

Resumo da aula anterior

Permeação de Gases

• Lei de Henry

$$C = s P^n$$

$[C]$  = concentração de gases = Torr ou atm

$[s]$  = solubilidade

$[P]$  = Pressão do sistema

$[s]$   $n=1$  para todos os gases em não-metais.

$n=1/2$  para gases diatômicos em metais.

• 1ª Lei de Fick

$$Q = -D \frac{dc}{dx}$$

$D$  é o coef. de difusão

$[D] = \text{cm}^2/\text{s}$

$Q$  é o fluxo de gás que atravessa uma área transversal unitária.

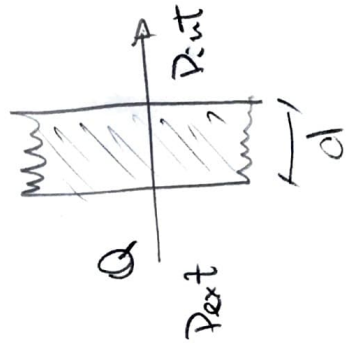
$q = Q' = \text{throughput per unidade de área}$

$$[q] = \frac{\text{Torr l}}{\text{s cm}^2}$$

$$D = D_0 e^{-E/RT}$$

$E$  é a energia de ativação por difusão

$$[E] = \frac{\text{kcal}}{\text{mol}}$$



$$Q = \frac{Ds}{d} (P_2^n - P_1^n)$$

$$Ds = K(T)$$

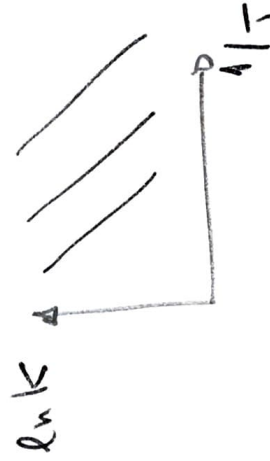
$K$  = constante de permeação

Quantidade de gás, em cm<sup>3</sup> nos CNTP, que difunde através de uma área em uma parede de espessura  $l$  em para uma diferença de 1 atm.

$$K = K_0 e^{-E/RT}$$

$$\ln K = \ln K_0 - \frac{E}{R} \frac{1}{T}$$

$$y = a + bx$$



Exemplos: ① N<sub>2</sub> em neoprene

$P_{res} \sim 10^{-6}$  Torr  $\rightarrow$  Não usar em sistemas de alto vácuo

② N<sub>2</sub> em Fe

$$Q \sim 10^{-9} \frac{\text{Torr} \cdot l}{s}$$

$P_{res} \sim 10^{-11}$  Torr  $\rightarrow$  Usar metais em sistemas de alto-vácuo

Evitar ferro fundido!

## Difusão de gases

(2)

2ª Lei de Fick

Adolf Fick (1855)

(1829-1901) fisiologista  
alemão.

Em muitos casos, o equilíbrio, ou estado estacionário, só é atingido após um longo tempo, principalmente se o coeficiente de difusão for pequeno.

Por isso, devemos considerar o regime de transição.

Equações de Difusão (2ª Lei de Fick)

$$\boxed{D \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} = \frac{\partial c}{\partial t}}$$

Difusão em um estado  
NÃO estacionário.

Gradiente de concentração de uma substância

⇒ É produzido um fluxo de partículas (ou calor) que tende a homogeneizar a dissolução e uniformizar a concentração.

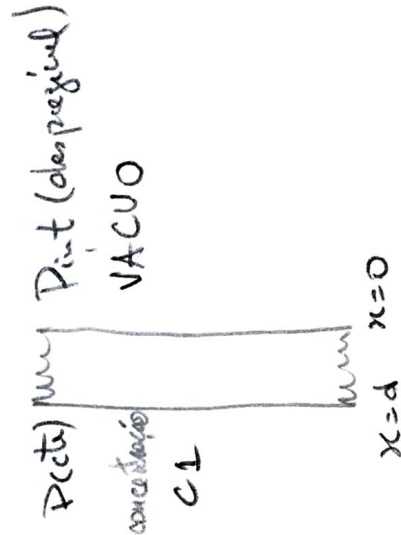
⇒ Este é um processo IRREVERSÍVEL!

Serão apresentados a seguir alguns casos específicos para a descrição em sistemas de vácuo:

- (a) Permeação - caso transiente
- (b) Parede semi-infinita
- (c) Parede finita

## CASO TRANSIENTE

Fase inicial da permeação de gases antes de atingir o estado estacionário.



