

PARTIE I/ (10pts)

- 1)-Quelles sont les bases techniques du génie des procédés?
- 2)-Quelles sont les modes de transfert thermique et de matière?
- 3)-Déterminer le profil de température dans un mur simple avec régime permanent et sans génération de chaleur pour le T.T par conduction avec $\lambda \neq f(T)$.
- 4)-Montrer que: pour une transformation isobare $H = U + pV$
- 5)-Montrez que $J_i = N_i - x_i \cdot \sum_{i=1}^n N_i$ sachant que $J_i = C_i(v_i - v)$,
- 6)-Quelles sont les opérations fondamentales de la distillation?
- 7)-Quelles sont les conditions nécessaires pour réaliser le procédé de l'extraction?

PARTIE II

EXERCICE 1 / (8pts)

Soit une réaction se déroulant en phase gazeuse dans un réacteur $2A + 4B \rightarrow 2C$, le débit volumique à l'entrée et à la sortie $q_0 = q = 2,5 \text{ dm}^3/\text{min}$ avec un mélange d'alimentation de 50% de A. La température et la pression partielle de A sont respectivement $T = 727^\circ \text{C}$ et $P_{A_0} = 2 \text{ atm}$;

I) Si la réaction est d'ordre 0 par rapport à A donner la formule de la loi cinétique et $t_{1/2}$

II)a)- Quelles est le type de réacteur utilisé avec justification

b)- Si la cinétique est $(-r_A) = kC_A C_B$, calculer le volume du RAC et RP nécessaire pour atteindre un taux de conversion $X_A=0,25$ (avec démonstration). $K=2.5 \text{ dm}^3/\text{mol.min}$

EXERCICE 2 / (2pts)

Au pied d'une montagne à 183m d'altitude un baromètre indique la pression de 750 mm Hg, calculer la pression au sommet de la montagne à 615 m d'altitude supposant que la température est constante entre le pied et le sommet de la montagne est $T=21^\circ \text{C}$ et que l'air est considéré comme un milieu statique.

$M(\text{air})=29\text{g/mol}$, $R=8,314 \text{ joule/mol.K}$, $g=9,81 \text{ m/s}^2$, $1 \text{ atm}=760 \text{ mmHg}$

BONNE CHANCE

Corrigé de Contrôle :

Genie des procédés - Gp.

- ST2 LMD -

chargé de modules =
M^{me} H. BEZARBE.

partie 1: 10 pts

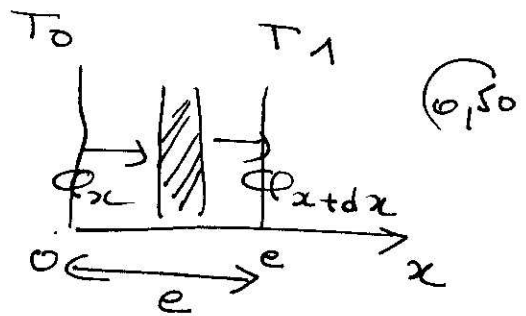
1) Les bases techniques du Gp:
 - réacteur (0,25)
 - opération unitaire (0,25)

2) Modes de T. thermique:
 - conduction (0,25)

• T. de Matière - convection (0,25)
 - diffusion (0,25)
 - convection (0,25)
 - rayonnement (0,25)

3) $T = f(x)$ régime permanent, sans génération de chaleur et $\lambda \neq f(T)$.

On fait un bilan énergétique sur un élément de volume (0,25)



$E + G = S$ si le régime est permanent (0,25)

On a: $G = 0$ donc $E = S$ (0,25)

$\Rightarrow \phi_x = \phi_{x+dx}$ (0,25) d'où $\frac{\partial \phi_x}{\partial x} \cdot dx = 0 \Rightarrow \frac{\partial \phi_x}{\partial x} = 0$ (0,25)

Et donc: $\phi_x = \text{cst} = C_1$ (0,25)

D'après la loi de Fourier: $\phi_x = -\lambda \cdot S \cdot \frac{\partial T}{\partial x}$ (0,25)

En égalisant les deux équations: $C_1 = -\lambda \cdot S \cdot \frac{\partial T}{\partial x} \Rightarrow \frac{\partial T}{\partial x} = -\frac{C_1}{\lambda \cdot S}$ (0,25)

d'où: $\partial T = -\frac{C_1}{\lambda \cdot S} \cdot dx$ (si $\lambda \neq f(T)$) (0,25)

