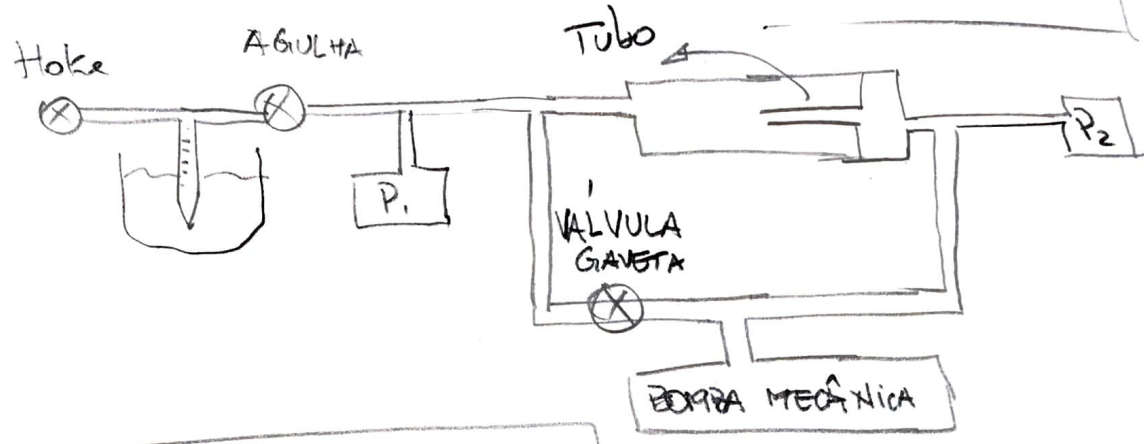


Método da Pipeta

$$C_{AB} = \frac{l}{Z_{AB}} = \frac{Q}{P_A - P_B}$$

$$C_{exp} = \frac{P_s}{P_A - P_B}$$



$$C_{exp} = P_{atm} \frac{\Delta V}{\Delta t} \frac{1}{P_1 - P_2}$$

$$P_1 \neq P_2$$

ⓐ O que significa condutância

$$Q = C \Delta P = C (P_{atm} - P_{sistema}) = P_x \frac{\Delta V}{\Delta t}$$

$$Q = C P_{atm} = P_x \frac{\Delta V}{\Delta t}$$

$$C = \frac{P_x}{P_{atm}} \frac{\Delta V}{\Delta t}$$

mas $P_x \sim P_{atm}$

então

$$C \sim \frac{\Delta V}{\Delta t}$$

⑥ Por que o método da Pipete funciona?

$$Q = PS = \underbrace{10^{-5}}_{\text{Pressão Típica}} \times \underbrace{100 \text{ l/s}}_{\text{velocidade de bombeamento}} = \frac{\Delta V}{\Delta t} P_{\text{atm}}$$

Q é constante, então:

$$\Rightarrow \frac{\Delta V}{\Delta t} = \frac{10^{-3} \text{ Torr l/s}}{700 \text{ Torr}} \sim 10^{-6} \text{ l/s}$$

Mas $10^{-6} \text{ l/s} = 10^{-3} \text{ ml/s}$ ou $10^{-3} \text{ ml} \times \frac{60}{\text{min}}$

então $\left| \frac{\Delta V}{\Delta t} \sim 0,1 \text{ ml/min} \right.$ Mensurável!

A válvula agulha estrangula o sistema!

Condutâncias:

Regime viscoso

$$C_{N_2} = \frac{180 D^4 \bar{P}}{L}$$

Regime molecular

$$C_{N_2} = \frac{12D^3}{L}$$

Intermediário

$$C_{\text{int}} = C_v + \alpha C_m$$

$$C_{\text{int}} = C_m \left(\frac{0,074D}{\bar{\lambda}} + 1 \right)$$

$$\alpha = \frac{1 + \frac{125D}{\bar{\lambda}}}{1 + 1,55 \frac{D}{\bar{\lambda}}}$$

onde $\left| \bar{\lambda} = \frac{5 \times 10^3 \text{ (cm)}}{\bar{P} \text{ (Torr)}} \right.$

Fontes de gases de um sistema de vácuo

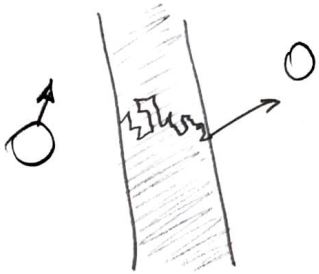
(2)

- Ref. } J. O'Hanlon - User's guide to vacuum technology
 } G. Lewin - Fundamentals of vacuum technology
 } A. Roth - Vacuum technology.

