

TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire & Convective

- ❖ Principe physique
- ❖ Définitions
- ❖ Fluide immobile
 - ◆ Loi de Fick \equiv Newton \equiv Fourier
 - ◆ Analogies
- ❖ Fluide en mouvement
- ❖ Exploitation des lois
 - ◆ Évaporation d'un liquide
 - ◆ Absorption par film liquide tombant
 - ◆ Thermomètre humide



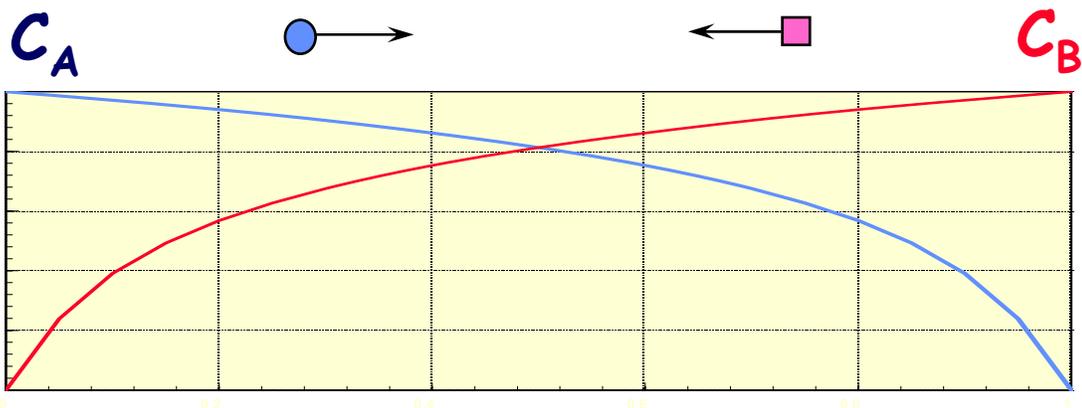
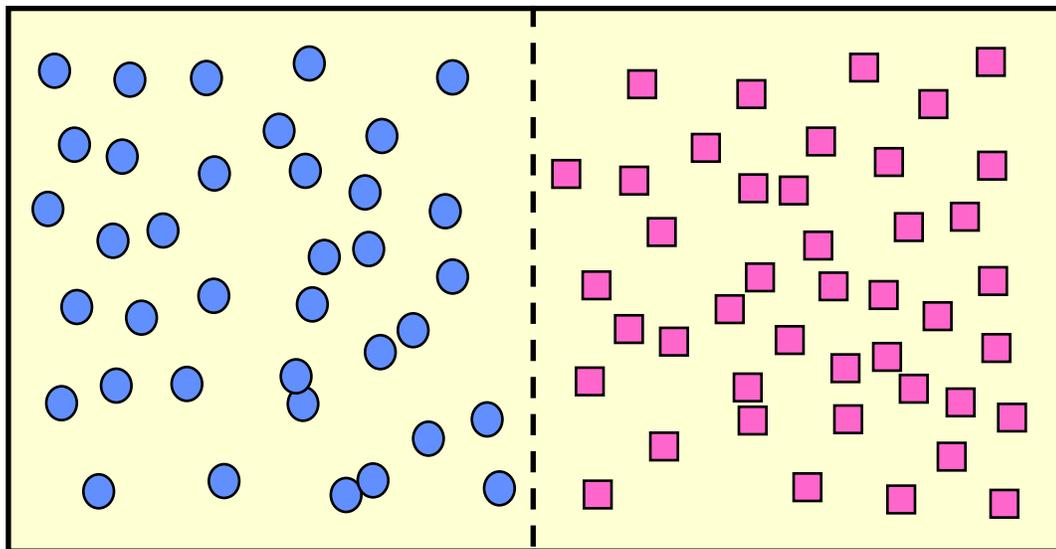
TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Principe Physique

Mélange Binaire

Cloison fictive



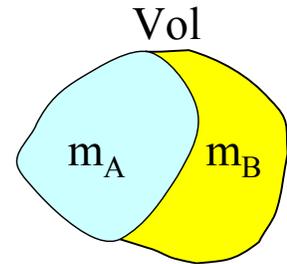
Distribution de la concentration des espèces
au temps t



TRANSFERT DE MATIERE

Définitions

Mélange binaire



❖ Concentration massique

$$\rho = \rho_A + \rho_B \equiv \left[\text{kg/m}^3 \right]$$

❖ Fraction massique

$$\omega_A = \frac{\rho_A}{\rho} \quad \longrightarrow \quad \omega_A + \omega_B = 1$$

❖ Concentration molaire

$$C_A = \frac{\rho_A}{M_A} \quad \longrightarrow \quad C = C_A + C_B$$

❖ Fraction molaire

$$X_A = \frac{C_A}{C} \quad \longrightarrow \quad X_A + X_B = 1$$

❖ Pression partielle $P = P_A + P_B$

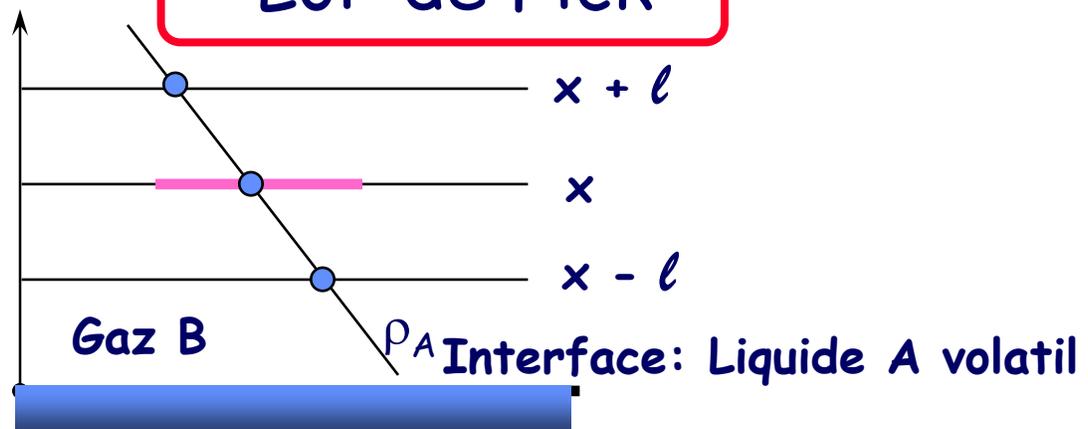
$$C_A = \frac{P_A}{RT} \quad \text{et} \quad X_A = \frac{P_A}{P}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Loi de Fick



