

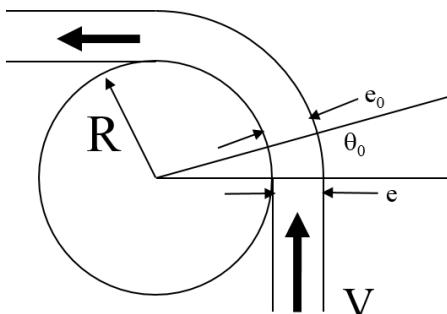
CONSERVATION DE LA MASSE ET DU SOLUTE

Exercice 6.3

On considère le passage sur roue dans lequel une plaque de plastique d'épaisseur e , initialement à vitesse verticale, V , tourne à 90 degrés autour d'une roue de rayon R (voir figure) sans glissement et à vitesse angulaire ω . La masse spécifique initiale du plastique est notée ρ_0 . On suppose que l'épaisseur de la plaque reste constante égale à e et que la déformation en entrée de roue se fait linéairement entre les angles $\theta = 0$ et $\theta = \theta_0$. Le champ de vitesse dans cette zone

$$\vec{v} = \left[R \left(1 - \frac{\theta}{\theta_0} \right) + r \frac{\theta}{\theta_0} \right] \omega \vec{e}_\theta \text{ pour } 0 \leq \theta \leq \theta_0.$$

1. Ecrire l'équation de conservation de la masse en notant ρ la masse spécifique du plastique et en supposant que celle-ci ne dépend pas de l'angle θ .
2. Résoudre cette équation différentielle en notant ρ_0 la masse spécifique en entrée de roue, i.e. pour $\theta = 0$.
3. En quels points la masse spécifique reste-t-elle constante ?
4. Que se passe-t-il en sortie de roue ?
5. Calculer le tenseur vitesse des déformations définit comme la partie symétrique du tenseur gradient de vitesse.



Passage sur roue d'un plastique avec $e_0 = e$.

$$\vec{v} = \left[R \left(1 - \frac{\theta}{\theta_0} \right) + r \frac{\theta}{\theta_0} \right] \omega \vec{e}_\theta \text{ pour } 0 \leq \theta \leq \theta_0.$$

- 1.- Ecrire l'équation de conservation de la masse en notant ρ la masse spécifique du plastique et en supposant que celle-ci ne dépend pas de l'angle θ .

$$\vec{v}_{\theta=0} = R\omega \vec{e}_\theta \text{ et } \vec{v}_{\theta=\theta_0} = r\omega \vec{e}_\theta \text{ pour } R \leq r \leq R+e$$

Comme $V_r = \vec{v} \cdot \vec{e}_r = 0$, il n'y a pas de contraction radiale donc $e = e_0$

et la matière est donc mise en expansion, i.e. ρ diminue.

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \text{div} \rho \vec{v} = 0 = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{1}{r} \frac{\partial \rho V_\theta}{\partial \theta} = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\rho}{r} \frac{\partial V_\theta}{\partial \theta} \text{ puisque } \rho = \rho(r, t)$$

$$0 = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\rho \omega}{r} \left(-\frac{R}{\theta_0} + \frac{r}{\theta_0} \right) = \frac{\partial \rho}{\partial t} + \frac{\rho \omega}{\theta_0} \left(1 - \frac{R}{r} \right)$$

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\rho \omega}{\theta_0} \left(\frac{R}{r} - 1 \right) \leq 0 \text{ donc } \rho \text{ diminue.}$$

- 2.- Résoudre cette équation différentielle en notant ρ_0 la masse spécifique en entrée de roue, i.e. pour $\theta = 0$.

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\rho \omega}{\theta_0} \left(\frac{R}{r} - 1 \right) \text{ avec } \rho = \rho_0 \text{ en } \theta = 0.$$

$$\frac{1}{\rho} \frac{\partial \rho}{\partial t} = \frac{\omega}{\theta_0} \left(\frac{R}{r} - 1 \right) = \frac{1}{t_0} \left(\frac{R}{r} - 1 \right) \text{ avec } \theta_0 = \omega t_0$$

$$\int_{t=0}^{t=t_0} dt \ln(\rho) = \int_{t=0}^{t=t_0} \frac{1}{t_0} \left(\frac{R}{r} - 1 \right) dt = \left(\frac{R}{r} - 1 \right)$$

$$\ln \frac{\rho}{\rho_0} = \left(\frac{R}{r} - 1 \right) \text{ soit } \rho = \rho_0 e^{\left(\frac{R}{r} - 1 \right)} \text{ diminue car } \left(\frac{R}{r} - 1 \right) \leq 0.$$

3.- En quels points la masse spécifique reste-t-elle constante ?

En $r = R$, i.e. sur la roue de rayon R .

$$\text{NB: en } r = R + e, \rho = \rho_0 e^{\left(\frac{R}{R+e} - 1 \right)} = \rho_0 e^{\left(\frac{R-R-e}{R+e} \right)} = \rho_0 e^{\left(\frac{-e}{R+e} \right)} \approx \rho_0 e^{\left(\frac{-e}{R} \right)} \approx \rho_0 \left(1 - \frac{e}{R} \right) \text{ si } e \ll R$$

4.- Que se passe-t-il en sortie de roue ?

En sortie de roue, l'évolution est inverse, i.e. la masse spécifique augmente pour reprendre sa valeur initiale partout dans l'épaisseur de la feuille.

