FT II – Exercicios – Difusão em estado estacionário

Felipe B. Pinto 61387 – MIEQB

22 de julho de 2024

Conteúdo

Questão 1	3	Questão 3							5
Ourostão 2	4								

Questão 1

Um componente A difunde-se através de uma camada em repouso de um componente B de espessura Z. A pressão parcial de A num dos lados da camada é $p_{A,1}$ e no outro lado $p_{A,2} < p_{A,1}$.

Mostre que o fluxo máximo possível de A através dessa camada é dado por:

$$N_{A, ext{max}} = rac{\mathcal{D}\,P}{R\,T\,Z}\,\lnrac{P}{P-p_{A\,1}}; \qquad P: ext{Press\~ao} ext{ total}$$

Resposta

$$N_{A,z} = y_A(N_{A,z} + N_{B,z}) - \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \frac{\mathrm{d}y_A}{\mathrm{d}z} = y_A N_{A,z} - \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \frac{\mathrm{d}y_A}{\mathrm{d}z} \Longrightarrow$$

$$\Longrightarrow y_A N_{A,z} - N_{A,z} = N_{A,z}(y_A - 1) = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \frac{\mathrm{d}y_A}{\mathrm{d}z} \Longrightarrow$$

$$\Longrightarrow \int_0^z N_{A,z} \, \mathrm{d}z = N_{A,z} \int_0^z \mathrm{d}z = N_{A,z} \, \Delta z \Big|_0^z = N_{A,z} \, z =$$

$$= \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \frac{\mathrm{d}y_A}{y_A - 1} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{\mathrm{d}y_A}{y_A - 1} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{\mathrm{d}(y_A - 1)}{y_A - 1} =$$

$$= \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \Delta \left(\ln(y_A - 1) \right) \Big|_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \ln \frac{y_{A,2} - 1}{y_{A,1} - 1} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \ln \frac{p_{A,2}/P - 1}{p_{A,1}/P - 1} =$$

$$= \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RT} \ln \frac{p_{A,2} - P}{p_{A,1} - P} \Longrightarrow$$

$$\Longrightarrow N_{a,z} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{p_{A,2} - P}{p_{A,1} - P} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{p_{A,1} - P} \ln \frac{P}{p_{A,1} - P} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} \ln \frac{P}{P - p_{A,1}} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{RTz} \ln \frac{P}{P} = \frac{P\mathcal{D}_{A,B}}{$$

O fluxo é maximo quando $p_{A,2} = 0$

Questão 2

Moldou-se naftaleno sob a forma de um cilindro de raio r_1 que se deixou sublimar no ar em repouso. Mostre que a velocidade de sublimação é dada por:

$$Q = rac{2\,\pi\,L\,\mathcal{D}\,P}{R\,T}\,rac{\ln\left(rac{1-y_{A,2}}{1-y_{A,*}}
ight)}{\ln(r_2/r_1)}$$

 $y_{A,*}$ Fração molar correspondente a pressão de vapor do naftaleno

 $y_{A,2}\,$ Fração molar correspondente a r_2

(i) Explique o que sucede à velocidade de sublimação quando r_2 se torna muito grande

Resposta

ar em repouso $\iff \bar{N}_{B,r} = 0$

$$N_{A,r} = y_{A}(N_{A,r} + N_{B,r}) - \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \frac{dy_{A,r}}{dr} = y_{A}N_{A,r} - \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \frac{dy_{A}}{dr} \Longrightarrow$$

$$\implies N_{A,r}(y_{A,r} - 1) = \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \frac{dy_{A,r}}{dr} \Longrightarrow \frac{N_{A,1} r_{1}}{r} = \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \frac{1}{y_{A,r} - 1} \frac{dy_{A,r}}{dr} \Longrightarrow$$

$$\implies \int_{r_{1}}^{r_{2}} N_{A,1} r_{1} \frac{dr}{r} = N_{A,1} r_{1} \int_{r_{1}}^{r_{2}} \frac{dr}{r} = N_{A,1} r_{1} \Delta \ln(r) \Big|_{r_{1}}^{r_{2}} = N_{A,1} r_{1} \ln \frac{r_{2}}{r_{1}} =$$

$$= \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \frac{dy_{A,r}}{y_{A,r} - 1} = \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{dy_{A,r}}{y_{A,r} - 1} = \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \int_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} \frac{d(y_{A,r} - 1)}{y_{A,r} - 1} =$$

$$= \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \Delta \ln(y_{A,r} - 1) \Big|_{y_{A,1}}^{y_{A,2}} = \frac{P \mathscr{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \ln \frac{y_{A,2} - 1}{y_{A,1} - 1};$$

$$Q = N_{A,S} S = N_{A,1} 2 \pi r_1 L \implies N_{A,1} r_1 = \frac{Q}{2 \pi L} \implies$$

$$\Rightarrow \frac{Q}{2\pi L} \ln \frac{r_2}{r_1} = \frac{P \mathcal{D}_{A,\mathcal{B}}}{RT} \ln \frac{y_{A,2} - 1}{y_{A,1} - 1} \Rightarrow$$

$$\Rightarrow Q = \frac{P \mathcal{D}_{A,\mathcal{B}} 2\pi L}{RT} \frac{\ln \left(\frac{y_{A,2} - 1}{y_{A,1} - 1}\right)}{\ln (r_2/r_1)} = \frac{2\pi L \mathcal{D}_{A,\mathcal{B}} P}{RT} \frac{\ln \left(\frac{1 - y_{A,2}}{1 - y_{A,1}}\right)}{\ln (r_2/r_1)}$$

Resposta (i)

A velocidade de sublimação é constante por se tratar de um cilindro.

Questão 3

Um tubo com 1 cm de diâmetro e 20 cm de comprimento está cheio com uma mistura de CO_2 e H_2 a uma pressão total de 2 atm e a uma temperatura de 0 °C. O coeficiente de difusão do CO_2 – H_2 nestas condições é 0.275 cm 2 s $^{-1}$. Se a pressão parcial do CO_2 for 1.5 atm num dos lados do tubo e 0.5 atm no outro extremo

Q3 a.

calcule a velocidade de difusão para Contradifusão equimolar

$$N_{\mathrm{CO_2}} = -N_{\mathrm{H_2}}$$

Q3 b.

calcule a velocidade de difusão para A seguinte relação entre os fluxos

$$N_{
m H_2} = -0.75\,N_{
m CO_2}$$