➡ Flux de A; $m=m_A$

$$j_A(x) = m \left[\dot{n}_A(x-l) - \dot{n}_A(x+l) \right]$$

Or $m\dot{n}_A = \frac{\tilde{v}}{6} \rho_A$

➡ Soit après linéarisation

$$j_A(x) = - \left[\frac{\ell \tilde{v}}{3} \right] \cdot \frac{d\rho_A}{dx} = -\mathcal{D}_{AB} \cdot \frac{d\rho_A}{dx}$$

➡ Mélange à ρ constant

$$j_A(x) = -\rho \mathcal{D}_{AB} \cdot \frac{d\omega_A}{dx}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Diffusivité binaire massique

$$\mathcal{D}_{AB} = \mathcal{D}_{BA} = \mathcal{D} \equiv [\text{m}^2/\text{s}]$$

☞ Gaz: 0,1 --- 0,5 cm²/s

☞ Liquides: 10⁻⁵ cm²/s

☞ Solides: 10⁻⁸-- 10⁻³⁰ cm²/s

❖ Analogies des Transports

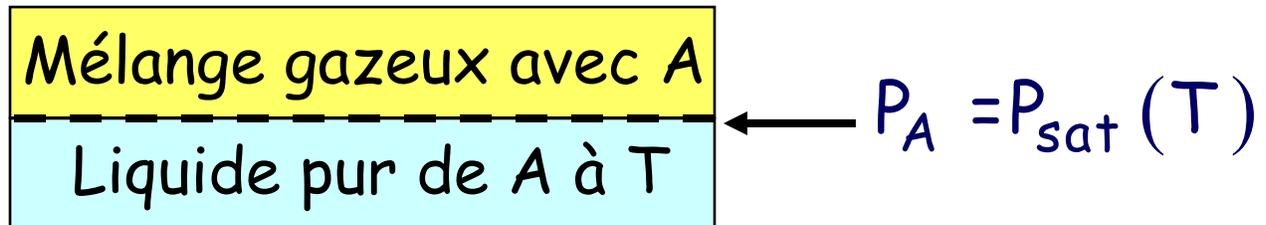
Flux	Coefficient Phénoménologique	Gradient
$\overline{\tau}$	μ	$\nabla \vec{V}$
\vec{q}	k	∇T
\vec{j}_A	$\rho \mathcal{D}$	$\nabla \omega_A$
\vec{J}_A	$C \mathcal{D}$	∇X_A



TRANSFERT DE MATIERE

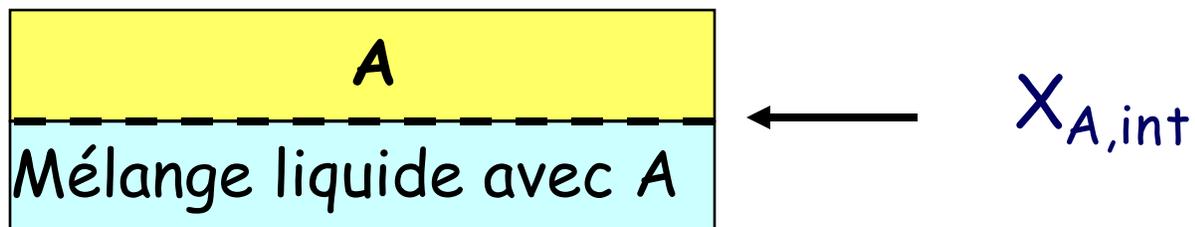
Types de conditions aux limites

❖ Espèce A sous forme vapeur



H est la constante de Henri (en Pa)

❖ Substance pure A



❖ Espèce A dans un solide



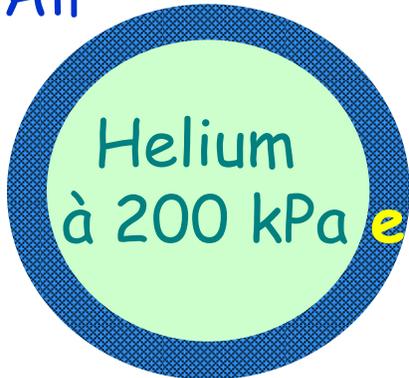
S est la solubilité (en kmol/m³.Pa)



TRANSFERT DE MATIERE

Exemple de Diffusion Ordinaire

Air



❖ Hypothèse de paroi mince

$$e = 2\text{mm} < R = 50\text{ mm}$$

❖ Flux molaire: loi de Fick

$$J_{\text{He}} = -\mathcal{D} \cdot \frac{dC}{dx}$$

Tube de Pyrex
de rayon R

❖ Pression partielle

$$J_{\text{He}} = -\mathcal{D} \cdot S \cdot \frac{dP}{dx} = \mathcal{D} \cdot S \frac{P_0 - P_1}{e}$$

Or $P_1 \ll P_0$

$$J_{\text{He}} = [4,5 \cdot 10^{-15}] \times [3,4 \cdot 10^{-9}] \frac{2 \cdot 10^5}{0.002}$$

$$J_{\text{He}} = 1,53 \cdot 10^{-15} \frac{\text{kmol}}{\text{s} \cdot \text{m}^2}$$

❖ Flux massique de perte

$$j_{\text{He}} = M_{\text{He}} J_{\text{He}}$$

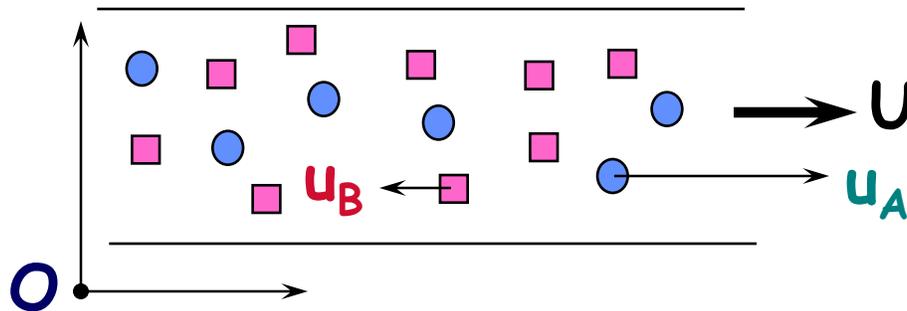
$$j_{\text{He}} = 6,12 \cdot 10^{-15} \frac{\text{kg}}{\text{s} \cdot \text{m}^2}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Fluide en mouvement



👉 Observateur fixe (labo)

$$\vec{n}_A = \rho_A \vec{u}_A \quad \text{et} \quad \vec{n} = \vec{n}_A + \vec{n}_B$$

