

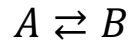
Apresente sempre todos os cálculos e construções gráficas.

- 1) A reacção reversível $A \rightleftharpoons B$ é conduzida numa bateria de dois reactores CSTR iguais. O reagente A é alimentado à bateria de reactores numa concentração de 1M, a um caudal volumétrico de 10 L/min. As reacções directa e inversa são elementares e os valores da constante cinética da reacção directa e da conversão de equilíbrio são respectivamente 0.05 min^{-1} e 96%.
- Deduz a expressão da lei cinética.
 - Para cada um dos reactores deduz as expressões que relacionam o volume do reactor com a conversão.
 - Determine o valor da constante de equilíbrio.
 - Sabendo que a conversão à saída do 2º reactor corresponde a 90% da conversão de equilíbrio, determine a conversão à saída do 1º reactor.
 - Determine o volume dos reactores.
- 2) A reacção elementar, em fase gasosa, $2A \rightarrow 3B + C$ é conduzida à temperatura de 493 K e à pressão de 7 atm num reactor PFR ($k = 0.45 \text{ L mol}^{-1} \text{ s}^{-1}$). Assumindo que o reagente A é alimentado puro ao reactor, a um caudal volumétrico de 15 L/s e que se obtém uma conversão de 90%, determine:
- O valor da velocidade de reacção à entrada do reactor.
 - O volume do reactor.
 - O valor do caudal volumétrico à saída do reactor.
 - O valor do caudal molar do produto B, à saída do reactor.
 - Caso a reacção seja conduzida num reactor batch, a volume constante, nas mesmas condições de temperatura e pressão inicial, determine o valor da pressão à conversão de 90%.

$$P \left(\frac{1 + \varepsilon X}{1 - X} \right)^2 = \frac{(1 + \varepsilon)^2}{1 - X} - 2\varepsilon(1 + \varepsilon) \ln \frac{1}{1 - X} + \varepsilon^2 X$$

Resolução:

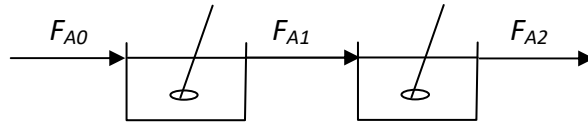
Prob 1a



$$r_A = r_{Ad} + r_{Ai} = v_{Ad}r_d + v_{Ai}r_i = -r_d + r_i = -k_d C_A + k_i C_B$$

$$r_A = -k_d C_A + k_i C_B = -k_d \left(C_A - \frac{C_B}{\frac{k_d}{k_i}} \right) = -k_d \left(C_A - \frac{C_B}{K_e} \right)$$

Prob 1b



Balanço ao reactor 1:

$$F_{A0} - F_{A1} + r_{A1}V = 0$$

$$F_{A0} - F_{A0}(1 - X_1) + r_{A1}V = 0$$

$$F_{A0}X_1 + r_{A1}V = 0$$

$$F_{A0}X_1 - k_d \left(C_{A1} - \frac{C_{B1}}{K_e} \right) V = 0$$

$$F_{A0}X_1 - k_d \left(C_{A0}(1 - X_1) - \frac{C_{A0}X_1}{K_e} \right) V = 0$$

$$F_{A0}X_1 = k_d C_{A0} \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e} \right) V$$

$$V = \frac{F_{A0}X_1}{k_d C_{A0} \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e} \right)} = \frac{C_{A0}v_0X_1}{k_d C_{A0} \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e} \right)} = \frac{v_0X_1}{k_d \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e} \right)}$$

Balanço ao reactor 2:

$$F_{A1} - F_{A2} + r_{A2}V = 0$$

$$F_{A0}(1 - X_1) - F_{A0}(1 - X_2) + r_{A2}V = 0$$

$$F_{A0}(X_2 - X_1) + r_{A2}V = 0$$

$$F_{A0}(X_2 - X_1) - k_d C_{A0} \left(1 - X_2 - \frac{X_2}{K_e}\right) V = 0$$

$$V = \frac{v_0(X_2 - X_1)}{k_d \left(1 - X_2 - \frac{X_2}{K_e}\right)}$$

Prob 1c

$$K_e = \frac{C_{Be}}{C_{Ae}} = \frac{C_{A0}X_e}{C_{A0}(1 - X_e)} = \frac{X_e}{1 - X_e} = \frac{0.96}{1 - 0.96} = 24$$

