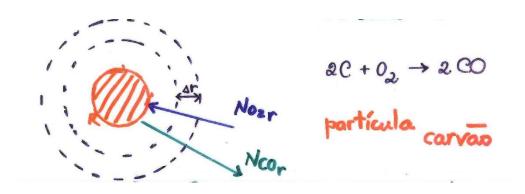
Isabel Coelhoso e João Crespo jgc@fct.unl.pt

Engenharia Química e Biológica

Fenómenos de Transferência II



Equação Conservação (Balanço mássico O_2)

Dividindo por

$$\frac{1}{n^2} \frac{d}{dn} \left(\frac{n^2 N O_{2n}}{n} \right) = 0$$

$$\frac{1}{n^2} \frac{d}{dn} \left(\frac{n^2 N O_{2n}}{n} \right) = 0$$

Para o CO

E da estequiometria da reacção

Cinética

$$N_{0_{2}\Lambda} = -C \, \mathcal{D}_{0_{2}-\alpha r} \, \frac{dy_{0z}}{dr} + y_{0_{2}} \left(N_{0_{2}\Lambda} + N_{CO_{\Lambda}} + N_{N_{2}\Lambda} \right)$$

$$N_{0_{2}\Lambda} = -C \, \mathcal{D}_{0_{2}-\alpha r} \, \frac{dy_{0z}}{dr} + y_{0_{2}} \left(-N_{0_{2}\Lambda} \right)$$

$$N_{0_{2}\Lambda} \left(1 + y_{0z} \right) = -C \, \mathcal{D}_{0_{2}-\alpha r} \, \frac{dy_{0z}}{dr}$$

$$N_{0_{2}\Lambda} \left(1 + y_{0z} \right) = -C \, \mathcal{D}_{0_{2}-\alpha r} \, \frac{dy_{0z}}{dr}$$

$$\frac{w_{0z}}{4\pi} \frac{dr}{r^2} = -C \partial_{0z} - az \frac{dy_{0z}}{1 + y_{0z}}$$

Condições fronteira

$$r = R$$
 $foz = foz | R$

- 1. Obtenha uma expressão para o fluxo molar de A quando numa superfície catalítica ocorre a reacção instantânea $nA \rightarrow A_n$.
- 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_{AO} .
- 2. 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 $50^{\circ}C$. 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.
- a) Determine a velocidade de difusão de A para o caso em que a reacção ocorre somente na superfície lateral exterior do cilindro.
- b) Calcule a velocidade de difusão de A para o caso em que a reacção ocorre somente numa das bases do cilindro.

$$D_A = 2.5 \times 10^{-5} \text{ m}^2/\text{s}$$

$$MA \longrightarrow A$$

$$mA \longrightarrow A_{n}$$

$$y_{n} \longrightarrow A_{n}$$

$$\bar{\mathcal{N}}_{A} = -m \, \bar{\mathcal{N}}_{A_{m}} \qquad \qquad (=) \quad \bar{\mathcal{N}}_{A_{m}} = -\frac{1}{m} \, \bar{\mathcal{N}}_{B}$$

No dz =
$$-\frac{PD_{AB}}{RT} \times \frac{dy_{A}}{\left(1 - \left(\frac{m-1}{m}\right)y_{A}\right)}$$

Na
$$\int_{z=0}^{z=1} dz = -PD_{A3}$$
 $\int_{z=0}^{y=0} dy_{A}$
 $\int_{z=0}^{y=0} dy_{A}$
 $\int_{z=0}^{y=0} dy_{A}$

$$N_{\alpha} \times \hat{X} = -\frac{PD_{A3}}{P2T} \times \left(-\frac{1}{\alpha}\right) \left[l_{N} \frac{1}{1-\alpha} y_{Ro} \right]$$

e instantour 4A=0

Copicos snorteira

con d= m-1

T= 50°C a se o processo é P= 2 Alm controlisa por Pa= 0,39atm Difracto (porter mons DA, Az 2, 5 x 10 5 m2/s lent), podernos consideras d = Sem = 17 = 2,5cm a learny como sendo = 2,5 × 10 m Instintine Consis frontam 1=0,1m 2A - A2 -0 0 fload De " A" $\hat{N}_A = -2 \tilde{N}_{Az}$ Vi tu Xinal megalivo, pois coloquei Ag coopsonemde position is a aumenter = 0,39 1 = 0,39 NAZ YA (NAS NAZ) - PDB dya tha! NAEXTE = NAIX RI NA= YA (NA- 2NA) - PDrs dya NA = NA RIX I NA, (1 - 1 ya) = - PDAB AVA

DT 2 33 NA, xR, (de = - ? Das ya - Aya 1 - 0,5 ya NA, R, & ln R1 = - PDAB x (-1) \ ln (1-0,5 ya) Q/271L vebason se Q= 2 PDAB x 2TTL IN (1-0,5 yx) / IN (R, 18) Q= NA= x 5 = Q = 4xT1 x 1 x 2,5 x 10 5 x 0,1 x ln(1 - 0,5 x 0,39) / ln(= 15 x 10 2 + 6 x 10 3) Q = NA x Z TI R, L Q = NA. P. . ZTIL

(como overn das!)

colours As consign francis

R= 8,2057 x10 alm m K ml

Q = -1,195 x10-3 mole m. s