Vitesse barycentrique

$$\vec{U} = \frac{\rho_A \vec{u}_A + \rho_B \vec{u}_B}{\rho}$$

👉 Observateur à \vec{U}

$$\vec{j}_A = \rho_A (\vec{u}_A - \vec{U}) = -\rho \mathcal{D} \nabla \omega_A$$

👉 Relation finale: Fick généralisée

$$\vec{n}_A - \omega_A (\vec{n}_A + \vec{n}_B) = -\rho \mathcal{D} \nabla \omega_A$$



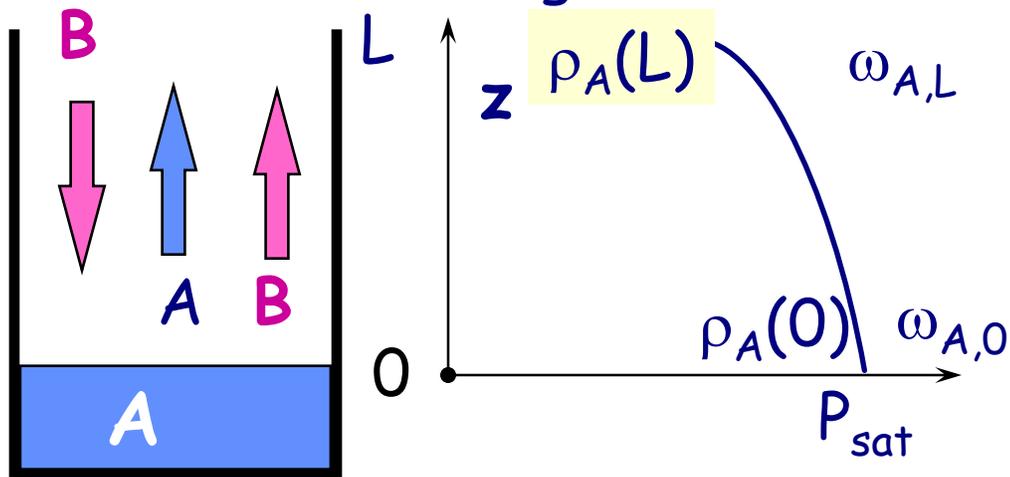
TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Évaporation d'un liquide (1)

➡ Ventilation: gaz B inerte



☞ Transfert de matière stationnaire

☞ P et T constantes

$$\frac{dn_A}{dz} = 0 \quad \text{et} \quad n_B(z) = 0$$

donc

$$n_A - \omega_A (n_A + \cancel{n_B}) = -\rho \mathcal{D} \frac{d\omega_A}{dz}$$

d'où

$$n_A = - \frac{\rho \mathcal{D}}{1 - \omega_A} \cdot \frac{d\omega_A}{dz} = c^{te}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Évaporation d'un liquide (2)

👉 Distribution de la fraction massique

$$\frac{1 - \omega_A(z)}{1 - \omega_{A,0}} = \left[\frac{1 - \omega_{A,L}}{1 - \omega_{A,0}} \right]^{\frac{z}{L}}$$

👉 Taux d'évaporation

- ◆ Densité de flux massique

$$n_A = \frac{\rho \mathcal{D}}{L} \ln \left(\frac{1 - \omega_{A,L}}{1 - \omega_{A,0}} \right)$$

- ◆ Densité de flux molaire

$$N_A = \frac{C \mathcal{D}}{L} \ln \left(\frac{1 - X_{A,L}}{1 - X_{A,0}} \right)$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Évaporation d'un liquide (3)

👉 Pression partielle

$$P_A = \rho_A \frac{\mathcal{R}}{M_A} T = C_A \mathcal{R} T$$

Comme $P = C \mathcal{R} T \rightarrow X_A = \frac{C_A}{C} = \frac{P_A}{P}$

👉 Flux molaire

$$N_A = \frac{C \mathcal{D}}{L} \ln \left(\frac{P - P_{A,L}}{P - P_{\text{sat}}(T)} \right)$$

$$N_A \approx \frac{C \mathcal{D}}{L} \left(\frac{P_{\text{sat}}(T) - P_{A,L}}{P} \right)$$

👉 Débit massique d'évaporation

$$\dot{m}_A \approx \left[\mathcal{D} \frac{M_A}{RT} \cdot \frac{\text{Surf}}{L} \right] [P_{\text{sat}}(T) - P_{A,L}]$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Évaporation d'un liquide (4)

Application:

☞ eau à 40°C: récipient d=0,15m et L=0,05m

☞ P=P_{atm}=1034 hPa et air humide à 20%

- ◆ Diffusivité: Loi de Schirmer (T en K):

$$\mathcal{D} = \frac{2,26}{P} \left(\frac{T}{273} \right)^{1,81} \approx 2,8 \cdot 10^{-5} \text{ m}^2 / \text{s}$$

- ◆ Pression de saturation (T en °C):

$$P_{\text{sat}}(T) = 10^{\frac{7,63T}{241+T} + 2,79} \approx 7515 \text{ Pa}$$

- ◆ Humidité relative

$$\varphi = \frac{P_{v,L}}{P_{\text{sat}}(T)} \Rightarrow P_{v,L} \approx 1503 \text{ Pa}$$

- ◆ Débit d'évaporation

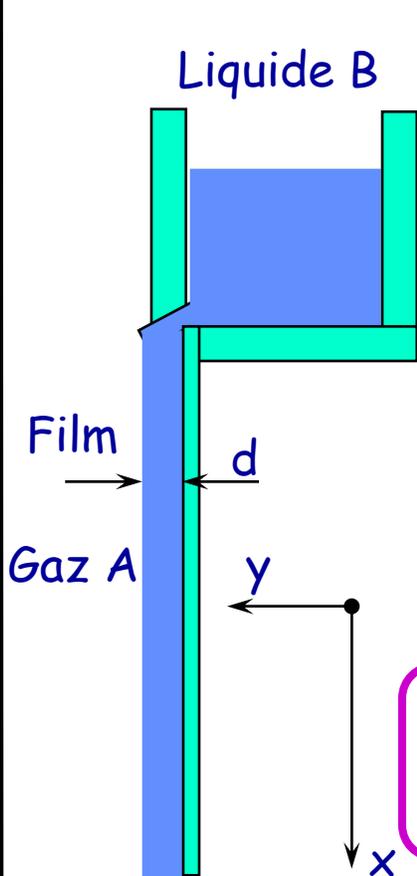
$$\dot{m}_A \approx 4,12 \cdot 10^{-7} \text{ kg/s} \approx 1,48 \text{ g/hr}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Film liquide tombant (1)



