

ERQ II – Exercises 2024.2 Resolutions

Felipe B. Pinto 61387 – MIEQB

8 de junho de 2024

Conteúdo

Questão A	2	Questão C	14
Questão B	8			

Questão A

A reacção de 1ª ordem, na fase líquida, $A \longrightarrow B$, é conduzida sobre um catalisador na forma de pellets esféricas. Fizeram-se duas experiências no laboratório, em que a reacção foi conduzida em reactor batch (balão de ensaio) carregado com 150 mL de uma solução 0.1 M_A e 0.1 g_{cat}. Em cada uma das experiências usaram-se “pellets” de diferentes diâmetros. Ambas as experiências foram interrompidas ao fim de 1 hora, sendo as misturas analisadas e as respectivas conversões finais as mostradas na tabela. Assuma ausência de limitações difusionais externas.

Experiencia	1	2
Diâmetro das pellets (mm)	0.22	1.85
$X(\%)$	93.2	29.8

Use:

$$\phi = r_p \sqrt{\frac{k' \rho_c}{D e}}; \quad \eta = \frac{3}{\phi^2} (\phi \coth \phi - 1); \quad \rho_c = 1.2 \text{ g cm}^{-3}$$

QA.a

Determine, para cada uma das experiências, o valor da constante cinética aparente

Resposta

$$t_m = \int_0^{\infty} t E(t) dt;$$

$$E(t) = \frac{\exp(-t/\beta \tau)}{\beta \tau}$$

QA.b

Calcule, para cada uma das experiências, o módulo de Thiele e o factor de efectividade.

QA.c

Usando os dados calculados na alínea anterior, determine os valores da constante cinética intrínseca e da difusividade efectiva.

QA.d

Determine o valor da constante cinética aparente para o caso de pellets de 2 mm de diâmetro.

QA.e

Sabendo que a um reactor de leito fixo constituído por um único tubo de 20 cm de diâmetro de secção recta e 2 m de comprimento, carregado com o mesmo catalisador na forma de pellets esféricas de 5 mm de diâmetro, é alimentada a mesma solução de A, a um caudal volumétrico de 30 L/min, determine a conversão à saída.

Questão B

A reacção elementar $A \longrightarrow B$ é conduzida, na fase gasosa, num reactor multitubular de leito fixo, consistindo em 50 tubos de 1 m de comprimento e 2.5 cm de diâmetro da secção recta, cheios com um catalisador sólido, poroso, na forma de pellets esféricas de 6 mm de diâmetro. O reagente A é alimentado puro a um caudal de $100 \text{ dm}^3/\text{min}$. à temperatura de 673 K e à pressão de 1 atm, sendo obtida a conversão de 35% à saída do reator.

Dados:

- Massa volúmetrica do catalizador: $\rho_c = 1.3 \text{ g/cm}^3$
- Viscosidade cinemática: $\nu = 4 \text{ E}^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$
- $\varepsilon_b = 0.46$
- Difusividade efetiva intraparticular: $\mathcal{D}_e = 1.3 \text{ E}^{-8} \text{ m}^2/\text{s}$
- Constante cinética intrínseca: $k' = 1.8 \text{ E}^{-2} \text{ dm}^3/\text{g (cat) min}$
- Constante dos gases perfeitos:
 $R = 8.206 \text{ E}^{-2} \text{ dm}^3 \text{ atm mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$

$$Sh = 1.0 Re^{1/2} Sc^{1/3} = \frac{k_c d_p}{\mathcal{D}_A} \frac{\varepsilon_b}{1 - \varepsilon_b}; \quad Re = \frac{u d_p}{\nu (1 - \varepsilon_b)};$$

$$Sc = \nu / \mathcal{D}_A; \quad \phi = r_p \sqrt{\frac{k' \rho_p}{\mathcal{D}_e}}; \quad \eta = (\phi \coth \phi - 1) 3 / \phi^2$$

