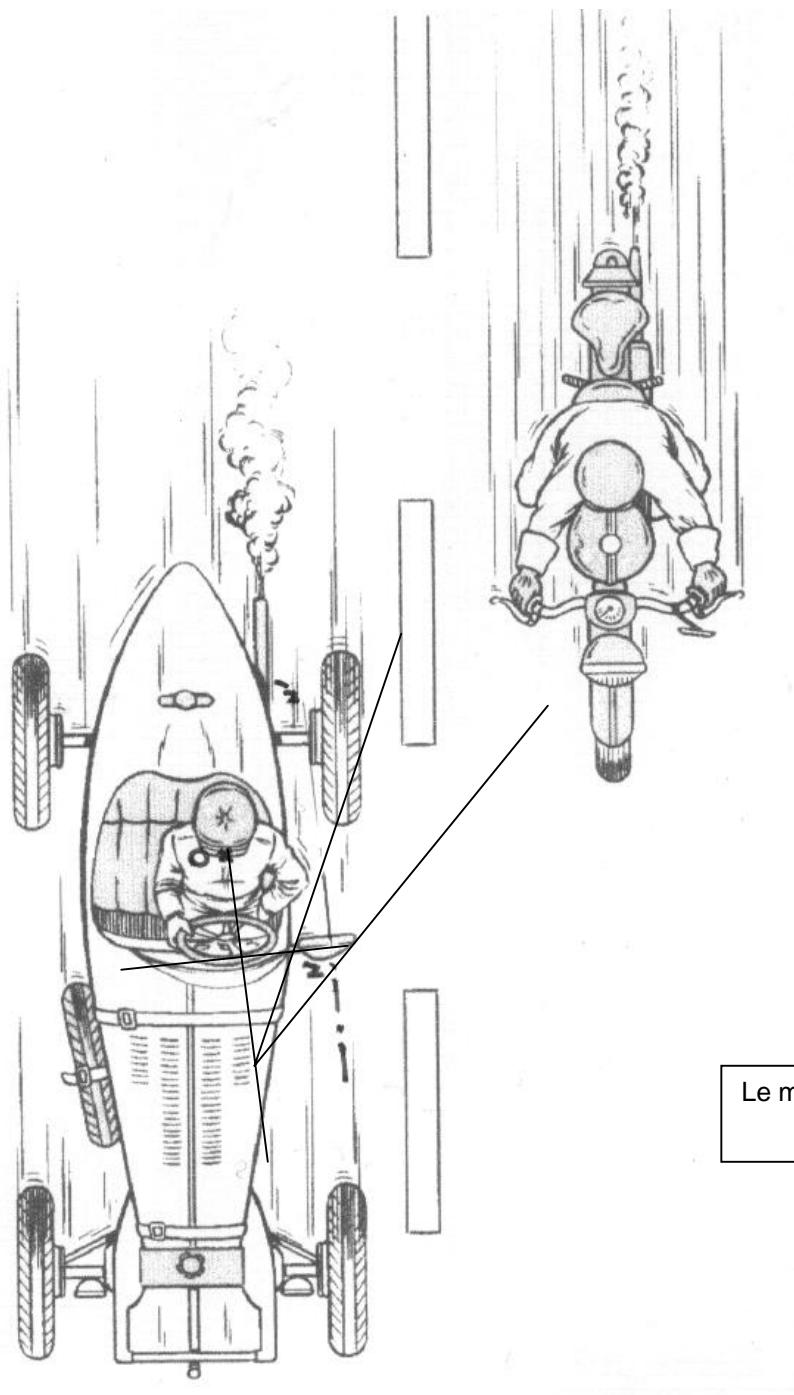
$$\text{miroir convexe } \alpha = 2,4/(50+24) = 0,033 \text{ rad}$$

commentaire : légère perte mais champ de vision beaucoup plus grand impression de voir les voitures un peu plus loin

IV



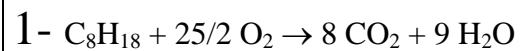
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--



Le motard est vu

CHIMIE

Problème I: Etude de la combustion



2- $\Delta rH^\circ = 8 \Delta fH^\circ(CO_2) + 9 \Delta fH^\circ(H_2O) - \Delta fH^\circ(C_8H_{18}) = - 5121,4 \text{ kJ.mol}^{-1}$

3- $\Delta rH^\circ(T_B) = \Delta rH^\circ(298) + \Delta rC_p (T_B - 298) = - 5083,4 \text{ kJ.mol}^{-1}$