SLIDES

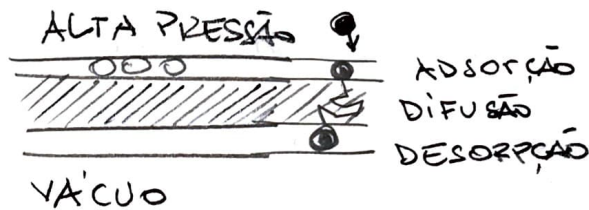
Permeação de Gases

A Roth. CAP 4



- ① Adsorção do gás pela superfície onde a pressão é alta.

Depois de ser absorvido o gás se dirige para o gradiente de concentração e difunde para o lado da superfície onde tem vácuo e é "desorvido"!!



GASES DIATÔMICOS: A molécula se divide durante a passagem, mas se recombina quando sai do material e vai para o volume.

Pequenas concentrações: Os gases usualmente se dissolvem de acordo com a lei de Henry

$$c = \lambda P^n$$

William Henry (botânico, físico/químico)

1775 - 1836

$$C = s P^n$$

$C \equiv$ concentração
 $s =$ solubilidade
 $P =$ pressão do gás

}	$n = 1$	Todos os gases em não metais
	$n = 1/2$	gases diatômicos em metais

$[C] \equiv$ Torr ou atm

$[s] \equiv$ solubilidade

}	$n = 1$	sem dimensão
	$n = 1/2$	$\sqrt{\text{atm}}$

C é a quantidade de gás em Torr cm^3 ou atm cm^3 em $T = 293\text{K}$ que é dissolvido em 1 cm^3 da substância.

s é a quantidade de gás em cm^3 nas CNTP que está dissolvido em 1 cm^3 do material em uma pressão de $P = 1 \text{ atm}$.

Se existir uma diferença de pressão, o gás difunde no estado estacionário de acordo com a lei de difusão, dada pela 1ª lei de Fick.

Adolf Fick - Fisiologista alemão (1829-1901)

1ª lei de Fick.

(3)

No regime estacionário

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

Q é o fluxo de gás através de uma área transversal unitária.

O sinal negativo é devido ao fato do fluxo ser oposto ao gradiente de concentração.

$Q \equiv$ throughput por unidade de área $\frac{\text{torr} \cdot \text{l}}{\text{cm}^2 \cdot \text{s}}$ [q]

D é o coeficiente de difusão $[D] = \frac{\text{cm}^2}{\text{s}}$

O coeficiente de difusão (D) diminui exponencialmente com a temperatura.

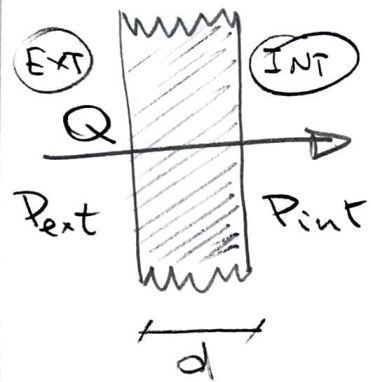
$$D = D_0 e^{-E/RT}$$

E é a energia de ativação por difusão e é usualmente expressa em $\frac{\text{kcal}}{\text{mol}}$

R é a constante universal dos gases

D_0 é uma constante de proporcionalidade.

Considerando uma seção reta de área unitária, dentro de uma parede muito extensa, com espessura d e pressões P_1 e P_2 em suas faces.