Condições iniciais de contorno

$$c=0 \quad 0 \leq x \leq d \quad t=0$$

$$c=0 \quad x=0 \quad t > 0$$

$$c=c_1 \quad x=d \quad t > 0$$

A resolução da 2ª Lei de Fick é feita por separação de variáveis.

A solução é dada por:

$$c(x,t) = \frac{c_1 x + 2c_1}{\pi} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n}{n} \sin \frac{n\pi x}{d} \exp \left\{ - \left( \frac{n\pi}{d} \right)^2 D t \right\}$$

A taxa de desgasificação instantânea no tempo  $t$  é:

(1ª Lei de Fick)

$$Q = D \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} = \frac{D c_1}{d} + \frac{2c_1 D}{d} \sum_{n=1}^{\infty} (-1)^n \exp \left\{ - \left( \frac{n\pi}{d} \right)^2 D t \right\}$$

A quantidade de gás que migra (permeia) para a câmara de vácuo é:

$$Q_T = \int_0^t Q dt = \int_0^t D \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} dt$$

$$Q_T = \frac{D c_1 t}{d} - \frac{2c_1 d}{\pi^2} \sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n}{n^2} \exp \left[ - \left( \frac{n\pi}{d} \right)^2 D t \right]$$

3

desde que

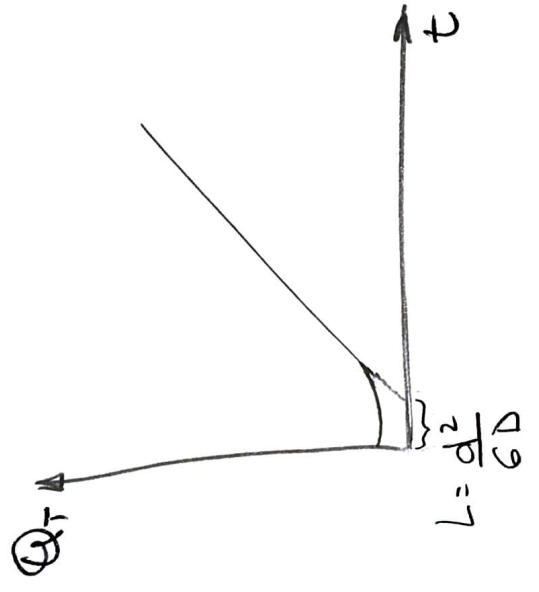
$$\sum_{n=1}^{\infty} \frac{(-1)^n}{n^2} = \frac{\pi^2}{12}$$

Para tempos muito longos ( $t \rightarrow \infty$ ) o último termo se anula

$$Q = \frac{Dc_1}{d} \left[ t - \frac{d^2}{6D} \right] \quad [D] = \frac{cm^2}{s}; \quad \left[ \frac{d^2}{6D} \right] = \text{seg.}$$

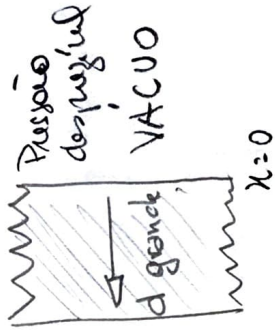
$L = \frac{d^2}{6D}$  é um atraso "temporal"

Fazendo o gráfico de  $Q_T$  em função de  $t$ , temos:



} Através da medida de tempo  
 }  $\frac{d^2}{6D}$  é possível obter o valor de  $D$

Difusão de gases por uma parede semi-infinita



Em  $t=0$ , uma das faces da parede é exposta ao "vácuo".

Considera-se que a pressão residual seja desprezível.

Devemos resolver a equação da 2ª Lei de Fick com as seguintes condições de contorno e condições iniciais:

$$\frac{\partial^2 c}{\partial x^2} = \frac{\partial c}{\partial t}$$

$$\begin{aligned} c &= c_0 & x &\geq 0 & t &= 0 \\ c &= 0 & x &= 0 & t &> 0 \end{aligned}$$

A solução da equação  $D \frac{\partial^2 c}{\partial x^2} = \frac{\partial c}{\partial t}$  é dada por:

$$c(x,t) = \frac{2c_0}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\frac{x}{2\sqrt{Dt}}} e^{-y^2} dy = c_0 \operatorname{erf} \left[ \frac{x}{2(Dt)^{1/2}} \right]$$

$\operatorname{erf} \equiv$  error function  $\operatorname{erf}(z) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^z e^{-t^2} dt$

Integral gaussiana:

$$\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-bu^2} du = \frac{1}{2} \frac{\sqrt{\pi}}{\sqrt{b}}$$

④ A taxa de desgasificação instantânea em  $t$ , é dada por:

(1ª Lei de Fick)

$$Q = D \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} = c_0 D^{1/2} \frac{1}{\sqrt{\pi t}} \Rightarrow Q \propto \frac{1}{\sqrt{t}}$$

Se o volume a ser evacuado estiver conectado a uma bomba de vácuo de velocidade de bombamento  $S$ .