4-a- combustion adiabatique

b- initialement $C_8H_{18} : 2.10^{-4}$ mol et air 0,04 mol (en large excès) total : 0,0402
à la fin : $O_2 + N_2 : 0,04 - (25/2)2.10^{-4}$; $CO_2 : 16.10^{-4}$ et $H_2O : 18.10^{-4}$

c- soit au total 0,0409 mol . Le nombre total n'a quasiment pas varié

d- isobare $\rightarrow Q$ libérée = - nessence ΔrH°

adiabatique Q libérée = $n_{\text{total}} C_p, m (T_C - T_B)$

AN : $T_C = 1530$ K

Problème II : Boire ou conduire...

Partie I

$$1 - v_1 = - dC_1/dt$$

$$2 - \text{si la réaction est d'ordre 1 alors } \ln(C_1/C_0) = -k_1 t$$

On trace $\ln C_1 = f(t)$, régression linéaire $r = 0,9999$, c'est une droite de pente $k = 0,167 \text{ min}^{-1}$

$$3 - n_{\text{sang}} = (n_0 - n)V_1 = (4 - 0,2)V_1 ; C_{\text{sang}} = 3,8 \cdot V_1/V_2 = 0,02375 \text{ mol.L}^{-1}$$

$$4 - C_2 = x V_1/V_2 ; v = dC_2/dt = V_1/V_2 dx/dt$$

Partie II

$$1 - v_2 = - dC_2/dt$$

$$2 - v_2 = k_2 \text{ d'où } C_2 = C_{20} - k_2 t ; \text{on trace } C_2 = f(t) ; k_2 = 7,25 \cdot 10^{-5} \text{ mol.L}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}$$

Partie III

$$1 - c = 0,5/46 = 0,01 \text{ mol.L}^{-1}$$

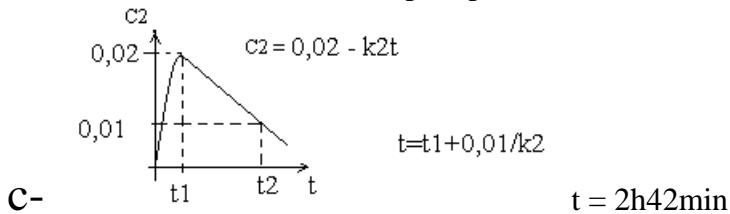
$$2 - dC_2/dt = v - v_2 = V_1/V_2 \cdot k_1 C - k_2 = C_0 k_1 V_1/V_2 e^{-k_1 t} - k_2$$

$$3 - \text{par intégration } C_2 = C_0 V_1/V_2 (1 - e^{-k_1 t}) - k_2 t$$

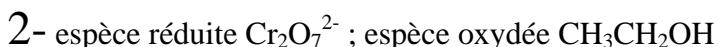
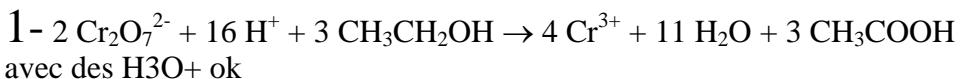
$$4-a - dC_2/dt = 0 \text{ pour } t_{\max} = -1/k_1 \ln(k_2 V_2 / C_0 k_1 V_1) ;$$

$$C_0 = 0,9/0,66 = 1,36 \text{ mol.L}^{-1} ; t_{\max} = 18 \text{ min}$$

$$b - C_{\max} = 0,02 \text{ mol.L}^{-1} ; \text{ il ne peut pas conduire}$$



Partie IV



$$3 - \log K^\circ = 12 (E^\circ Cr_2O_7^{2-} - E^\circ CH_3COOH) / 0,06 = 228 \text{ quantitative}$$

$$4 - 0,5 \text{ g/L équivaut à } 2,38 \cdot 10^{-4} \text{ g par L d'air expiré soit } 5,176 \cdot 10^{-6} \text{ mol}$$
$$nCr_2O_7^{2-} = 3,45 \cdot 10^{-6} \text{ mol soit } 1 \text{ mg}$$

5-a-Cr₂O₇²⁻ : VI

Cr³⁺ : III

b-1s² 2s² 2p⁶ 3s² 3p⁶ 4s¹ 3d⁵ accepter 4s² 3d⁴; 6 e- de valence

c- O- O-

|

|

O = Cr - O - Cr = O avec bien sûr des doublets sur les « O »;
d- 2 Cr tétraédriques

|| ||
O O