colocar no cly

## 1°Teste de repescagem de ERQI 10 de Junho de 2021

1-12 ( + to 10 strido 2013 - 2014 PG 2 - CSTR

1) A figura mostra a curva cinética obtida em reactor batch para a reacção elementar, em fase

líquida, A+B 

C+D. A reacção é

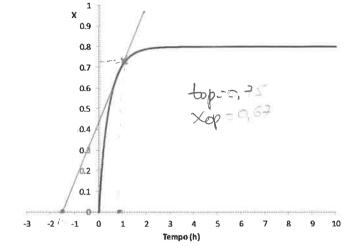
conduzida em reactores batch com o

volume de5m³ cada, que são carregados

com uma solução 1 M em A. Determine,

mostrando todos os cálculos e também

usando o gráfico:



- a) A expressão da lei cinética.
- b) O valor da conversão de equilíbrio.
- c) O valor da constante de equilíbrio.
- d) Os valores do tempo óptimo e da conversão óptima.
- e) O valor da constante cinética da reacção directa.
- f) O número de reactores necessário a uma produção anual de C de 1000 TON, supondo que a fábrica funciona 24 h por dia e 330 dias por ano, supondo que se pretende uma conversão correspondente a 99% da conversão de equilíbrio.

Dados: Tempos mortos: 1,5 h; peso molecular de C: 130;  $C_{A0} = 1M$ ;  $C_{B0} = 2M$ .

- (2) A reacção elementar, em fase gasosa, 2A → 3B + C é conduzida à temperatura de 473 K e à pressão de 5 atm num reactor PFR (k = 0,4L mol<sup>-1</sup> s<sup>-1</sup>). 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 99%, determine:
  - a) O volume do reactor.
  - b) O valor do caudal volumétrico à saída do reactor.
  - c) O valor do caudal molar do produto B, à saída do reactor.
  - d) 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 99%.

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

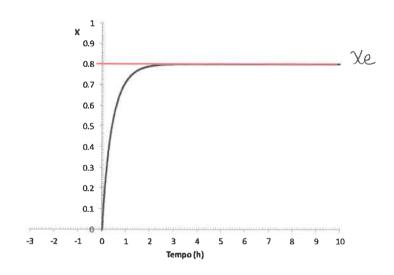
R=0,082 L atm K-1 mol-1

Resolução

Prob 1a

$$r = k \left( C_A C_B - \frac{C_C C_D}{K_e} \right)$$

Prob 1b



O equilíbrio é atingido quando valor da conversão fica constante:

$$X_e = 0.8 / /$$

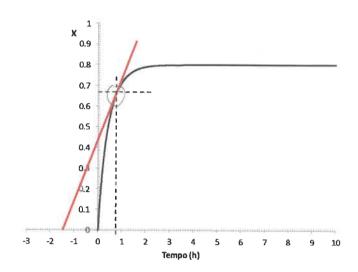
Prob 1c

$$r_e = k \left( C_{Ae} C_{Be} - \frac{C_{Ce} C_{De}}{K_e} \right) = 0 \quad \therefore C_{Ae} C_{Be} - \frac{C_{Ce} C_{De}}{K_e} = 0$$

$$\Re = \frac{C_{Be}}{C_{Ae}} \cdot K_e = \frac{C_{Ce} C_{De}}{C_{Ae} C_{Be}} = \frac{C_{A0}^2 X_e^2}{C_{A0}^2 (1 - X_e) (\theta_B - X_e)} = \frac{X_e^2}{(1 - X_e) (\theta_B - X_e)}$$

$$\therefore K_e = \frac{X_e^2}{(1 - X_e)(\theta_B - X_e)} = \frac{0.8^2}{(1 - 0.8)(2 - 0.8)} = 2.667 /$$

Prob 1d



$$t_{opt} = 0.75 h \quad X_{opt} = 0.66 /$$

Prob 1e

Balanço molar:

$$r_A V = \frac{dN_A}{dt} = -N_{A0} \frac{dX}{dt} \qquad \therefore r = -r_A = C_{A0} \frac{dX}{dt}$$

Equação condensada:

$$k_d \left( C_A C_B - \frac{C_C C_D}{K_e} \right) = C_{A0} \frac{dX}{dt} \left( C_B \cos \alpha C_B \right)$$

$$\therefore k_d C_{A0}^{2'} \left( (1-X) (\theta_B - X) - \frac{X^2}{K_e} \right) = C_{A0}^{\prime} \frac{dX}{dt}$$

$$\therefore \frac{dX}{dt} = k_d C_{A0} \left( (1-X) (\theta_B - X) - \frac{X^2}{K_e} \right) \quad \therefore k_d = \frac{\frac{dX}{dt}}{C_{A0} \left( (1-X) (\theta_B - X) - \frac{X^2}{K_e} \right)} \qquad \times$$