- Gaz A faiblement soluble dans B
- Processus sans réaction chimique

◆ Hypothèses

- ☞ Diffusion lente: $\rho_A = 0$ en $y=0$
- ☞ Advection dominante sur Ox
- ☞ Diffusion ordinaire sur Oy

◆ Bilan Massique

$$dx dy \frac{\partial n_{A,x}}{\partial x} + dx dy \frac{\partial n_{A,y}}{\partial y} = 0$$

◆ Loi de Fick généralisée

$$n_{A,x} = \omega_A (n_{A,x} + n_{B,x}) - \rho \mathcal{D} \frac{\partial \omega_A}{\partial x}$$

$$n_{A,y} = \omega_A (n_{A,y} + n_{B,y}) - \rho \mathcal{D} \frac{\partial \omega_A}{\partial y}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Film liquide tombant (2)

◆ Advection sur Ox et Diffusion sur Oy

$$\frac{\partial}{\partial x} \left[\omega_A (n_{A,x} + n_{B,x}) \right] = \rho \mathcal{D} \frac{\partial^2 \omega_A}{\partial y^2}$$

◆ Flux massiques

$$n_{A,x} + n_{B,x} = \rho_A u_{A,x} + \rho_B u_{B,x} = \rho u = C^{te}$$

◆ Équation de base

$$u \frac{\partial \omega_A}{\partial x} = \mathcal{D} \frac{\partial^2 \omega_A}{\partial y^2}$$

◆ Solution: $u = u_m$

☞ Fraction massique

$$\frac{\omega_A}{\omega_{A,\delta}} = 1 - \operatorname{erf} \left[(\delta - y) \sqrt{\frac{u_m}{4\mathcal{D}x}} \right]$$

☞ Densité de Flux à l'interface

$$n_{A,\delta} = -\rho \mathcal{D} \left. \frac{\partial \omega_A}{\partial y} \right|_{\delta} = \rho \omega_{A,\delta} \sqrt{\frac{u_m \mathcal{D}}{\pi x}}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Nombres sans dimension

◆ Densité de flux massique

$$\left[\frac{n_{A,\delta}}{\rho_{A,\delta} u_m} \right] = \sqrt{\frac{1}{\pi}} \cdot \left[\frac{\rho \mathcal{D}}{\mu} \right] \cdot \left[\frac{\mu}{\rho u_m x} \right]$$

◆ Nombre de Stanton massique

$$St = \frac{n_{A,\delta}}{\rho_{A,\delta} u_m}$$

◆ Nombre de Schmidt

$$Sc = \frac{\mu}{\rho \mathcal{D}} = \frac{\nu}{\mathcal{D}}$$

◆ Nombre de Reynolds

$$Re = \frac{\rho u_m x}{\mu}$$

◆ Corrélation

$$St^2 \cdot Re \cdot Sc = C^{te}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

❖ Fluide immobile

➤ Loi de Fick $\vec{j}_{AB} = -\mathcal{D}_{AB} \cdot \nabla \rho_A$

➤ Coefficient de diffusion massique

$$\mathcal{D}_{AB} = \mathcal{D}_{BA} = \mathcal{D} \equiv [\text{m}^2/\text{s}]$$

➤ Diffusion à travers un solide

❖ Fluide en mouvement

➤ Observateur fixe

$$\vec{n}_A = \rho_A \vec{u}_A$$

➤ Relation de Fick généralisée

$$\vec{n}_A - \omega_A (\vec{n}_A + \vec{n}_B) = -\rho \mathcal{D} \nabla \omega_A$$

➤ Évaporation d'un liquide

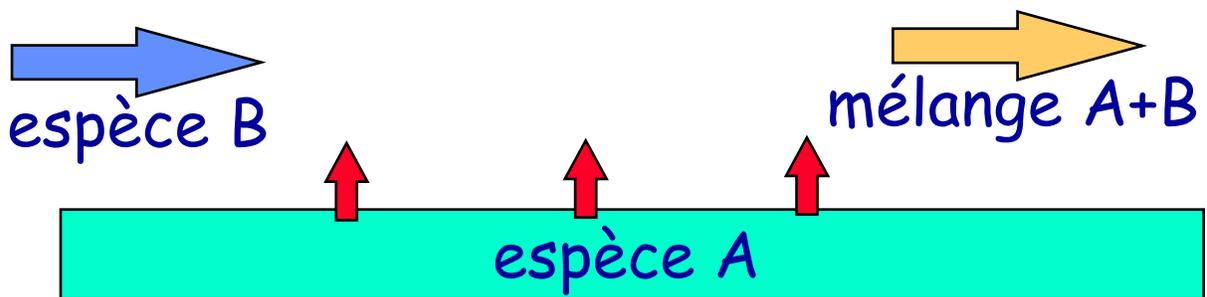
➤ Absorption par film tombant



TRANSFERT DE MATIERE

Convection

- ❖ Équation fondamentale
 - ◆ Diffusion avec réaction chimique
- ❖ Couche limite massique
 - ◆ Coefficient de transfert de matière
 - ◆ Corrélations et Analogies
- ❖ Exploitation des lois
 - ◆ Évaporation d'un film liquide
 - ◆ Thermomètre humide
 - ◆ Évaporation d'une goutte



TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Équation Fondamentale

❖ Équation de la masse: espèce A

$$\frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_A \vec{u}_A) = \dot{r}_A$$

➡ Taux volumique de production $\dot{r}_A \equiv \left[\frac{\text{kg}}{\text{s.m}^3} \right]$

◆ Flux absolu $\rho_A \vec{u}_A = \vec{j}_A + \rho_A \vec{U}$

$$\frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_A \vec{U}) + \nabla \cdot \vec{j}_A = \dot{r}_A$$

◆ Loi de Fick $\vec{j}_A = -\mathcal{D} \nabla \rho_A$

$$\frac{\partial \rho_A}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho_A \vec{U}) = \mathcal{D} \nabla^2 \rho_A + \dot{r}_A$$

➡ $C = \text{Constante} \rightarrow$ fraction molaire

$$\frac{\partial X_A}{\partial t} + \nabla \cdot (X_A \vec{U}) = \mathcal{D} \nabla^2 X_A + \frac{\dot{r}_A}{M_A C}$$