QB.a

Determine o valor da massa de catalisador

Resposta

$$V_R = \frac{W_{cat}}{\rho_{cat}} + \varepsilon_b V_R \implies$$

$$\implies W_{cat} = V_R \rho_{cat} (1 - \varepsilon_b) = (N_{tubos} V_{tubo}) \rho_{cat} (1 - \varepsilon_b) =$$

$$= 50 * 1 \text{ E}^2 * \frac{\pi 2.5^2}{4} * 1.3 * (1 - 0.46) \cong 1.723 \text{ E}^4 \text{ g}_{cat}$$

Calcule o valor da constante cinética observada

Resposta

Lei cinética:

$$-r'_{A,obs} = k'_{obs} C_A = k'_{obs} C_{A,0} (1 - X);$$

Balanco molar ao reator:

$$dw = F_{A,0} \frac{dX}{-r'_{A,obs}} \implies$$

$$\implies \int_0^W dw = W =$$

$$= \int_0^X F_{A,0} \frac{dX}{-r'_{A,obs}} = F_{A,0} \int_0^X \frac{dX}{k'_{obs} C_{A,0} (1 - X)} =$$

$$= \frac{F_{A,0}}{k'_{obs} C_{A,0}} \int_0^X -\frac{d(1 - X)}{1 - X} = \frac{v_0}{k'_{obs}} \ln \frac{1 - 0}{1 - X} \implies$$

$$\implies k'_{obs} = \frac{v_0}{W} \ln \frac{1}{1 - X} \cong \frac{100}{1.723 \text{ E}^4} \ln \frac{1}{1 - 0.35} \text{ dm}^3/\text{min g (cat)} \cong \\ \cong 2.500 \text{ E}^{-3} \text{ dm}^3/\text{min g (cat)}$$

Calcule o valor da constante cinética que se observaria, no caso de ausência de limitações difusionais externas

Resposta

$$k'_{ap} = \eta k' = ((\phi \coth \phi - 1) 3 / \phi^2) k';$$

ϕ :

$$\begin{aligned} \phi &= r_p \sqrt{\frac{k' \rho_{cat}}{\mathcal{D}_e}} \cong 3 \text{ E}^{-2} \sqrt{\frac{k' 1.3 \text{ E}^3}{(60 * 1.3 \text{ E}^{-6})}} \cong 122.474 \sqrt{k'} \cong \\ &\cong 122.474 \sqrt{1.8 \text{ E}^{-2}} \cong 9.129 \wedge \phi^2 \cong 1.500 \text{ E}^4 k' \implies \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \implies k'_{ap} &= (\phi \coth \phi - 1) \frac{3 k'}{\phi^2} \cong \\ &\cong (9.129 \coth 9.129 - 1) \frac{3 k'}{1.500 \text{ E}^4 k'} \cong 1.626 \text{ E}^{-3} \text{ dm}^3 / \text{min g (cat)} \end{aligned}$$

Determine o valor do coeficiente de difusão externo

Resposta

Difusividade externa \mathcal{D}_A :

$$Sh = \frac{k_c d_p}{\mathcal{D}_A} = 1.0 Re^{1/2} Sc^{1/3} = Re^{1/2} \left(\frac{v}{\mathcal{D}_A} \right)^{1/3} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \mathcal{D}_A = \frac{(k_c d_p)^{3/2}}{Re^{3/4} v^{1/2}};$$

Numero de Reynald Re :

$$Re = \frac{u d_p}{v (1 - \varepsilon_b)} \cong$$

$$\cong \frac{88.573 \text{ E}^{-2}}{v (1 - 0.46)} \cong \frac{4.921}{v};$$

Velocidade linear u :

$$u = \frac{v_{tubo}}{\varepsilon_b * A_c} = \frac{v / N_{tubos}}{\varepsilon_b \pi D_{tubo}^2 / 4} = \frac{100 / 50}{0.46 \pi (2.5 \text{ E}^{-1})^2 / 4} \cong$$

$$\cong 88.573 \text{ dm/min};$$

k_c :

$$k_c = k'_c a = k'_c \left(\frac{\pi d_p^3 \rho_c / 6}{\pi d_p^2} \right) = k'_c \frac{d_p \rho_c}{6} =$$