$Q = PS$ , então

$$P = \frac{c_0 D^{1/2}}{S \sqrt{\pi t}}$$

Essa é a característica de sensores de difusão, ou seja, durante a desgasificação a pressão varia inversamente proporcional à raiz quadrada do tempo  $t$ .

O fluxo total de gás removido da parede será:

$$Q_T = \int_0^t D \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} dt = \frac{2 c_0 D^{1/2}}{\sqrt{\pi}} \sqrt{t}$$

Compare com  $Q_T$  estimado de uma parede finita (última página).

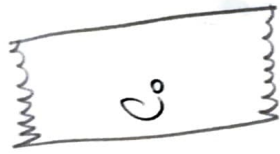
# Difusão de gás em uma parede finita

Gr. Lewin.

Condições de contorno

$$C = C_0 \quad 0 \leq x \leq d \quad t = 0$$

$$C = 0 \quad x = 0 \text{ e } x = d \quad t > 0$$



$x=0$   $x=d$

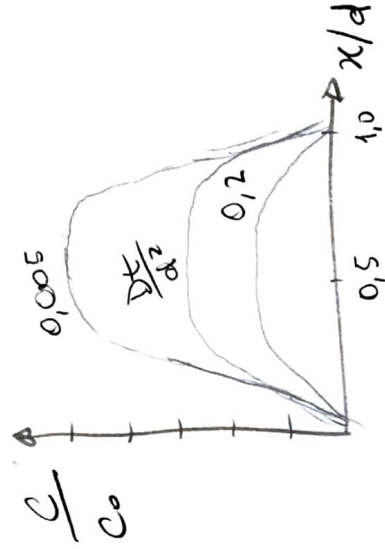
2ª Lei de Fick

$$\left| D \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} = \frac{\partial C}{\partial t} \right|$$

Soluções:

$$C(x,t) = C_0 \frac{4}{\pi} \sum_0^{\infty} (2n+1)^{-1} \operatorname{sen} \frac{\pi(2n+1)x}{d} \exp \left\{ - \left[ \frac{\pi(2n+1)}{d} \right]^2 Dt \right\}$$

MOSTRAR SLIDE



$\frac{Dt}{d^2}$  tempo, sem dimensão

$$\left[ \frac{cm^2}{s} \right] \frac{[s]}{cm^2} = \text{sem dimensão}$$



O fluxo instantâneo nas duas faces é:

$$Q = 2D \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} = \frac{8C_0D}{d} \sum_0^{\infty} \exp \left\{ - \left[ \frac{\pi(2n+1)}{d} \right]^2 Dt \right\}$$

duas faces

O gás total removido de parede é:

$$Q_T = 2D \int_0^t \left( \frac{\partial c}{\partial x} \right)_{x=0} dt = C_0d \left\{ 1 - \frac{8}{\pi^2} \sum_0^{\infty} (2n+1)^{-2} \exp \left[ - \left( \frac{\pi(2n+1)}{d} \right)^2 Dt \right] \right\}$$

$$\sum_0^{\infty} (2n+1)^{-2} = \frac{\pi^2}{8}$$

Esse resultado também descreve a quantidade de gás absorvida por uma placa "sem gás" em uma pressão que produz uma concentração de equilíbrio  $C_0$ .

CASO REAL - Nylon das correias do acelerador Moby Dick nas LNL em Legnaro, Itália

→ O nylon demora muito tempo para absorver a umidade, mas demora também muito tempo para desgasificar.

## Conclusões:

Inicialmente, a concentração de gás é próxima de  $C_0$  no interior da parede.

A equação deduzida para uma parede semi-infinita é uma aproximação da equação acima

$$Q_T = \frac{2}{\sqrt{\pi}} C_0 (Dt)^{1/2}$$

$\frac{Q_T}{C_0 d}$  é a fração de gás removido e

depende do parâmetro  $\frac{Dt}{d^2}$

Mostrar  $\left(\frac{Q_T}{C_0 d}\right)$  tabela 3.2

A difusão aumenta rapidamente com a temperatura por causa do termo de Boltzmann

$$D = D_0 e^{-E/RT}$$