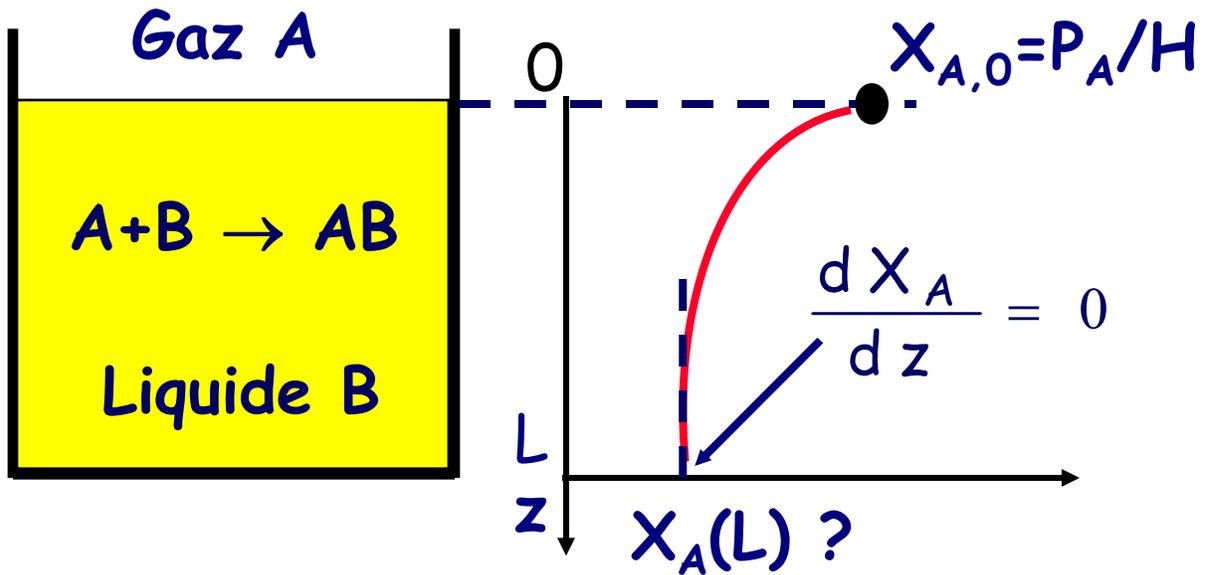


TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Réaction chimique (1)



- État stationnaire et liquide au repos

$$\mathcal{D} \nabla^2 X_A = - \frac{\dot{r}_A}{M_A C}$$

- Réaction d'ordre 1

$$\dot{r}_A = -k' M_A C_A$$

- Équation différentielle

$$\mathcal{D} \frac{d^2 X_A}{dz^2} - k' X_A = 0$$



TRANSFERT DE MATIERE

Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Réaction chimique (2)

➤ Solution ($Z=z/L$)

$$\frac{X_A(Z)}{X_{A,0}} = \frac{\cosh(N_H(1-Z))}{\cosh(N_H)}$$

➤ Nombre de Hatta

$$N_H = \sqrt{\frac{k'L^2}{\mathcal{D}}}$$

➤ Densité de flux molaire

$$J_A(Z) = -\frac{\mathcal{D}}{L} \frac{dX_A}{dZ}$$

$$J_A(Z) = \frac{\mathcal{D}X_{A,0}}{L} N_H \frac{\sinh(N_H(1-Z))}{\cosh(N_H)}$$



TRANSFERT DE MATIERE

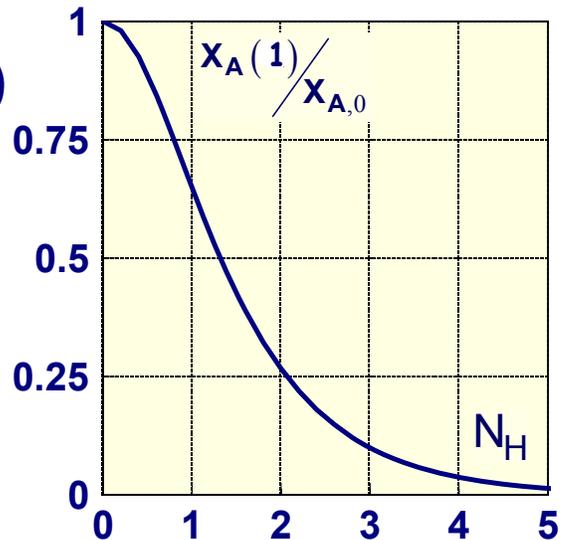
Diffusion Ordinaire

Exploitation des lois

❖ Réaction chimique (3)

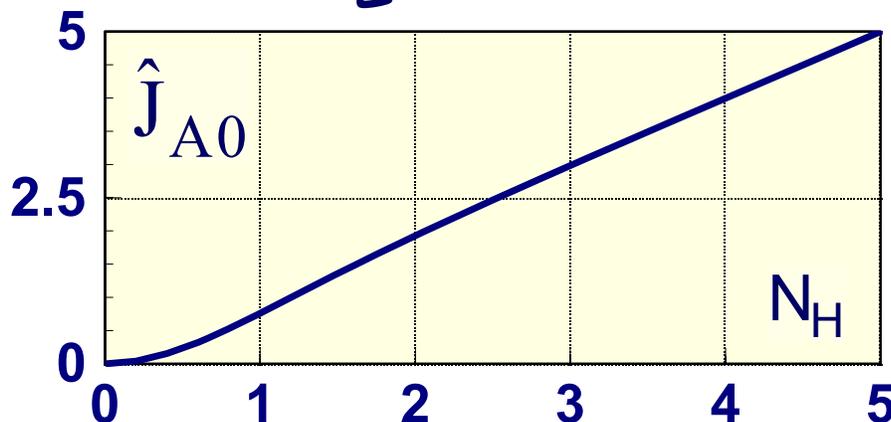
➤ Fraction Molaire $X_A(L)$

$$\frac{X_A(1)}{X_{A,0}} = \cosh(N_H)^{-1}$$



➤ Densité de flux molaire en $Z=0$

$$J_A(0) = \frac{D X_{A,0}}{L} N_H \tanh(N_H)$$



L'absorption de A augmente avec N_H



TRANSFERT DE MATIERE Convection

Couche Limite Massique

❖ Équation

- ◆ Stationnaire, sans réaction (2D)