$\Rightarrow T = -\frac{C_1}{\lambda \cdot S} \cdot x + C_2$ (0,25)

Les conditions aux limites:
 $\left\{ \begin{array}{l} \text{à } x=0: T=T_0 \text{ (0,25)} \\ \text{à } x=e: T=T_1 \text{ (0,25)} \end{array} \right.$

(1/2)

On trouve: $C = \frac{T_0 - T_1}{e/\lambda.S}$ et $C_2 = \frac{T_0}{0,25}$

Et: $T = - \frac{T_0 - T_1}{e} x + T_0$ (0,25)

4) $H = ? x + p.V$ avec pente (T. isobare).

On a à pente: $Q_p = \Delta H$ (0,25) $Q_p = \Delta H \Rightarrow (\Delta U - W) = \Delta H$
 1er principe de thermodynamique (0,25)

$\Delta H = \Delta U - W \Rightarrow \Delta H = \Delta U + p \cdot \Delta V$ (0,25)

$\Rightarrow H_2 - H_1 = (U_2 - U_1) + p \cdot (V_2 - V_1)$ (0,25)

$\Rightarrow H_2 - H_1 = (U_2 + p \cdot V_2) - (U_1 + p \cdot V_1)$ (0,25)

$\Rightarrow \begin{cases} H_2 = U_2 + p V_2 \\ H_1 = U_1 + p V_1 \end{cases}$

donc $H = U + p.V$ (0,25)

5) $\bar{j}_i = c_i (v_i - v) = \frac{c_i}{\bar{n}} v_i - \frac{c_i}{\bar{n}} v = \frac{c_i}{\bar{n}} v_i - \frac{c_i}{\bar{n}} \frac{\sum c_i v_i}{\sum c_i}$ (0,25)

$= \frac{c_i}{\bar{n}} v_i - \frac{c_i}{\sum c_i} \cdot \sum c_i v_i$

$\frac{N_i}{\sum N_i} x_i$: fraction molaire (0,25)

$\bar{j}_i = N_i - x_i \sum N_i$ (0,25)

6) les opérations fondamentales de la distillation

(0,5) Condensation et Evaporation (0,5)

passage de l'état Vap à l'état liquide

passage de l'état liquide à l'état Vap

7) Les conditions nécessaires sont:

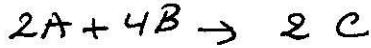
. Densité différente ou masse volumique différente (0,25)

. Il n'existe pas une réaction chimique entre les substances (0,25)

. Les phases ne sont pas totalement miscibles (0,25)

partie II:

Exo 1: (8pts)



$$q_0 = q = 2,5 \text{ dm}^3/\text{min}$$

$$P_{A0} = 2 \text{ atm}, T = 727^\circ\text{C}$$

I) si $d_A = 0$ (L'ordre est 0/A)

Qua: $v = \frac{1}{a_A} \cdot \frac{d[A]}{dt} = k \cdot [A]^{d_A}$ (0,25)

$$a_A = -2 \text{ et } d_A = 0$$
 (0,25)

$$\Rightarrow \frac{1}{2} \frac{d[A]}{dt} = k \cdot [A]^0 \Rightarrow \frac{d[A]}{dt} = -2k \Rightarrow d[A] = -2k dt$$
 (0,25)

$$\Rightarrow \int_{[A]_0}^{[A]} d[A] = -2k \int_0^t dt \Rightarrow [A] = -2k t + [A]_0$$
 (0,25)
 So loi cinétique

* $t_{N/2} \Rightarrow [A] = \frac{[A]_0}{2}$ et Qua donc: $[A] = \frac{[A]_0}{2} = -2k t_{N/2} + [A]_0$ (0,25)

$$\Rightarrow t_{N/2} = \frac{[A]_0}{4 \cdot k}$$
 temps de demi réaction (0,25)

II) le type: reacteur ouvert parceque: il y'a: facteur de temps (délai q_0 et t et s) (0,25)

D'après un bilan de matière:

PAC: $E - S + \text{app} - \text{Disp} = \text{Acc}$ (0,15)

Si le régime est permanent: $\text{Acc} = 0$ (0,15)

BM/A: $\text{app} = 0$ et $\text{Disp} = (-r_A) \cdot V$ (0,15)

$$E - S - \text{Disp} = 0 \Rightarrow F_{A0} - F_A - (-r_A) V = 0 \text{ et } F_A = F_{A0} (1 - X_A)$$
 (0,15)

