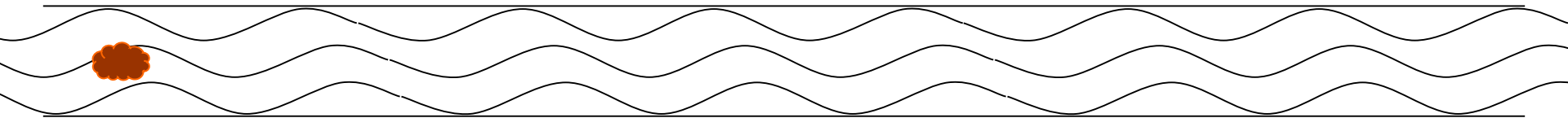


Sdílení hmoty v jedné fázi



Sdílení hmoty v jedné fázi



$$\dot{n} = \dot{n}_{konvekce} + \dot{n}_{difúze}$$

$$\frac{\dot{n}}{S} \rightarrow$$

intenzita toku
(tok jednotkovou plochou)

$$j_{iz} = x_i c_T v_z - D_{ik} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$

složky *i* ve směru *z*

Sdílení hmoty v jedné fázi



$$j_{iz} = x_i c_T v_z - D_{ik} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$

Sdílení hmoty v jedné fázi



z →

$$\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right] \quad j_{iz} = x_i j_{Tz} + J_{iz}^r = \underbrace{x_i}_{\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{mol}_T} \right]} \underbrace{c_T}_{\left[\frac{\text{mol}_T}{\text{m}^3} \right]} \underbrace{v_z}_{\left[\frac{\text{m}}{\text{s}} \right]} - D_{ik} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$

The diagram shows the equation for the molar flux j_{iz} in a single phase. The units for j_{iz} are $\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right]$. The equation is:

$$j_{iz} = x_i j_{Tz} + J_{iz}^r = x_i c_T v_z - D_{ik} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$
 Arrows indicate the units for each term:

- x_i has units $\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{mol}_T} \right]$
- j_{Tz} has units $\left[\frac{\text{mol}_T}{\text{m}^2 \text{s}} \right]$
- $x_i c_T v_z$ is a product of three terms:
 - x_i has units $\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{mol}_T} \right]$
 - c_T has units $\left[\frac{\text{mol}_T}{\text{m}^3} \right]$
 - v_z has units $\left[\frac{\text{m}}{\text{s}} \right]$

Sdílení hmoty v jedné fázi



z →

$$j_{iz} = x_i j_{Tz} + J_{iz}^r = c_i v_z - D_{ik} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$

$$\left(c_i = \frac{n_i}{V} = \frac{m w_i / M_i}{V} = \rho w_i / M_i \right)$$

↓

• M_i

$$c_T D_{ik} \frac{\partial x_i}{\partial z}$$

$$\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right]$$

kdy lze c_T považovat za konstantní?

$$j_{iz} = w_i j_{Tz} + J_{iz}^r = w_i \rho v_z - \rho D_{ik} \frac{\partial w_i}{\partial z}$$

$$\left[\frac{\text{kg}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right]$$