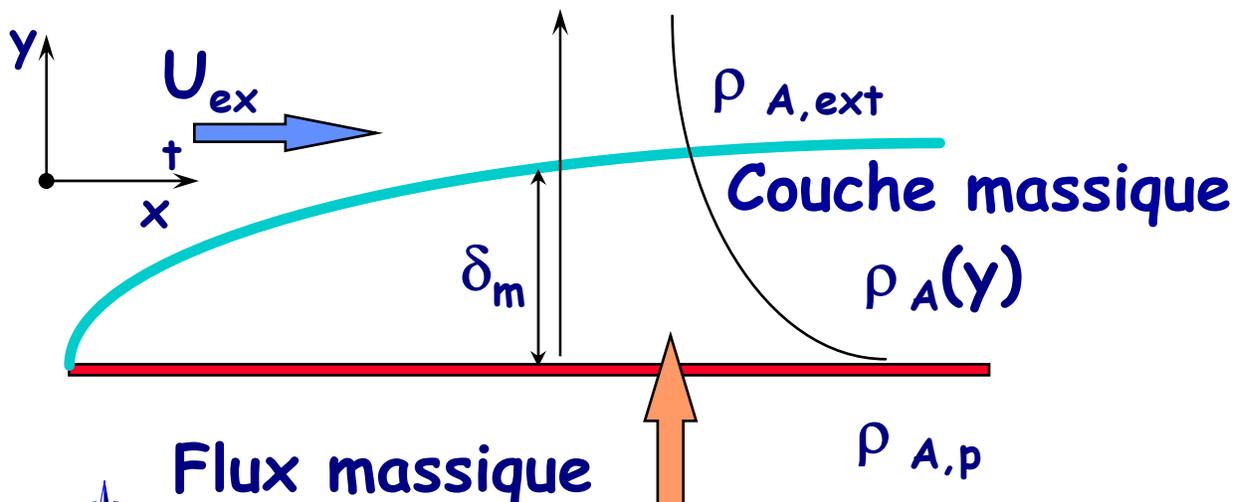
$$u \frac{\partial \rho_A}{\partial x} + v \frac{\partial \rho_A}{\partial y} = \mathcal{D} \frac{\partial^2 \rho_A}{\partial y^2}$$

❖ Analogies

- ◆ Mouvement: N^{bre} de Schmidt $Sc = \frac{v}{\mathcal{D}}$

$$\updownarrow Pr = \frac{v}{\alpha}$$

- ◆ Chaleur: Nbre de Lewis $Le = \frac{\mathcal{D}}{\alpha} = \frac{Pr}{Sc}$



TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Coefficient de transfert de matière

❖ Définition

$$h_m = \frac{j_{Ap}}{\rho_{A,p} - \rho_{A,ext}} = \frac{-\mathcal{D} \left. \frac{\partial \rho_A}{\partial y} \right|_{y=0}}{\rho_{A,p} - \rho_{A,ext}}$$

❖ Nombre de Sherwood local

$$Sh_x = \frac{h_m \cdot x}{\mathcal{D}}$$

◆ Corrélation

$$Sh_x = A \cdot Sc^n \cdot Re_x^m$$

◆ Relation d'Analogie

$$\frac{Sh}{Nu} = Le^{-n}$$

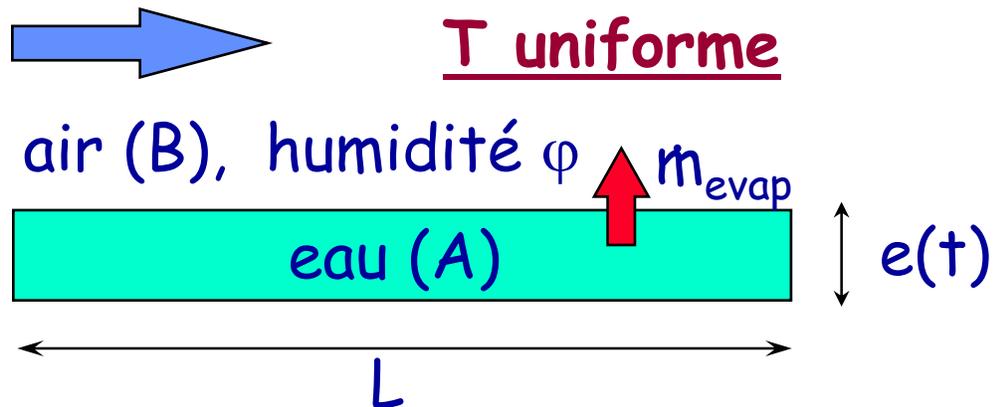


TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Exploitation des Lois

❖ Évaporation d'un liquide étalé (1)



- ◆ Variation de l'épaisseur du film

$$\rho_l L \frac{de}{dt} = -\dot{m}_{evap}$$

- ◆ Temps d'évaporation (?)

$$t_{evap} = \frac{e_0 L \rho_l}{\dot{m}_{evap}}$$



TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Exploitation des Lois

❖ Évaporation d'un liquide étalé (2)

- ◆ Taux d'évaporation / largeur

$$\dot{m}_{\text{evap}} = \bar{h}_m L [\rho_{v,p} - \rho_{v,\text{ext}}]$$

Comme $T_{\text{air}} = T_{\text{eau}} \rightarrow \rho_{v,\text{ext}} = \varphi \rho_{v,p}$

avec

$$h_m = \frac{\bar{Sh} \cdot \mathcal{D}}{L} \quad \text{et} \quad \rho_{v,p} = \frac{M_v \cdot P_{\text{sat}}(T)}{\mathcal{R} \cdot T}$$

Finalemment

$$t_{\text{evap}} = \frac{e_0 \rho_l}{\bar{h}_m (1 - \varphi)} \cdot \frac{\mathcal{R} \cdot T}{M_v \cdot P_{\text{sat}}(T)}$$

