

FT II – Reação Química Heterogênea

Felipe B. Pinto 61387 – MIEQB

31 de maio de 2024

Conteúdo

Exemplo 1	2	Exemplo 3	4
Exemplo 2	3			

Exemplo 1



$$Q_{\text{O}_2} = W_{\text{O}_2}$$

Reações instantâneas: $y_{\text{O}_2|_R} = 0$ completamente absorvido pela superfície

Reações O_2 Puro: $y_{\text{O}_2|_\infty} = 1$

Resposta

$$Q_{\text{O}_2} = 4\pi r^2 N_{\text{O}_2};$$

Fluxo Molar O_2 :

$$N_{\text{O}_2} = y_{\text{O}_2} (N_{\text{O}_2} + N_{\text{CO}}) - C \mathcal{D} \frac{dy_{\text{O}_2}}{dr};$$

Fluxo Molar CO :

$$\frac{N_{\text{CO}}}{2} = \frac{N_{\text{O}_2}}{-1} \implies N_{\text{CO}} = -2 N_{\text{O}_2} \implies$$

$$\begin{aligned} \implies \int_R^\infty N_{\text{O}_2} dr &= \int_R^\infty \frac{Q_{\text{O}_2}}{4\pi r^2} dr = \frac{Q_{\text{O}_2}}{4\pi} \int_R^\infty \frac{dr}{r^2} = \\ &= -\frac{Q_{\text{O}_2}}{4\pi} \Delta(1/r) \Big|_R^\infty = \frac{Q_{\text{O}_2}}{4\pi R} = \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} &= \int_{y_{\text{O}_2|_R}}^{y_{\text{O}_2|_\infty}} -C \mathcal{D} \frac{dy_{\text{O}_2}}{y_{\text{O}_2} + 1} = -C \mathcal{D} \int_0^1 \frac{dy_{\text{O}_2} + 1}{y_{\text{O}_2} + 1} = -C \mathcal{D} \Delta(\ln(y_{\text{O}_2} + 1)) \Big|_0^1 \\ &= -C \mathcal{D} \ln \frac{1+1}{0+1} = -C \mathcal{D} \ln 2 \implies \end{aligned}$$

$$\implies Q_{\text{O}_2} = -4\pi R C \mathcal{D} \ln 2$$

Exemplo 2

Obtenha uma expressão para o fluxo molar de A quando numa superfície catalítica ocorre a reacção instantânea $nA \longrightarrow A_n$. A difusão de A dá-se através de uma camada de espessura l e a fracção molar de A no exterior dessa camada é $y_{A,0}$.

Resposta

Fluxo em geometria plana:

$$Q_{A,z} = N_{A,z};$$

Fluxo Molar:

$$\begin{aligned} N_A &= -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dz} + y_A (N_A + N_{A_n}) = -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dz} + y_A (N_A + N_A/n) = \\ &= -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dz} + y_A N_A (1 - 1/n) \implies \end{aligned}$$

$$\implies \int_0^l N_A \, dz = N_A \int_0^l dz = N_A l =$$

$$\begin{aligned} &= \int_0^{y_{A,0}} -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{1 - y_A (1 - 1/n)} = -C \mathcal{D} \int_0^{y_{A,0}} \frac{dy_A}{1 - y_A (1 - 1/n)} = \\ &= \frac{-C \mathcal{D}}{(1 - 1/n)} \int_0^{y_{A,0}} \frac{d(1 - y_A (1 - 1/n))}{1 - y_A (1 - 1/n)} = \frac{-C \mathcal{D}}{(1 - 1/n)} \ln(1 - y_{A,0}(1 - 1/n)) \end{aligned}$$

$$\implies N_A = \frac{-C \mathcal{D}}{l (1 - 1/n)} \ln(1 - y_{A,0}(1 - 1/n))$$

Exemplo 3

Um cilindro de aço, cuja superfície está revestida por um catalisador, é usado para promover a reacção de dimerização de um composto gasoso A ($2A \rightarrow A_2$), à pressão atmosférica e à temperatura de 50°C . Este composto, com uma pressão parcial de 0.39 atm , difunde-se estacionariamente até à superfície do cilindro, sendo a velocidade de difusão limitada pela difusão de A através de um filme gasoso com 6 mm de espessura.

$$\bullet D_A = 2.5 \text{ E}^{-5} \text{ m}^2/\text{s} \quad \bullet d = 5 \text{ cm} \quad \bullet L = 10 \text{ cm}$$

E3 a)

Determine a velocidade de difusão de A para o caso em que a reacção ocorre somente na superfície lateral exterior do cilindro.

Resposta

Fluxo em geometria cilíndrica:

$$Q_A = N_{A,R} 2 \pi r L;$$

Fluxo molar:

$$\begin{aligned} N_{A,R} &= -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dr} + y_A (N_{A,R} + N_{A_2,R}) = \\ &= -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dr} + y_A (N_{A,R} - (1/2) N_{A,R}) = \\ &= -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{dr} + y_A N_{A,R}/2 \Rightarrow \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \int_R^{R+\delta} N_{A,R} dr &= \int_R^{R+\delta} \frac{Q_{A,R}}{2 \pi r L} dr = \frac{Q_{A,R}}{2 \pi L} \int_R^{R+\delta} \frac{dr}{r} = \frac{Q_{A,R}}{2 \pi L} \ln \frac{R+\delta}{R} \\ &= \int_0^{y_{A,0}} -C \mathcal{D} \frac{dy_A}{1 - y_{A,0}/2} = \frac{C \mathcal{D}}{1/2} \int_0^{y_{A,0}} \frac{d(1 - y_{A,0}/2)}{1 - y_{A,0}/2} = \frac{C \mathcal{D}}{1/2} \ln \frac{1 - y_{A,0}/2}{1 - 0} \\ &= \frac{C \mathcal{D}}{1/2} \ln \frac{1 - p_{A,0}/2 P}{1 - 0} \Rightarrow \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow Q_{A,R} &= \frac{\frac{P}{RT} \mathcal{D} 2 \pi L}{(1/2) \ln \frac{R+\delta}{R}} \ln(1 - p_{A,0}/2 P) = \\ &= \frac{\frac{1}{82.057 \cdot 323.15} * 2.5 \text{ E}^{-5} * 2 * \pi * 10}{(1/2) \ln \frac{2.5+0.6}{2.5}} \ln(1 - 0.39/2 * 1) \cong -1.19 \text{ E}^{-3} \text{ mol/s} \end{aligned}$$

E3 b)

Calcule a velocidade de difusão de A para o caso em que a reacção ocorre somente numa das bases do cilindro.

Resposta

Fluxo em geometria plana:

$$Q_{A,z} = N_{A,z};$$

Fluxo molar:

$$\begin{aligned} N_{A,z} &= \frac{C \mathcal{D}}{\delta/2} \ln(1 - y_{A,0}/2) = \frac{C \mathcal{D}}{\delta/2} \ln(1 - p_{A,0}/2 * P) = \\ &= \frac{\frac{1}{82.057 \cdot 323.15} * 0.25}{0.6/2} \ln(1 - 0.39/2 * 1) \cong -6.817 \text{ E}^{-6} \text{ mol/s} \end{aligned}$$