As concentrações nas duas superfícies podem ser descritas por:

$$C_1 = \lambda_1 P_1^n \quad \text{e} \quad C_2 = \lambda_2 P_2^n$$

Lei de Henry

Como $Q = -D \frac{dc}{dx}$, então [1ª Lei de Fick]

$$\int_0^d Q dx = -D \int_{c_1}^{c_2} dc \quad \Rightarrow \quad Q d = -D (c_2 - c_1)$$

$$Q = \frac{D}{d} (c_1 - c_2) \quad \xrightarrow{\text{substituindo Lei de Henry}} \quad Q = \frac{D s}{d} (P_1^n - P_2^n)$$

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

Ds é o coeficiente de permeação K

$Ds = K(T)$

K é expresso como a quantidade de gás, em cm^3 nas CNTP, que difunde através de uma área em uma parede de espessura 1 cm para uma diferença de 1 atm.

$$k = k_0 e^{-E/RT}$$

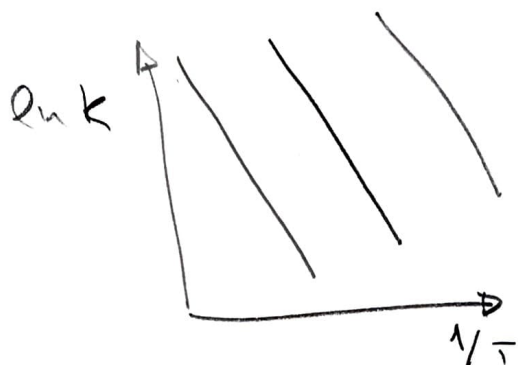
④

$$\ln k = \ln k_0 - \frac{E}{RT}$$

$$\text{reta } y = a - bx$$

SLIDE

Gráfico de $\ln k$ em função de $1/T$



Para diferentes gases
permeando em diferentes
materiais.

Para $n=1$

Todos os gases em não metais

$$k \left(\frac{\text{cm}^2}{\text{s}} \right); Q \left(\frac{\text{cm}^3 \text{ atm}}{\text{s cm}^2} \right)$$

para $n=1/2$

Gases diatômicos em metais

$$k \left(\frac{\text{cm}^2 \sqrt{\text{atm}}}{\text{s}} \right); Q \left(\frac{\text{cm}^3 \text{ atm}}{\text{s cm}^2} \right)$$

Transformações de unidades

$$\text{cm}^3 \text{ — } \text{l}$$

$$\text{atm} \text{ — } \text{Torr}$$

$$Q \left(\frac{\text{Torr l}}{\text{s cm}^2} \right)$$

[9]

EXEMPLO 1

N_2 em neoprene

$n = 1$ qualquer gás em não metais

$$Q = \frac{k (P_{ext} - P_{int})}{d}$$

dados $T = 330K$ $P_{ext} = 700Torr$

$d = 0,3 \text{ cm}$ $P_{ext} = 80\% P_{ext}$
 N_2

Pelo gráfico da curva 18 pag 27 do Gr. Lewin,
temos: $\frac{10^3}{T} \sim \frac{1000}{330}$ $k = 10^{-7} \frac{\text{cm}^2}{\text{s}}$; $n = 1$

$P_{ext} = 80\% (700)Torr$

$P_{ext} = 560Torr$
 N_2

$$Q = \frac{10^{-7} (560)}{0,3} \frac{\text{cm}^2 \text{ Torr}}{\text{s cm}}$$

$$Q = 1,9 \times 10^{-4} \frac{\text{Torr cm}^3}{\text{s cm}^2} \rightarrow Q = 1,9 \times 10^{-4} \frac{\text{Torr}}{\text{s}} \frac{10^{-3} \text{ l}}{\text{cm}^3}$$

$Q' = q = 1,9 \times 10^{-7} \frac{\text{Torr l}}{\text{s cm}^2}$

Supondo um tubo de neoprene de $D = 1''$ e $L = 1m$
Área = $\pi DL = \pi (2,5)100 = 785 \text{ cm}^2$

$$Q = qA = 1,9 \times 10^{-7} \times 785 \rightarrow Q = 1,5 \times 10^{-4} \frac{\text{Torr l}}{\text{s}}$$

Supondo o tubo estar conectado a uma bomba de $S = 100 \text{ l/s}$

$$P_{res} = \frac{Q}{S} = \frac{1,5 \times 10^{-4}}{100} = 10^{-6} \text{ Torr}$$

Conclusão:

NÃO usar tubos de neoprene em sistemas de alto vácuo!

b) Qual o diâmetro do furo equivalente?
(VAZAMENTO REAL)

(5)

$$Q = C \Delta P$$

$$1,5 \times 10^{-4} = C (P_{\text{ext}} - P_{\text{int}})$$

$$1,5 \times 10^{-4} = C P_{\text{ext}}$$

$$C = \frac{1,5 \times 10^{-4}}{560}$$

$$C \approx 15 D^2 \text{ p/ o regime viscoso}$$

$$15 D^2 = \frac{1,5 \times 10^{-4}}{560}$$

$$D \approx 1,3 \times 10^{-4} \text{ cm}$$

$$D \approx 1,3 \mu\text{m}$$

O vazamento de um orifício dessas dimensões é equivalente ao se usar um tubo de neoprene de $D = 1''$ e $L = 100 \text{ cm}$.