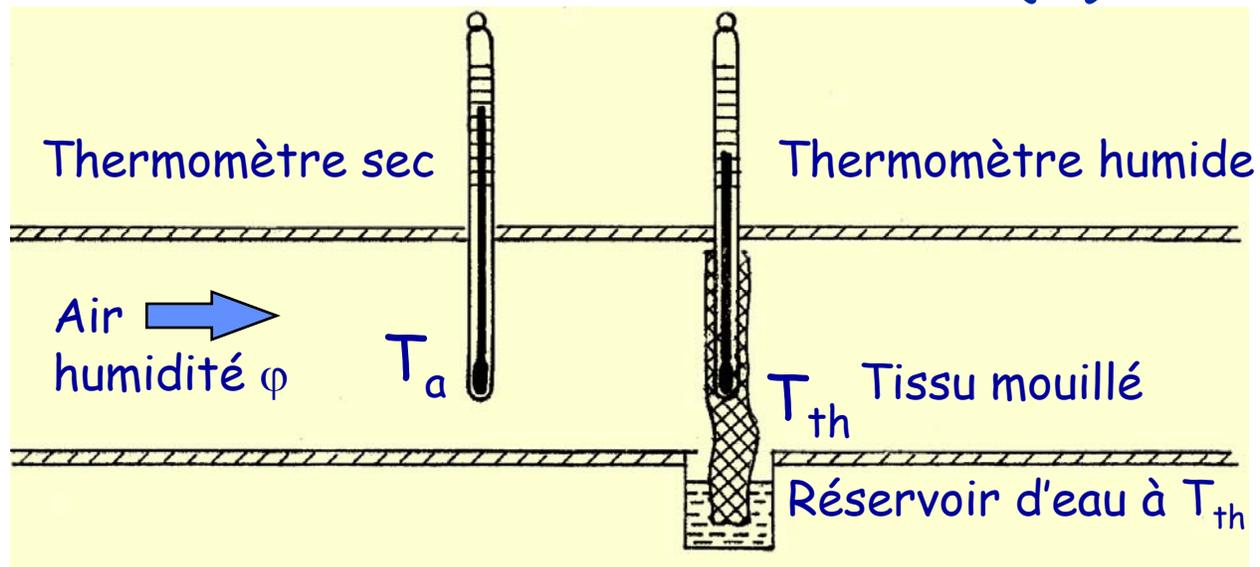


TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Exploitation des Lois

❖ Le thermomètre humide (1)



◆ Bilan énergétique

Convection = changement de phase

$$h \cdot S [T_a - T_{th}] = \dot{m}_v \cdot \mathcal{L}_{lv}$$

◆ Évaporation

$$\dot{m}_v = h_m \cdot S \cdot \rho_{v,p} [1 - \varphi(T_{th})]$$

φ calculé à T_{th}



TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Exploitation des Lois

❖ Le thermomètre humide (2)

- ◆ Écart de température $\Delta T = T_a - T_{th}$

$$\Delta T = \frac{h_m}{h} \cdot \rho_{v,p} \cdot \mathcal{L}_{lv} (1 - \varphi)$$

- ◆ Relation d'analogie

$$\frac{h_m}{h} = \frac{Sh \cdot \mathcal{D}}{L} \cdot \frac{L}{k_g \cdot Nu} = Le^{-n} \cdot \frac{\mathcal{D}}{k_g}$$

Soit $\frac{h}{h_m} = \rho_g \cdot C_{pg} \cdot Le^{n-1}$

- ◆ Humidité relative

$$\varphi = 1 - \left(\frac{\rho_g \cdot C_{pg} \cdot Le^{n-1}}{\rho_{v,p}} \right) \Delta T$$