$$= \left(\frac{k'_{ap} k'_{obs}}{k'_{ap} - k'_{obs}} \right) \frac{d_p \rho_c}{6} \cong \frac{1.626 \text{ E}^{-3} * 2.500 \text{ E}^{-3}}{1.626 \text{ E}^{-3} - 2.500 \text{ E}^{-3}} \frac{6 \text{ E}^{-2} 1.3 \text{ E}^3}{6} \cong$$

$$\cong 7.698 \text{ E}^3 \text{ dm/min};$$

k'_c :

$$k'_c (C_{A,b} - C_{A,out}) = -r'_A = k'_{ap} C_{A,out} = k'_{obs} C_{A,b} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow k'_{ap} C_{A,out} = \frac{k'_{ap} k'_c}{k'_{ap} + k'_c} C_{A,b} = k'_{obs} C_{A,b} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{k'_{ap} k'_c}{k'_{ap} + k'_c} = k'_{obs} \Rightarrow k'_c = \frac{k'_{ap} k'_{obs}}{k'_{ap} - k'_{obs}};$$

$$\therefore \mathcal{D}_A = \frac{(k_c d_p)^{3/2}}{Re^{3/4} v^{1/2}} \cong \frac{(7.698 \text{ E}^3 * 6 \text{ E}^{-2})^{3/2}}{\left(\frac{4.921}{v} \right)^{3/4} v^{1/2}} \cong \frac{9.927 \text{ E}^3}{4.921^{3/4} v^{-1/4}} \cong$$

$$\cong 3.005 \text{ E}^3 (4 \text{ E}^{-4} * 60)^{1/4} \cong 1.183 \text{ E}^3 \text{ dm}^2/\text{min}$$

Diga, justificando a resposta, se o reactor se encontra a funcionar em regime cinético, difusional interno, difusional externo ou misto.

Resposta

Regime de funcionamento corresponde ao paço mais lento.

- Cinético: reacção química é mais lenta
- Difusional interno: Transf de massa interna é mais lenta
- Difusional externo: Transf de massa externa é mais lenta
- Difusional misto: Transf de massa interna \approx externa

$\phi \gg 3 \wedge \eta \ll 1 \implies$ fortes limitações internas, paço mais lento é transferencia de massa interna ou externa.

$$\frac{k'_c}{k'_{ap}} = \frac{\frac{k'_{ap} k'_{obs}}{k'_{ap} - k'_{obs}}}{k'_{ap}} = \left(\frac{k'_{ap}}{k'_{obs}} - 1 \right)^{-1} \cong \left(\frac{7.703 \text{ E}^{-3}}{2.500 \text{ E}^{-3}} - 1 \right)^{-1} \cong 0.481 < 1$$

\therefore Paço mais lento é transferencia de massa através do filme externo \implies **Regime difusional externo**

Questão C

A reacção elementar $A \longrightarrow B$ é conduzida, na fase gasosa, num reactor multitubular de leito fixo, consistindo em 100 tubos de 2 m de comprimento e 2 cm de diâmetro da seção recta, cheios com um catalisador sólido, poroso, na forma de pellets esféricas de 5 mm de diâmetro. O reagente A é alimentado puro a um caudal de $100 \text{ dm}^3/\text{min}$, à temperatura de 373 K e à pressão de 6 atm

dados

- Massa volúmetrica dos pellets: $\rho_p = 1.3 \text{ g/cm}^3$
- Coeficiente de difusão externo: $\mathcal{D}_A = 2.7 \text{ E}^{-7} \text{ m}^2/\text{s}$
- Viscosidade cinemática: $\nu = 4 \text{ E}^{-6} \text{ m}^2/\text{s}$
- $\varepsilon_b = 0.45$
- Difusividade efetiva intraparticular: $\mathcal{D}_e = 1.3 \text{ E}^{-8} \text{ m}^2/\text{s}$
- Constante cinética intrínseca: $k' = 2.3 \text{ E}^{-2} \text{ dm}^3/\text{g (cat) min}$
- Constante dos gases perfeitos:
 $R = 8.206 \text{ E}^{-2} \text{ dm}^3 \text{ atm mol}^{-1} \text{ K}^{-1}$

$$Sh = 1.0 Re^{1/2} Sc^{1/3} = \frac{k_c d_p}{\mathcal{D}_A} \frac{\varepsilon_b}{1 - \varepsilon_b}; \quad Re = \frac{u d_p}{\nu (1 - \varepsilon_b)};$$

$$Sc = \nu / \mathcal{D}_A; \quad \phi = r_p \sqrt{\frac{k' \rho_p}{\mathcal{D}_e}}; \quad \eta = (\phi \coth \phi - 1) 3 / \phi^2$$

Perfil de concentração dos pellets:

$$\varphi = \frac{\sinh \phi \lambda}{\lambda \sinh \phi}$$

Calcule o valor da constante cinética aparente, que observaria no caso da ausência de limitações difusionais externas.