Donc: $F_{A0} - F_{A0} (1 - X_A) - (-r_A) V = 0 \Rightarrow V_{PAC} = \frac{F_{A0} \cdot X_A}{(-r_A)}$ (0,15)

P.P. Réacteur piston: $E - S + \text{app} - \text{Disp} = \text{Acc}$ (0,15)

régime permanent et BM/A: $E - S - \text{Disp} = 0$ (0,25)

$$F_{A0} - F_{A0} (1 - dX_A) - (-r_A) dV = 0$$
 (0,25)

$$\Rightarrow V = F_{A0} \int_0^{X_A} \frac{dX_A}{(-r_A)}$$
 (0,15)
 3/4

$$V_{PAC} = ? \quad \text{Dua: } V_{PAC} = F_{A0} \frac{X_A}{C-v_A}, \quad (C-v_A) = K C_A C_B, \quad C_A = C_{A0}(1-X_A)$$

$$C_{A0} = ? \quad p \cdot V = n \cdot R \cdot T \Rightarrow C = \frac{n}{V} = \frac{P}{R \cdot T} \Rightarrow C_{A0} = \frac{P_{A0}}{R \cdot T} = \frac{2}{0,092 \cdot (727 + 273)}$$

$$C_{A0} = 0,061 \text{ mol/l}$$

$$4 C_B = \frac{F_B}{9} = \frac{F_B}{9_0} = \frac{F_{B0} - 2F_{A0} X_A}{9_0} = \frac{F_{A0}}{9_0} \left(\frac{F_{B0}}{F_{A0}} - 2X_A \right) = C_{A0} (1 - 2X_A)$$

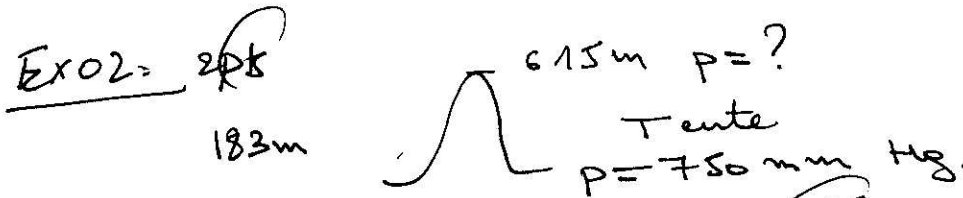
Soi de A et soi de B.

$$\text{Donc: } (C-v_A) = k \cdot C_{A0}^2 (1-X_A)(1-2X_A)$$

$$V_{PAC} = F_{A0} \frac{X_{AS}}{(C-v_A)} = C_{A0} \cdot 9_0 \frac{X_{AS}}{k C_{A0}^2 (1-X_{AS})(1-2X_{AS})} = 10,99 \text{ dm}^3$$

$$\text{R.P. } V_{RP} = \frac{9_0}{R \cdot C_{A0}} \int \frac{dX_A}{(1-X_A)(1-2X_A)} \quad \text{Dua: } \int \frac{dX_A}{(1-X_A)(1-2X_A)} = \ln \frac{(1-X_A)}{(1-2X_A)}$$

$$\text{et } V_{RP} = 6,64 \text{ dm}^3$$



$$\text{La loi statique: } \frac{dp}{dz} + \rho g = 0$$

$$\rho = \frac{m}{V} \quad \text{mais } p \cdot V = n \cdot R \cdot T \Rightarrow p \cdot V = \frac{m}{M} \cdot R \cdot T$$

$$\Rightarrow \frac{m}{V} = \rho = \frac{p \cdot M}{R \cdot T}$$

$$\text{donc: } \frac{dp}{dz} + \frac{p \cdot M}{R \cdot T} g = 0$$

$$\Rightarrow \frac{dp}{p} + \frac{M}{R \cdot T} g dz = 0 \Rightarrow \int_{P_1}^{P_2} \frac{dp}{p} = - \frac{M g}{R \cdot T} \int_{z_1}^{z_2} dz$$

T = cste

$$\Rightarrow \ln \left(\frac{P_2}{P_1} \right) = - \frac{M g}{R T} (z_2 - z_1)$$

$$\Rightarrow P_2 = P_1 e^{-M g / R T (z_2 - z_1)}$$

A.N

$$P_2 = 713,22 \text{ mm Hg}$$