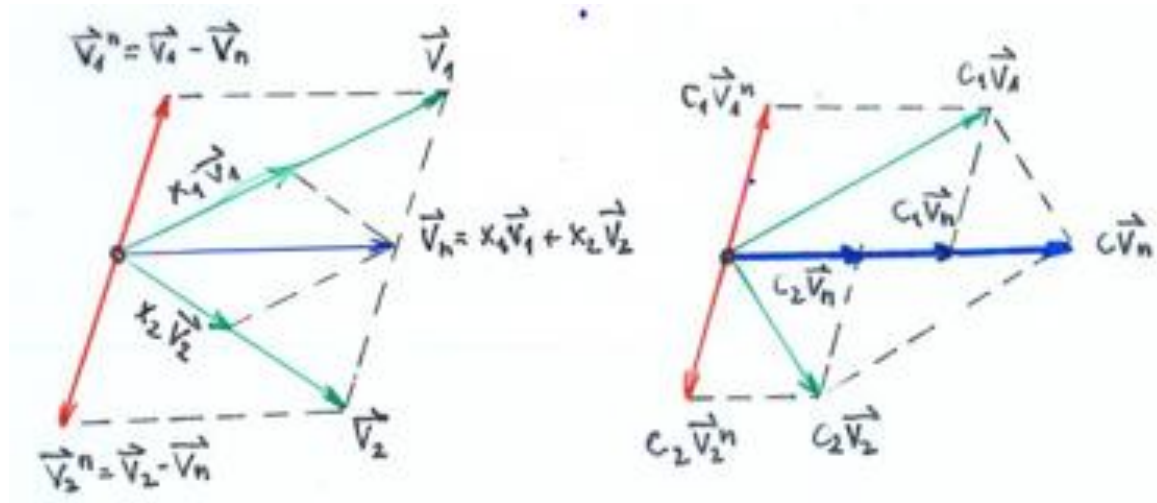
hmotnostní koncentrace
hmotnost složky na objem celku

$$\rho \cdot w_i = \rho_i \quad \left[\frac{\text{kg}_i}{\text{m}^3} \right]$$

kdy lze ρ považovat za konstantní? viz dále...

Intenzita toku složky

celkový $\vec{j}_i = c_i \vec{v}_i = c_T x_i \vec{v}_i$ $\vec{j}_i = \vec{J}_i^r + x_i \vec{j}_T$
 konvektivní $x_i \vec{j}_T = c_i \vec{U}$ střední rychlost toku směsi (obvykle v_n nebo v_m ,
 difúzní $\vec{J}_i^r = c_i \vec{v}_i^r$ vztažená k referenční rychlosti
 obvykle referenční tj. molárně či hmotnostně středovaná)



referenční rychlost (střední rychlost směsi)

$$\vec{v}_r = \sum b_i \vec{v}_i \quad \text{rychlost odpovídá intenzitě
objemového toku [m³/m²/s = m/s]}$$

objemově střední

$$\vec{v}_r = \sum c_i \overline{V_{Ni}} \vec{v}_i = \sum c_i \overline{V_{Mi}} \vec{v}_i$$

$$\frac{\text{mol}_i}{m_T^3} \frac{m_i^3}{\text{mol}_i} \quad \frac{\text{kg}_i}{m_T^3} \frac{m_i^3}{\text{kg}_i}$$

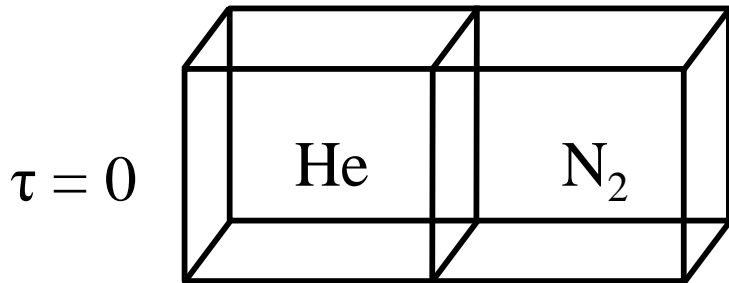
s čím lze intenzitu objemového toku směsi zhruba ztotožnit?

molárně střední

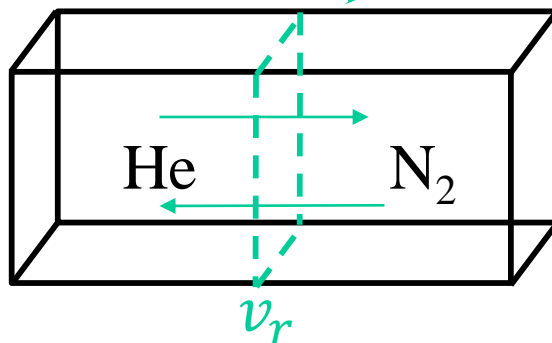
$$\vec{v}_r = \sum x_i \vec{v}_i \quad (\text{plyny})$$