Resposta

$$k'_{ap} = \eta k' = ((\phi \coth \phi - 1) 3/\phi^2) k';$$

ϕ

$$\begin{aligned} \phi &= r_p \sqrt{\frac{k' \rho_p}{\mathcal{D}_e}} \cong 2.5 \text{ E}^{-2} \sqrt{\frac{k' 1.3 \text{ E}^3}{60 * 1.3 \text{ E}^{-6}}} \cong 1.021 \text{ E}^2 \sqrt{k'} \cong \\ &\cong 1.021 \text{ E}^2 \sqrt{2.3 \text{ E}^{-2}} \cong 1.548 \text{ E}^1 \wedge \phi^2 \cong 1.042 \text{ E}^4 k'; \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \therefore k'_{ap} &= (\phi \coth \phi - 1) \frac{3 k'}{\phi^2} \cong \\ &\cong (1.548 \text{ E}^1 \coth 1.548 \text{ E}^1 - 1) \frac{3 k'}{1.042 \text{ E}^4 k'} \cong \\ &\cong 4.170 \text{ E}^{-3} \text{ dm}^3/\text{min g (cat)} \end{aligned}$$

Calcule o valor do coeficiente de transferência de massa

Resposta

$$k'_c = k_c a^{-1} = k_c \left(\frac{\pi d_c^3 \rho_c / 6}{\pi d_c^2} \right)^{-1} = \frac{k_c 6}{d_c \rho_c};$$

k_c :

$$\begin{aligned} Sh &= \frac{k_c d_p}{\mathcal{D}_A} = 1.0 Re^{1/2} Sc^{1/3} \implies \\ \implies k_c &= Re^{1/2} Sc^{1/3} \frac{\mathcal{D}_A}{d_p} = \left(\frac{u d_p}{v (1 - \varepsilon_b)} \right)^{1/2} \left(\frac{v}{\mathcal{D}_a} \right)^{1/3} \frac{\mathcal{D}_A}{d_p} = \\ &= \frac{\mathcal{D}_A^{2/3}}{v^{1/6}} \sqrt{\frac{u}{d_p (1 - \varepsilon_b)}} \cong \\ &\cong \frac{(2.3 \text{ E}^{-5} * 60)^{2/3}}{(4 \text{ E}^{-4} * 60)^{1/6}} \sqrt{\frac{1131.768}{5 \text{ E}^{-2} (1 - 0.45)}} \cong 4.682 \text{ dm}^3/\text{g (cat) min}; \end{aligned}$$

Velocidade Linear u :

$$u = \frac{v_{tubos}}{\varepsilon_b A_c} = \frac{v / N_{tubos}}{\varepsilon_b \pi d_{tubo}^2 / 4} = \frac{100/100}{0.45 * \pi * (5 \text{ E}^{-2})^2 / 4} \cong 1131.768 \text{ dm/min};$$

$$\therefore k'_c \cong \frac{4.682 * 6}{5 \text{ E}^{-2} * 1.3 \text{ E}^3} \cong 0.432 \text{ dm}^3/\text{min g (cat)}$$

Calcule o valor da constante cinética realmente observada.

Resposta

k'_{obs} :

$$k'_c (C_{A,b} - C_{A,out}) = -r'_A = k'_{ap} C_{A,out} = k'_{obs} C_{A,b} \implies$$

$$\implies k'_{ap} C_{A,out} = \frac{k'_{ap} k'_c}{k'_{ap} + k'_c} C_{A,b} = k'_{obs} C_{A,b} \implies$$

$$\implies k'_{obs} = \frac{k'_{ap} k'_c}{k'_{ap} + k'_c} = \frac{4.170 \text{ E}^{-3} \cdot 0.432}{4.170 \text{ E}^{-3} + 0.432} \cong 4.050 \text{ E}^{-3} \text{ dm}^3/\text{min g (cat)}$$

Diga, justificando a sua resposta, se o reactor se encontra em regime cinético, difusional interno, difusional externo ou misto.