Usando o gráfico (alínea d):

$$\frac{dX}{dt} = \frac{0,66 - 0}{0,75 - (-1,5)} = 0,2933$$

$$k_d = \frac{0,2933}{1 \times \left( (1 - 0,66) (2 - 0,66) - \frac{0,66^2}{2,667} \right)} = 1,004 L/(mol.h) //$$

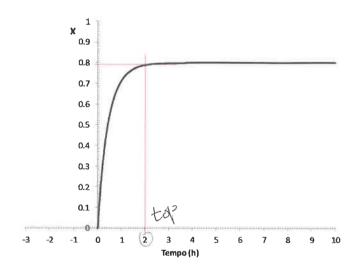
$$|_{C} = 2,667$$

Prob 1f

Tempo de reacção:

X=0,99 7-60

$$X = 0.99 \times 0.8 = 0.792$$
s



Do gráfico:

$$t = 2h$$

Tempo de 1 operação:

$$t_{batch} = t + t_d = 2 + 1.5 = 3.5 h /$$

Número de operações por ano:

$$batch_{ano} = \frac{24 \times 330}{3.5} = 2262$$

Produção por operação:

$$N_C = \frac{1 \times 10^9}{130 \times 2262} = 3400,7 \ mol$$

Número de moles de A necessários:

$$N_C = N_{A0} X$$
 :  $N_{A0} = \frac{N_C}{0.99 \, Xe} = \frac{3400.7}{0.792} = 4293.8$ 

Volume da mistura reaccional:

$$C_{A0} = \frac{N_{A0}}{V}$$
  $\therefore V = \frac{N_{A0}}{C_{A0}} = \frac{4293,8}{1} = 4293,8 L$ 

Volume de reactor necessário:

$$V_R = 1.15 \times V = 1.15 \times 4293.8 = 4937.8 L$$

Portanto, basta 1 reactor de 5 m<sup>3</sup>.

Prob 2a

2A -3B+ ( (f.gasse T= 4736

Lei cinética:

$$r = k C_A^2 = k \left(\frac{F_A}{v}\right)^2 = k \left(\frac{F_{A0} (1 - X)}{v_0 (1 + \varepsilon X)}\right)^2 = k C_{A0}^2 \left(\frac{1 - X}{1 + \varepsilon X}\right)^2$$

Equação estequiométrica:

$$A \to \frac{3}{2}B + \frac{1}{2}C$$

$$\varepsilon = y_{A0} \delta = 1 \times \left(-1 + \frac{3}{2} + \frac{1}{2}\right) = 1$$

$$C_{A0} = \frac{P_{A0}}{RT} = \frac{y_{A0}P}{RT} = \frac{1 \times 5}{0,082 \times 473} = 0,129 M$$

Balanço molar:

$$dV = F_{A0} \frac{dX}{(-r_A)} \quad \therefore V = F_{A0} \int_0^X \frac{dX}{(-r_A)}$$

Equação condensada:

$$V = F_{A0} \int_0^X \frac{dX}{k C_{A0}^2 \left(\frac{1-X}{1+\varepsilon X}\right)^2} = \frac{v_0}{C_{A0} k} \int_0^X \left(\frac{1+\varepsilon X}{1-X}\right)^2 dX$$

$$V = \frac{15}{0,129 \times 0,4} \int_0^X \left(\frac{1+X}{1-X}\right)^2 dX = \frac{15}{0,129 \times 0,4} \left[\frac{4}{1-X} - 4\ln\frac{1}{1-X} + X\right]_0^X$$

$$= \frac{15}{0,129 \times 0,4} \left(\frac{4}{1-X} - 4\ln\frac{1}{1-X} + X - 4\right)$$

$$V = \frac{15}{0,129 \times 0,4} \left(\frac{4}{1-0,99} - 4\ln\frac{1}{1-0,99} + 0,99 - 4\right) = 110049 L$$

Prob 2b

$$v = v_0 (1 + \varepsilon X) = 15 \times (1 + 0.99) = 29.85 L/s$$

Prob 2c

$$F_B = \frac{3}{2} F_{A0} X = \frac{3}{2} C_{A0} v_0 X = \frac{3}{2} \times 0.129 \times 15 \times 0.99 = 2.873 \text{ mol/s}$$

Prob 2d

$$P = P_0 (1 + \varepsilon X) = 5 \times (1 + 0.99) = 9.95 atm$$