hmotnostně střední

$$\vec{v}_r = \sum w_i \vec{v}_i \quad (\text{kapaliny})$$



výměna dílčích objemů přes rovinu
původního umístění přepážky

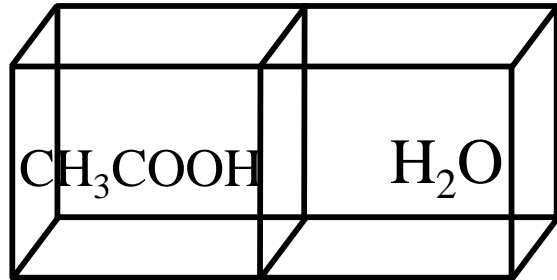


molárně střední $v_r = v_n = x_{N_2} v_{N_2} + x_{He} v_{He} \cong 0$

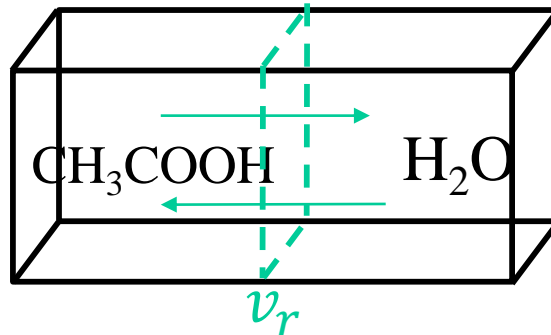
hmotnostně střední $v_r = v_m = w_{N_2} v_{N_2} + w_{He} v_{He} \neq 0$

$$\frac{28}{28+4} \quad \frac{4}{28+4}$$

$$\rho_{CH_3COOH} = 1050 \text{ kg/m}^3$$



výměna dílčích objemů přes rovinu
původního umístění přepážky



kdy tedy lze považovat
za konstantní c_T a kdy ρ ?
(kromě obecného případu nízké
koncentrace difundující složky)

hmotnostně střední $v_r = v_m = w_{CH_3COOH} v_{CH_3COOH} + w_{H_2O} v_{H_2O} \cong 0$

molárně střední $v_r = v_n = \underbrace{x_{CH_3COOH}}_{\frac{1/60}{1/60 + 1/18}} v_{CH_3COOH} + \underbrace{x_{H_2O}}_{\frac{1/18}{1/60 + 1/18}} v_{H_2O} \neq 0$

Molekulární difúze

$$\frac{d\mu_i}{dz} = -f_{ik}c_k(v_i - v_k)$$

ztráta chemického potenciálu složky i jejím pohybem mezi molekulami k

Fickův zákon

Stefan – Maxwellova rovnice

$$\vec{J}_i^r = -D_{ik} \frac{dc_i}{dz} = -c_T D_{ik} \frac{dx_i}{dz}$$

$$D_{ik} = \underbrace{\frac{RT}{c_T f_{ik}}}_{\mathfrak{D}} \left(1 + \underbrace{\frac{\partial \ln \gamma_i}{\partial \ln x_i}}_{\alpha_{cT} \text{ termodynamický korekční faktor}} \right) \text{ neidealita směsi zahrnutá v difúzním koeficientu}$$

$$\frac{1}{RT} \frac{d\mu_i}{dz} = \frac{\partial \ln a_i}{\partial c_i} \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{\gamma_i x_i} \frac{\partial(\gamma_i x_i)}{\partial(c_T x_i)} \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{c_T x_i} \left(1 + \frac{x_i \partial \gamma_i}{\gamma_i \partial x_i} \right) \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{c_i} \left(1 + \frac{\partial \ln \gamma_i}{\partial \ln x_i} \right) \frac{dc_i}{dz}$$