Hygromètre psychrométrique

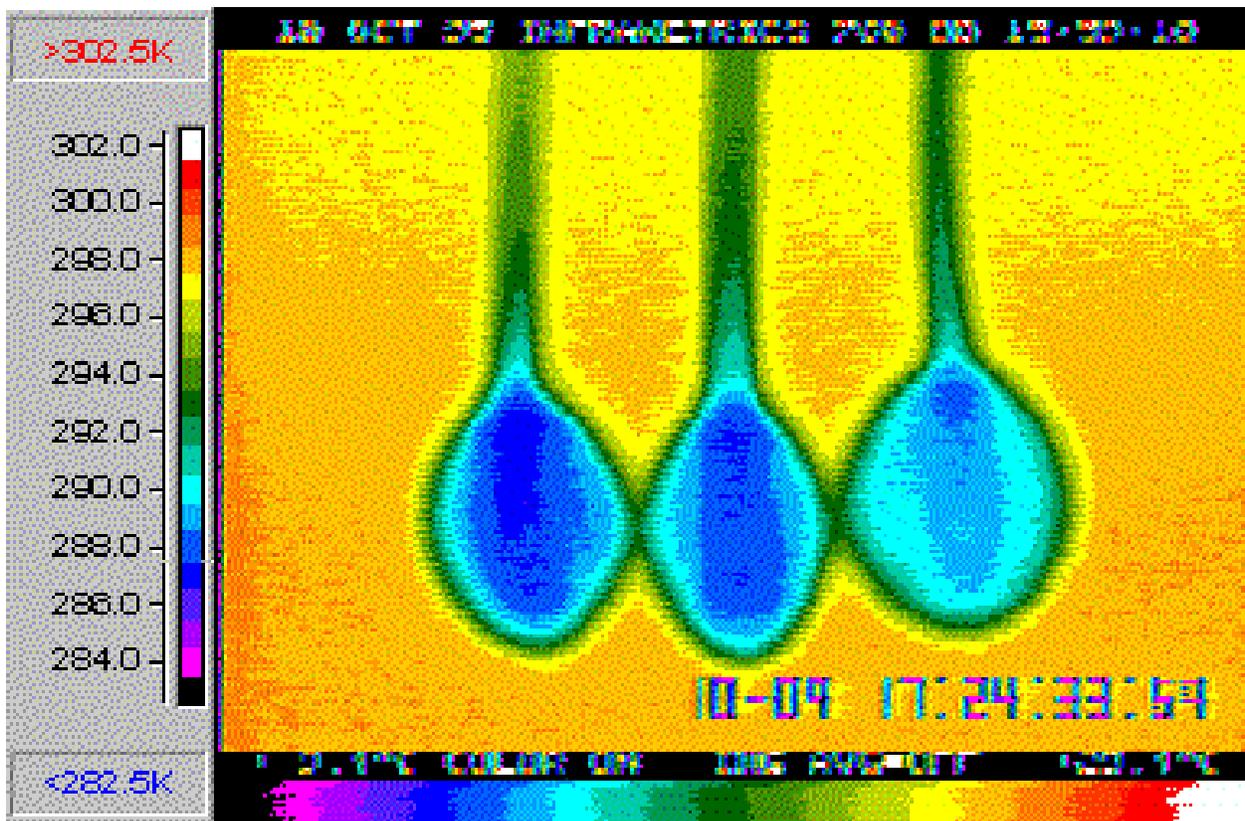


PHENOMENES DE TRANSPORT

TRANSFERT DE MATIERE

Convection

Évaporation de gouttes



❖ Observation par caméra infrarouge

☞ Variation de D_g

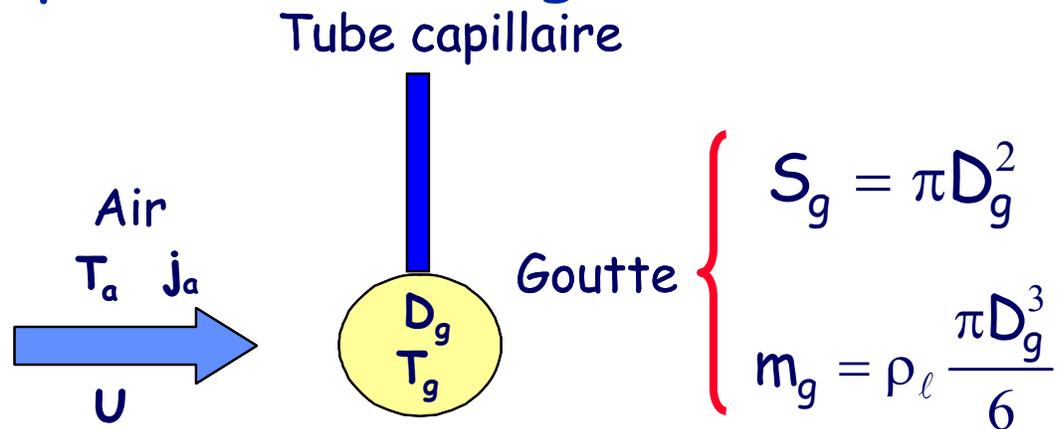
☞ Variation de T_g



VKI - ULB

TRANSFERT DE MATIERE

Évaporation d'une goutte fixe



❖ Le transfert de matière

$$\frac{dm_g}{dt} = -\dot{m}_v = -h_m S_g [\rho_{v,\text{sat}}(T_g) - \rho_{v,\infty}] \equiv [\text{kg/s}]$$

👉 Coefficient de transfert massique

$$h_m = \frac{Sh \cdot \mathcal{D}}{D_g} = \frac{\mathcal{D}}{D_g} \left[2 + \left(0,4 Re^{0,5} + 0,06 Re^{\frac{2}{3}} \right) Sc^{0,4} \right]$$

👉 Variation de D_g

$$\frac{dD_g^2}{dt} = -4Sh \frac{\mathcal{D}}{\rho_l} \cdot \frac{M_v}{\mathcal{R}} \left(\frac{P_{v,\text{sat}}(T_g)}{T_g} - \varphi_a \frac{P_{v,\text{sat}}(T_a)}{T_a} \right)$$



TRANSFERT DE MATIERE

Évaporation d'une goutte fixe

❖ Le transfert de chaleur (en bloc)

$$m_g C_\ell \frac{dT_g}{dt} = h S_g (T_a - T_g) - \dot{m}_v \mathcal{L}_{lv} \equiv [W]$$

👉 Coefficient de transfert de chaleur

$$h = \frac{Nu \cdot k_a}{D_g} = \frac{k_a}{D_g} \left[2 + \left(0,4 Re^{0,5} + 0,06 Re^{\frac{2}{3}} \right) Pr^{0,4} \right]$$

👉 Variation de T_g

$$\frac{dT_g}{dt} = \frac{6}{\rho_\ell C_\ell D_g^2} \left[Nu \cdot k_a (T_a - T_g) - Sh \frac{\mathcal{D} M_v \mathcal{L}_{lv}}{\mathcal{R}} \left(\frac{P_{v,sat}(T_g)}{T_g} - \varphi_a \frac{P_{v,sat}(T_a)}{T_a} \right) \right]$$

❖ Solution

👉 2 Équations différentielles ordinaires

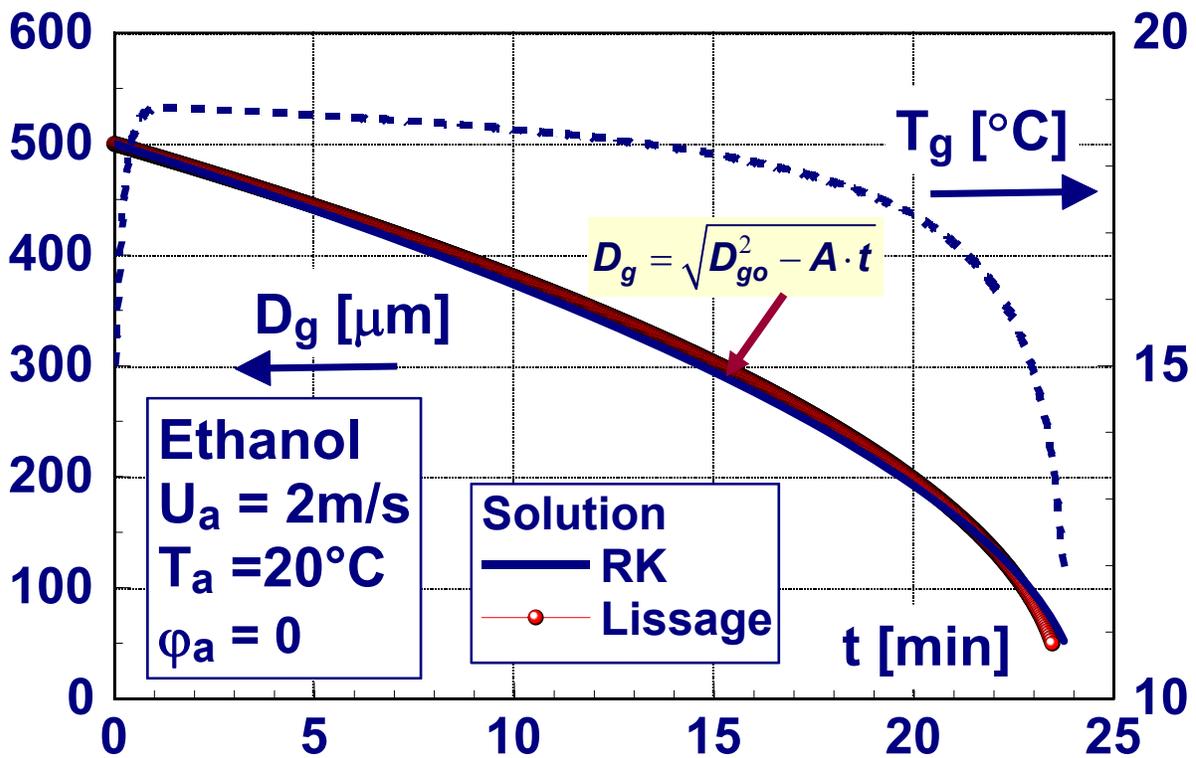
👉 Méthode numérique de Runge-Kutta



TRANSFERT DE MATIERE

Évaporation d'une goutte fixe

❖ Résultat typique



- ➡ Diminution du diamètre de la goutte
- ➡ Comportement en $\sqrt{D_{go}^2 - A \cdot t}$
- ➡ Phase de chauffe par convection
- ➡ Phase de refroidissement par évaporation