EXEMPLO. 2 N_2 em câmara de Fe

Nesse caso $n = \frac{1}{2}$ (gás diatômico em metal)

Espessura da câmara de Fe $d \approx 0,2 \text{ cm}$

Para estimar o valor de K ($K = D_s$) devemos extrapolar a curva 4 do gráfico 3-3 pag 28 do livro de G. Lewin.

$$K = 10^{-12} \frac{\text{cm}^2 \text{ atm}^{1/2}}{\text{s}}$$

$$\frac{10^3}{T} \approx \frac{1000}{330} \approx 3$$

$$Q = K (P_{\text{ext}}^{1/2} - P_{\text{int}}^{1/2}) = \frac{10^{-12} P_{\text{ext}}^{1/2}}{d} \frac{\text{cm}^2 \text{ atm}^{1/2}}{\text{s}} \frac{\text{atm}^{1/2}}{\text{cm}}$$

80% N_2

$$1 \text{ atm} - 760 \text{ Torr}$$
$$x - 560 \text{ Torr}$$

$$P_{\text{ext}} = 0,74 \text{ atm}$$

$$Q' = q = \frac{10^{-12} (0,74)^{1/2}}{0,2} \Rightarrow q = 4,3 \times 10^{-12} \frac{\text{cm}^3 \text{ atm}}{\text{s cm}^2}$$

MULTIPLICAR
POR $\frac{\text{cm}}{\text{cm}}$

Mudança de variáveis.

$$q = 4,3 \times 10^{-12} \frac{\text{cm}^3 \text{ atm}}{\text{s cm}^2} \equiv 4,3 \times 10^{-12} \frac{(10^{-3} \text{ l}) 760 \text{ Torr}}{\text{s cm}^2}$$

$$q = 3,3 \times 10^{-12} \frac{\text{Torr l}}{\text{s cm}^2}$$

Supondo uma câmara esférica de $D=20\text{ cm}$ (6)

$$A = \pi D^2 = \pi (20)^2 = 1257 \text{ cm}^2$$

$$P_{\text{res}} = \frac{\sum Q_i}{S} = \frac{q A}{S} = \frac{3,3 \times 10^{-12}}{S} \frac{\text{Torr l}}{\text{s cm}^2} \times 1257 \text{ cm}^2$$

$$P_{\text{res}} = \frac{4,1 \times 10^{-9}}{S} \frac{\text{Torr l}}{\text{s}}$$

Se a bomba for de $S_b = 100 \text{ l/s}$, então:

$$P_{\text{res}} = 4,1 \times 10^{-11} \text{ Torr}$$

EXITAR
FERRO
FUNDIDO

Conclusão: Em alto vácuo, usar sempre metais!

(b) Diâmetro do furo equivalente

$$Q = CDP \quad Q = 10^{-9} \frac{\text{Torr l}}{\text{s}}$$

$$10^{-9} = 1SD^2 (560)$$

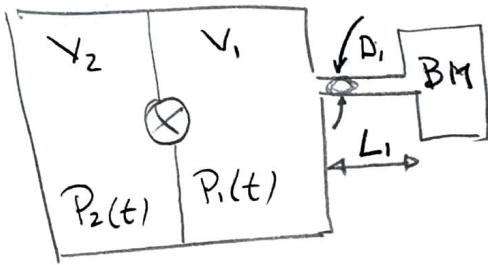
ou $9D^2$ (regime molecular)

$$D \sim 10^{-7} \text{ cm}$$

$$D \sim 10 \text{ \AA}$$

Exercício P(t)

Considere um sistema de vácuo:



dados

$$L_1 = 60 \text{ cm}$$

$$D_1 = 5 \text{ cm}$$

$$S_b = 150 \text{ l/min}$$

$$\begin{cases} V_1 = 10 \text{ l} \\ V_2 = 10 \text{ l} \end{cases}$$

$$\text{VÁLVULA} \begin{cases} D = 1 \text{ mm} \\ L = 40 \text{ mm} \end{cases}$$

O volume V_1 é bombeado desde a pressão atmosférica pela bomba de $S = 150 \text{ l/min}$. A válvula entre V_1 e V_2 , mesmo fechada, se comporta como se houvesse um canal de passagem com $D = 1 \text{ mm}$ e $L = 40 \text{ mm}$.