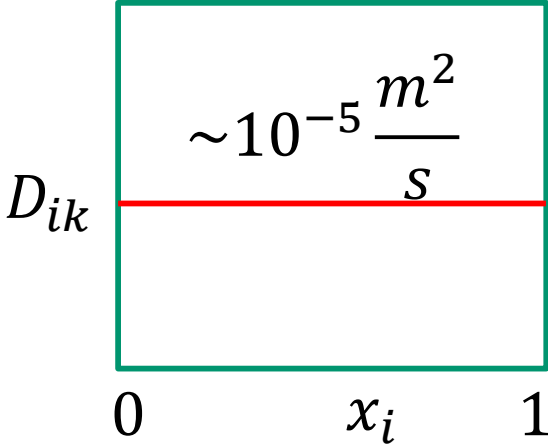
$$\frac{1}{\gamma_i x_i} \frac{\partial(\gamma_i x_i)}{\partial(c_T x_i)} \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{\gamma_i x_i c_T} \frac{\partial(\gamma_i x_i)}{\partial x_i} \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{\gamma_i x_i c_T} \left(x_i \frac{\partial \gamma_i}{\partial x_i} + \gamma_i \frac{\partial x_i}{\partial x_i} \right) \frac{dc_i}{dz} = \frac{1}{c_i} \left(1 + \frac{\partial \ln \gamma_i}{\partial \ln x_i} \right) \frac{dc_i}{dz}$$

Fickův zákon

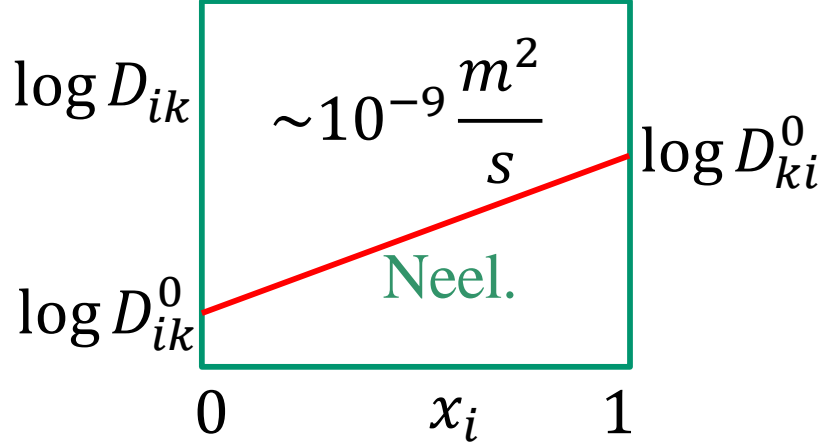
$$\left[\frac{\text{mol}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right] \vec{J}_i^V = -D_{ik} \nabla c_i \quad \left[\frac{\text{kg}_i}{\text{m}^2 \text{s}} \right] \quad \left[\frac{1}{\text{m}} \right] \left[\frac{\text{mol}_i}{\text{m}^3} \right] \quad \left[\frac{\text{kg}_i}{\text{m}^3} \right]$$

