

FT II – Slides 2024: Difusão em Estado Transiente

Felipe B. Pinto 61387 – MIEQB

3 de junho de 2024

Conteúdo

1	Balanço de Massa	3
---	----------------------------	---

- Em processos transientes a concentração num determinado ponto/posição varia com o tempo
- Estado não estacionário: Processo que depende do tempo

1 Balanço de Massa

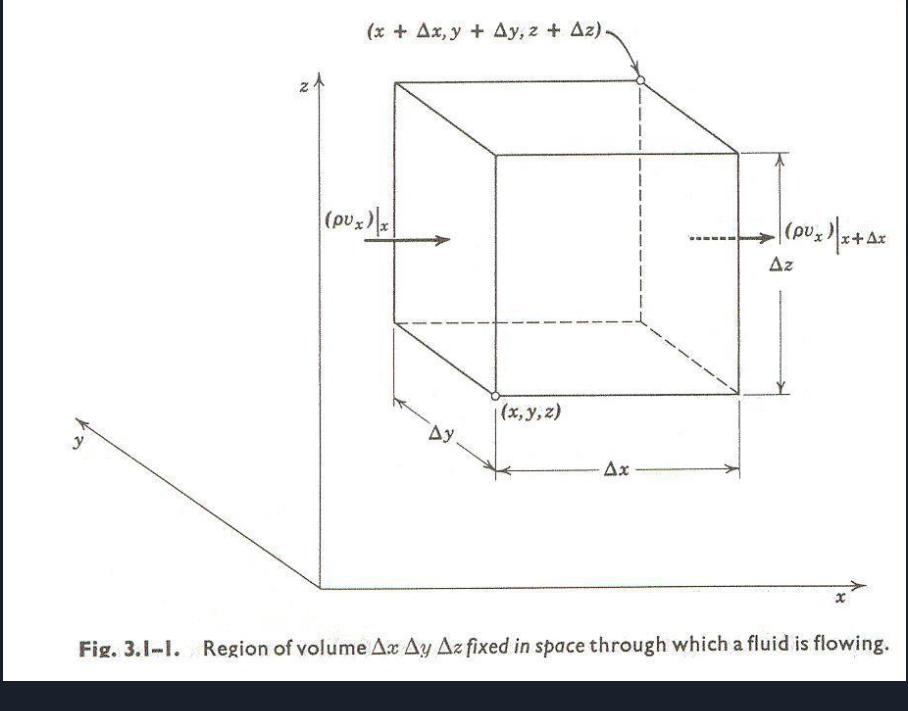


Fig. 3.1-1. Region of volume $\Delta x \Delta y \Delta z$ fixed in space through which a fluid is flowing.

Soluções binárias líquidas diluídas

$$\frac{Dc_A}{Dt} = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A + R_A$$

• $r_A = -r_B; n_A + n_B = \rho v$

• Constantes: ρ, \mathcal{D}

2ª Lei de Fick

$$\frac{\partial c_A}{\partial t} = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A$$

• $r_A = -r_B; n_A + n_B = \rho v$

• Constantes: ρ, \mathcal{D}

• Não reativo $R_A = R_B = 0$

• Sem Movimento $v = 0$

Demonstração:

$$\text{Acumulação}_A = \text{Entrada}_A - \text{Saída}_A + \text{Prod}_A$$

• Variação de massa de A no elemento de volume:

$$\frac{\partial \rho_A}{\partial t} \Delta x \Delta y \Delta z$$

• Entrada de A através da face x :

$$n_{A,x} \Big|_x \Delta y \Delta z$$

• Saída de massa de A através da face $x + \Delta x$:

$$n_{A,x} \Big|_{x+\Delta x} \Delta y \Delta z$$

• Produção de A por reação química

$$r_A \Delta x \Delta y \Delta z$$

• $\dim r_A = \text{g/m}^3 \text{ h}$: Massa de A produzido por volume e tempo

• $n_{A,i}$: Componentes do vetor fluxo de massa

$$\frac{\partial \rho_A}{\partial t} \Delta x \Delta y \Delta z = \left(\begin{array}{l} \Delta y \Delta z \left(n_{A,x} \Big|_x - n_{A,x} \Big|_{x+\Delta x} \right) + \\ + \Delta x \Delta z \left(n_{A,y} \Big|_y - n_{A,y} \Big|_{y+\Delta y} \right) + \\ + \Delta x \Delta y \left(n_{A,z} \Big|_z - n_{A,z} \Big|_{z+\Delta z} \right) \end{array} \right) \Rightarrow$$

$$\Rightarrow r_A = \frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \left(\frac{\partial n_{A,x}}{\partial x} + \frac{\partial n_{A,y}}{\partial y} + \frac{\partial n_{A,z}}{\partial z} \right) = \frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \nabla n_A$$

Adicionando um segundo componente (B)