A menor pressão do sistema (P_{res}) é da ordem de 10^{-4} Torr. Considere gás N_2 à temperatura ambiente.

a) Faça o gráfico de $P_1(t)$ e $P_2(t)$ em função do tempo a partir de $P_0 = 1 \text{ atm}$

$$\frac{1}{C_1} = \frac{1}{C_{o_1}} + \frac{1}{C_{t_1}}$$

$$\begin{cases} C_{o_1} = 9D^2 = 9 \times 5^2 = 225 \text{ l/s} \\ C_{t_1} = \frac{12D^3}{L} = \frac{12 \times 5^3}{60} = 25 \text{ l/s} \end{cases}$$

$$\frac{1}{C_1} = \frac{1}{225} + \frac{1}{25} \Rightarrow \boxed{C_1 = 22,5 \text{ l/s}}$$

$$\frac{1}{C_2} = \frac{1}{C_{o_2}} + \frac{1}{C_{t_2}}$$

$$\begin{cases} C_{o_2} = 9D^2 = 9(0,1)^2 = 0,09 \text{ l/s} \\ C_{t_2} = \frac{12D^3}{L} = \frac{12(0,1)^3}{4} = 0,003 \text{ l/s} \end{cases}$$

$$\frac{1}{C_2} = \frac{1}{0,09} + \frac{1}{0,003} \Rightarrow \boxed{C_2 = 0,003 \text{ l/s}}$$

Bomba de vácuo $S_b = 150 \text{ l/min} \Rightarrow \boxed{S_b = 2,5 \text{ l/s}}$ (7)

$$S_{ef1} = \frac{S_b C_1}{C_1 + S_b} = \frac{2,5 \times 22,5}{2,5 + 22,5} = 2,25 \text{ l/s}$$

$$S_{ef2} = \frac{S_b C_2}{C_2 + S_b} = \frac{2,5 \times 0,0029}{0,0029 + 2,5} = 0,0029 \text{ l/s}$$

Considerando um vazamento VIRTUAL !!

$$P_2(t) = P_0 e^{-\frac{S_{ef2}}{V_2} t} + P_{res} = 700 e^{-\frac{0,0029}{10} t} + P_{res}$$

$$P_1(t) = P_0 e^{-\frac{S_{ef1}}{V_1} t} + P_{\text{VAZAMENTO VIRTUAL}}$$

$$P_1(t) = 700 e^{-\frac{2,25t}{10}} + \frac{C_v P_0}{S_{ef1}} e^{-\frac{C_v t}{V_2}}$$

$$P_1(t) = 700 e^{-0,225t} + \frac{2,9 \times 10^{-3} \times 700}{2,25} e^{-\frac{0,0029t}{10}}$$

$$\boxed{P_1(t) = 700 e^{-0,225t} + 0,9 e^{-0,00029t}}$$

(b) Qual o tempo necessário para V_1 e V_2 atingirem a pressão residual $P_{res} = 10^{-4}$ Torr?

$$\boxed{P_1(t) = 0,9 e^{-0,00029t}}$$

$$P_1(t) = 10^{-4} \text{ Torr}$$

$$10^{-4} = 0,9 e^{-0,00029t}$$

$$\ln \frac{10^{-4}}{0,9} = -0,00029t \therefore t = 31396 \text{ s}$$

$$\boxed{t = 8,7 \text{ horas}}$$

$$\boxed{P_2(t) = 700 e^{-0,00029t}}$$

$$P_2(t) = 10^{-4} \text{ Torr}$$

$$\ln \frac{10^{-4}}{700} = -0,00029t$$

$$\therefore t = 54350 \text{ s}$$

$$\boxed{t \approx 15 \text{ horas}}$$

Mostrar slides