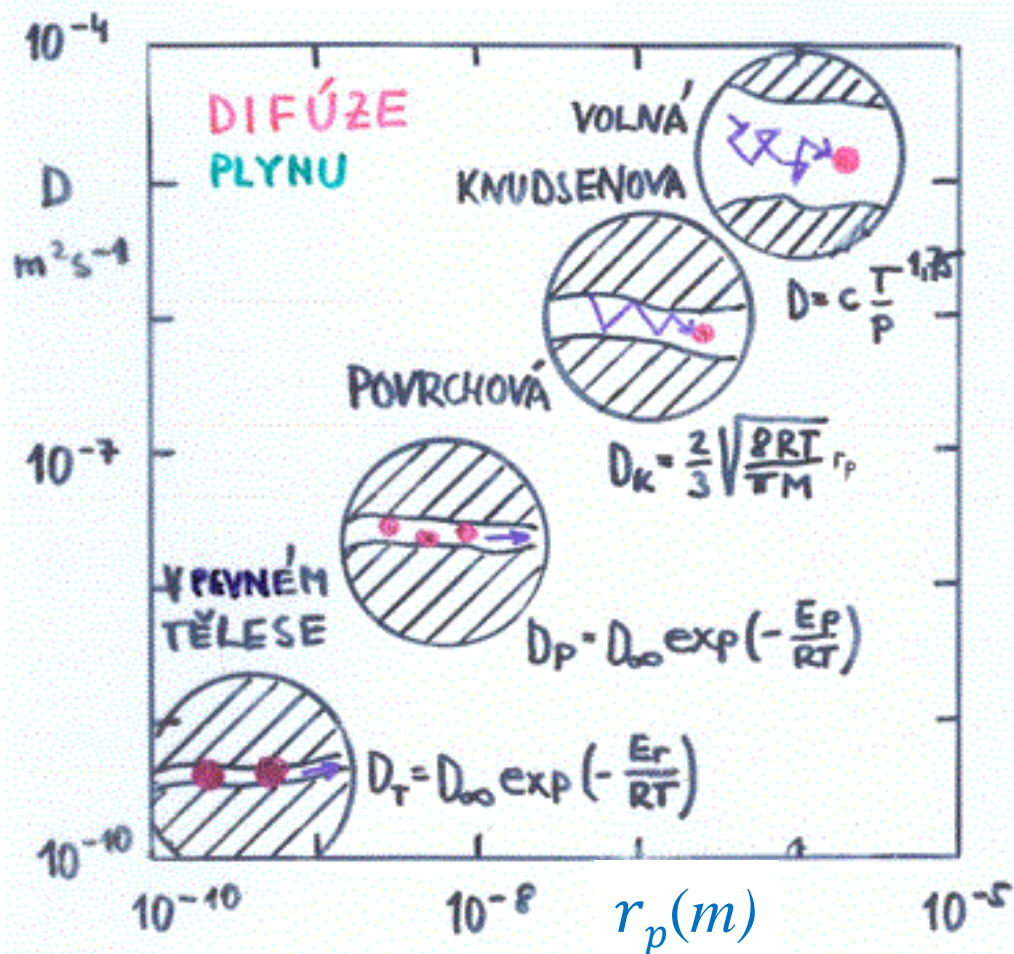
ideální plyn: $\vec{J}_i^V = \vec{J}_i^N$
 $c_i + c_k = c_T = \text{konst}$
 $\overline{V}_{Ni} = \overline{V}_{Nk}$
 $\nabla c_i + \nabla c_k = 0$
 $D_{ik} \nabla c_i + D_{ki} \nabla c_k = 0$

$$D_{ik} = D_{ki}$$

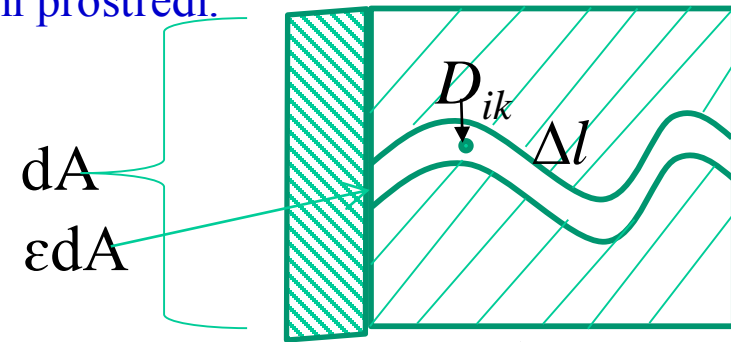


nestlačitelná kapalina: $\vec{J}_i^V = \vec{J}_i^M$
 $D_{ik} = \mathcal{D}_{ik} \alpha_{cT}$
 $\mathcal{D}_{ik} = (D_{ik}^0)^{x_k} (D_{ki}^0)^{x_i}$
 Vignesova rovnice





pórezní prostředí:



$$D_{ik}^{eff} = \frac{D_{ik} \varepsilon_{\text{mezerovitost}} \Delta z}{\theta}$$

$$\theta = \frac{\Delta l}{\Delta z} \text{ tortuosita}$$

$$J_{iz} = \frac{dn_i}{\varepsilon dA}$$

$$J_{iz}^s = \frac{dn_i}{dA} \quad J_{iz}^s = -D_{ik}^{eff} \frac{\partial c_i}{\partial z}$$

efektivní dif. koef. korigovaný na tortuositu a mezerovitost

Knudsen (G):