Resposta

$$\eta = \frac{k'_{ap}}{k'} \cong \frac{4.170 \text{ E}^{-3}}{2.3 \text{ E}^{-2}} \cong 0.181 \ll 1 \wedge \phi \cong 15.478 \gg 3$$

\therefore Fortes limitações difusionais internas

$$\frac{k_c}{k'_{ap}} \cong \frac{4.682}{4.170 \text{ E}^{-3}} \cong 1122.831 \gg 1$$

\therefore Efeitos de transferencia de massa externa desprezível \implies Regime difusional interno

Calcule a conversão à saída do reator

Resposta

$$\begin{aligned}
 \int_0^W dw &= W = \int_0^X F_{A,0} \frac{dX}{-r'_{A,obs}} = \int_0^X F_{A,0} \frac{dX}{k'_{obs} C_A} = \\
 &= \int_0^X F_{A,0} \frac{dX}{k'_{obs} C_{A,0}(1-X)} = \int_0^X \frac{v_0}{k'_{obs}} \frac{dX}{(1-X)} = \\
 &= \frac{v_0}{k'_{obs}} \int_0^X -\frac{d(1-X)}{(1-X)} = \frac{v_0}{k'_{obs}} \ln \frac{1-0}{1-X} \Rightarrow \\
 &\Rightarrow X = 1 - \exp \left(\frac{W k'_{obs}}{v_0} \right)^{-1} = 1 - \exp \left(\frac{W k'_{obs}}{v_0} \right)^{-1};
 \end{aligned}$$

W :

$$\begin{aligned}
 V_R &= \frac{W}{\rho_p} + \varepsilon_b V_R \Rightarrow W = V_R \rho_p (1 - \varepsilon_b) = \\
 &= N_{tubos} \frac{\pi d_{tubos}^2}{4} L_{tubos} \rho_p (1 - \varepsilon_b) = \\
 &= 100 * \frac{\pi (2 \text{ E}^{-1})^2}{4} * 2 \text{ E}^1 * 1.3 \text{ E}^3 * (1 - 0.45) \cong 44\,924.775 \text{ g};
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \therefore X &= 1 - \exp \left(\frac{W k'_{obs}}{v_0} \right)^{-1} \cong 1 - \exp \left(\frac{44\,924.775 * 4.050 \text{ E}^{-3}}{100} \right)^{-1} \cong \\
 &\cong 83.789\%
 \end{aligned}$$

Determine o valor da contração de A no centro das *pellets*, à saída do reator

Resposta

$$C_A = \frac{C_{A,out} \sinh \phi \lambda}{\lambda \sinh \phi};$$

$C_{A,out}$:

$$\begin{aligned} k'_c(C_{A,b} - C_{A,out}) &= k'_{ap} C_{A,out} \implies C_{A,out} = \frac{1}{1 + k'_{ap}/k'_c} C_{A,b} = \\ &= \frac{1}{1 + k'_{ap}/k'_c} C_{A,b,0}(1 - X) = \frac{1}{1 + k'_{ap}/k'_c} \frac{P_0}{RT} (1 - X) \cong \\ &\cong \frac{1}{1 + 4.170 \text{ E}^{-3}/4.682} \frac{6}{8.206 \text{ E}^{-2} * 373} (1 - 0.838) \cong \\ &\cong 3.175 \text{ E}^{-2} \text{ M}; \end{aligned}$$

$$\lambda = 1 \text{ E}^{-5};$$

$$\therefore C_A = \frac{C_{A,out} \sinh \phi \lambda}{\lambda \sinh \phi} \cong \frac{3.175 \text{ E}^{-2} \sinh 15.478 \text{ E}^{-5}}{1 \text{ E}^{-5} \sinh 15.478} \cong 1.863 \text{ E}^{-7} \text{ M}$$