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla(\rho v) = 0$$

• Mistura binária: $n_A + n_B = \rho v$

• Conservação de massa: $r_A = -r_B$

Em unidades molares:

$$R_A = \frac{\partial c_A}{\partial t} + \nabla N_A \quad \text{Equação de conservação de A}$$

$$R_B = \frac{\partial c_B}{\partial t} + \nabla N_B \quad \text{Equação de conservação de B}$$

$$R_A + R_B = \frac{\partial c}{\partial t} + \nabla c v^* \quad \text{Total}$$

Para obter o perfil de concentrações

Em unidades mássicas:

$$\begin{aligned} n_A &= \omega_A (n_A + n_B) - \rho \mathcal{D}_{A,B} \nabla \omega_A = \\ &= \rho_A v - \rho \mathcal{D}_{A,B} \nabla \omega_A \end{aligned}$$

Em unidades molares:

$$N_A = x_A (N_A + N_B) - c \mathcal{D}_{A,B} \nabla x_A$$

Substituindo

$$\nabla \rho \mathcal{D}_{A,B} \nabla \omega_A + r_A = \frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \nabla \rho_A v$$

$$\nabla c_A \mathcal{D}_{A,B} \nabla x_A + R_A = \frac{\partial c_A}{\partial t} + \nabla c_A v^*$$

Mantendo ρ e \mathcal{D} constantes

$$\frac{Dc_A}{Dt} = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A + R_A$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \rho_A \nabla v + v \nabla \rho_A = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 \rho_A + r_A;$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \rho v = 0 \Rightarrow \nabla v = 0 \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{\partial c_A}{\partial t} + v \nabla c_A = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A + R_A \Rightarrow$$

$$\Rightarrow \frac{Dc_A}{Dt} = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A + R_A$$

Sistema não reativo e sem movimento

2ª lei de Fick

$$\frac{\partial c_A}{\partial t} = \mathcal{D}_{A,B} \nabla^2 c_A$$

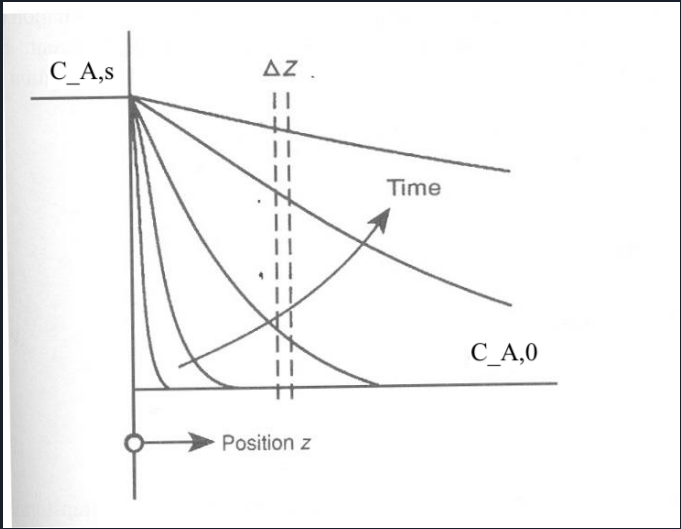
• Não reativo: $R_A = R_B = 0$

• Sem movimento: $v = 0$

1.1 Difusão num meio semi-infinito

Condições da 2ª lei de Fick
Estados:

Condição	t	z	c_A
Inicial	$t = 0$	$0 \leq z \leq L$	$c_{A,0}$
Fronteira 1	$t > 0$	$z = 0$	$c_{A,s}$
Fronteira 2	$t > 0$	$z \rightarrow \infty$	$c_{A,0}$



Solução

$$\frac{d^2 c_A}{d\xi^2} + 2\xi \frac{dc_A}{d\xi} \quad \xi = \frac{z}{\sqrt{4 \mathcal{D} t}}$$
$$\operatorname{erf} \xi = \frac{c_{A,s} - c_A}{c_{A,s} - c_{A,0}} = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^\xi \exp -s^2 \, ds$$
$$\operatorname{erf} |a| = 1 - \left(\begin{array}{r} 1 \\ +0.2784 |a| \\ +0.2314 |a|^2 \\ +0.0781 |a|^4 \end{array} \right)^{-4}$$

erf: função erro, valor pode ser usado a tabela para conferir

$$\frac{dc_A}{dt} = \frac{dc_A}{d\xi} \frac{d\xi}{dt} = \mathcal{D}_{A,B} \frac{d^2 c_A}{dz^2} = \mathcal{D}_{A,B} \frac{d^2 c_A}{d\xi^2} \frac{d^2 \xi}{dz^2}; \quad \xi = \frac{z}{\sqrt{4 \mathcal{D} t}} \Rightarrow$$
$$\Rightarrow \frac{d^2 c_A}{d\xi^2} + 2\xi \frac{dc_A}{d\xi}$$

Fluxo de A:

$$J_A^* = -\mathcal{D} \frac{\partial c_A}{\partial z} = \sqrt{\frac{\mathcal{D}}{\pi t}} \exp \left(\frac{-z^2}{4 \mathcal{D} t} \right) (c_{A,s} - c_{A,0})$$
$$J_A^* \Big|_{z=0} = \sqrt{\frac{\mathcal{D}}{\pi t}} (c_{A,s} - c_{A,0})$$