Prob 1d

$$X_2 = 0.9X_e = 0.9 \times 0.96 = 21.6$$

$$V = \frac{v_0 X_1}{k_d \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e}\right)} = \frac{v_0(X_2 - X_1)}{k_d \left(1 - X_2 - \frac{X_2}{K_e}\right)}$$

$$\frac{X_1}{1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e}} = \frac{X_2 - X_1}{1 - X_2 - \frac{X_2}{K_e}}$$

$$\frac{X_1}{1 - X_1 - \frac{X_1}{24}} = \frac{0.864 - X_1}{1 - 0.864 - \frac{0.864}{24}}$$

$$2.4X_1 = (24 - 25X_1)(0.864 - X_1)$$

$$2.4X_1 = 24 \times 0.864 - 24X_1 - 25 \times 0.864X_1 + 25X_1^2$$

$$25X_1^2 - 48X_1 + 20.736 = 0$$

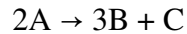
$$X_1 = 0.656$$

Prob 1e

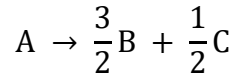
$$V = \frac{v_0 X_1}{k_d \left(1 - X_1 - \frac{X_1}{K_e}\right)} = \frac{10 \times 0.656}{0.05 \times \left(1 - 0.656 - \frac{0.656}{24}\right)} = 414 \text{ L}$$

Prob 2a

Equação química:



Equação estequiométrica:



$$-r_A = kC_A^2 = k \frac{F_A^2}{v^2} = \frac{kC_{A0}^2(1-X)^2}{(1+\varepsilon X)^2 \left(\frac{T}{T_0}\right)^2 \left(\frac{P_0}{P}\right)^2} = \frac{kC_{A0}^2(1-X)^2}{(1+\varepsilon X)^2}$$

À entrada do reactor $X=0$.

$$-r_{A0} = kC_{A0}^2 = k \left(\frac{P_{A0}}{RT}\right)^2 = k \left(\frac{y_{A0}P_0}{RT}\right)^2 = 0.45 \times \left(\frac{7}{0.082 \times 493}\right)^2 = 0.0135 \frac{\text{mol}}{\text{Ls}}$$

$$C_{A0} = \frac{7}{0.082 \times 493} = 0.173 \frac{\text{mol}}{\text{L}}$$

Prob 2b

Balanço molar:

$$dV = F_{A0} \frac{dX}{-r_A} = C_{A0}v_0 \frac{dX}{-r_A}$$

Equação condensada:

$$dV = F_{A0} \frac{dX}{-r_A} = v_0 \frac{dX}{\frac{kC_{A0}(1-X)^2}{(1+\varepsilon X)^2}} = \frac{v_0}{kC_{A0}} \frac{(1+\varepsilon X)^2}{(1-X)^2} dX$$

$$V = \int_0^V dV = \frac{v_0}{kC_{A0}} \int_0^X \frac{(1+\varepsilon X)^2}{(1-X)^2} dX$$

$$V = \frac{v_0}{kC_{A0}} \left[\frac{(1+\varepsilon)^2}{1-X} - 2\varepsilon(1+\varepsilon) \ln \frac{1}{1-X} + \varepsilon^2 X \right]_0^X$$

$$V = \frac{v_0}{kC_{A0}} \left[\left(\frac{(1+\varepsilon)^2}{1-X} - 2\varepsilon(1+\varepsilon) \ln \frac{1}{1-X} + \varepsilon^2 X \right) - (1+\varepsilon)^2 \right]$$

$$\varepsilon = y_{A0} \delta = -\frac{2}{2} + \frac{3}{2} + \frac{1}{2} = 1$$

$$V = \frac{15}{0.45 \times 0.173} \left[\left(\frac{(1+1)^2}{1-0.9} - 2 \times 1 \times (1+1) \ln \frac{1}{1-0.9} + 1^2 \times 0.9 \right) - (1+1)^2 \right]$$

$$V = 5335 \text{ L} \equiv 5.3 \text{ m}^3$$

Prob 2c

$$v = v_0(1 + \varepsilon X) = 15 \times (1 + 1 \times 0.9) = 28.5 \frac{\text{L}}{\text{s}}$$

Prob 2d

$$F_B = \frac{3}{2} F_{A0} X = \frac{3}{2} C_{A0} v_0 X = \frac{3}{2} \times 0.173 \times 15 \times 0.9 = 3.5 \frac{\text{mol}}{\text{s}}$$

Prob 2e

$$\frac{V}{V_0} = (1 + \varepsilon X) \frac{T}{T_0} \frac{P_0}{P}$$

$$V = V_0, \quad T = T_0$$

$$1 = (1 + \varepsilon X) \frac{P_0}{P} \quad \therefore P = P_0(1 + \varepsilon X) = 7 \times (1 + 1 \times 0.9) = 13.3 \text{ atm}$$