NB : en réalité, l'épaisseur e de la plaque va aussi varier

5.- Calculer le tenseur vitesse des déformations définit comme la partie symétrique du tenseur gradient de vitesse. Attention, $\rho = r$ dans cette formule.

$$\frac{1}{2} [\mathbf{Grad}(\mathbf{v}) + (\mathbf{Grad}(\mathbf{v}))^T] =$$

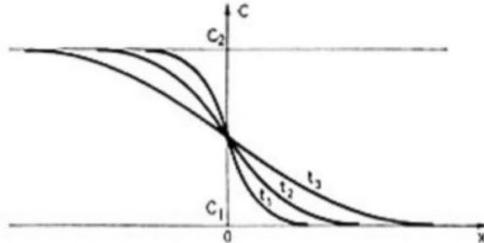
$$= \begin{bmatrix} \frac{\partial v_p}{\partial p} & \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_\theta}{\partial p} - \frac{v_\theta}{p} + \frac{1}{p} \frac{\partial v_p}{\partial \theta} \right) & \frac{1}{2} \left(\frac{\partial v_p}{\partial z} + \frac{\partial v_z}{\partial p} \right) \\ & \frac{1}{p} \frac{\partial v_\theta}{\partial \theta} + \frac{v_p}{p} & \frac{1}{2} \left(\frac{1}{p} \frac{\partial v_z}{\partial \theta} + \frac{\partial v_\theta}{\partial z} \right) \\ \text{Symétrique} & & \frac{\partial v_z}{\partial z} \end{bmatrix}$$

$$\text{Avec } \vec{v} = \left[R \left(1 - \frac{\theta}{\theta_0} \right) + r \frac{\theta}{\theta_0} \right] \omega \vec{e}_\theta = V_\theta(r, \theta) \vec{e}_\theta,$$

$$\dot{\varepsilon} = \begin{pmatrix} 0 & \frac{1}{2} \left(\frac{\partial V_\theta}{\partial r} - \frac{V_\theta}{r} \right) & 0 \\ \text{sym} & \frac{1}{r} \left(\frac{\partial V_\theta}{\partial \theta} \right) & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix} = \frac{R\omega}{r\theta_0} \begin{pmatrix} 0 & \frac{1}{2} (\theta - \theta_0) & 0 \\ \text{sym} & \frac{r}{R} - 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{pmatrix}$$

Exercice 6.6

On met en contact deux blocs métalliques en alliage AB de compositions différentes en éléments B et on dépose le tout dans un four de façon à activer la diffusion chimique. L'interface entre les deux blocs se trouve en $x = 0$. On note c_2 la concentration initiale uniforme en B du bloc de gauche ($x < 0$) et c_1 la concentration du bloc de droite ($x > 0$).



Evolution des profils de concentration avec la durée de diffusion : interdiffusion.

1. Ecrire l'équation que doit satisfaire la concentration en atome B, $c(x,t)$, fonction de x et du temps t . On note D le coefficient de diffusion chimique de l'atome B.

$C(x,t)$ doit vérifier l'équation de Fick sans terme d'advection : $\frac{\partial C}{\partial t} = D \frac{\partial^2 C}{\partial x^2}$

2. La solution de l'équation ci-dessus est donnée par $c(x,t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi Dt}} \int_{-\infty}^{+\infty} c_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du$ où $c_0(u) = c(x,t=0)$

$c(x,t=0)$ est le profil initial de concentration. Calculer alors la solution $c(x,t)$ en faisant apparaître la fonction erreur $\text{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x e^{-u^2} du$ avec $\text{erf}(\infty) = 1$.

$$C(x,t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi Dt}} \left(\int_{-\infty}^0 c_2 e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du + \int_0^{\infty} c_1 e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du \right) \text{ puisque } c_0(u) = c_2 \text{ pour } u < 0 \text{ et } c_1 \text{ pour } u > 0.$$

$$\text{On pose } v = \frac{x-u}{\sqrt{4Dt}}, \quad dv = \frac{-du}{\sqrt{4Dt}}, \quad \text{il vient } C(x,t) = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(- \int_{\infty}^{\frac{x}{\sqrt{4Dt}}} c_2 e^{-v^2} dv - \int_{\frac{x}{\sqrt{4Dt}}}^{-\infty} c_1 e^{-v^2} dv \right)$$

$$\text{Or } \text{erf}(\infty) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^{\infty} e^{-v^2} dv = 1 = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x e^{-v^2} dv + \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_x^{\infty} e^{-v^2} dv$$

$$\text{Ainsi } C(x,t) = \frac{c_2}{2} \left(1 - \text{erf} \left(\frac{x}{\sqrt{4Dt}} \right) \right) + \frac{c_1}{2} \left(1 + \text{erf} \left(\frac{x}{\sqrt{4Dt}} \right) \right) \text{ avec } \text{erf}(x) = \frac{2}{\sqrt{\pi}} \int_0^x e^{-u^2} du \text{ et } \text{erf}(\infty) = 1$$

$$C(x,t) = \frac{c_1 + c_2}{2} + \frac{c_1 - c_2}{2} \text{erf} \left(\frac{x}{\sqrt{4Dt}} \right)$$

3. Que valent $c(x=0,t)$ et $c(x,t=\infty)$?

$$C(x=0,t) = \frac{c_1 + c_2}{2} + \frac{c_1 - c_2}{2} \text{erf}(0) = \frac{c_1 + c_2}{2}, \text{ concentration à l'interface}$$

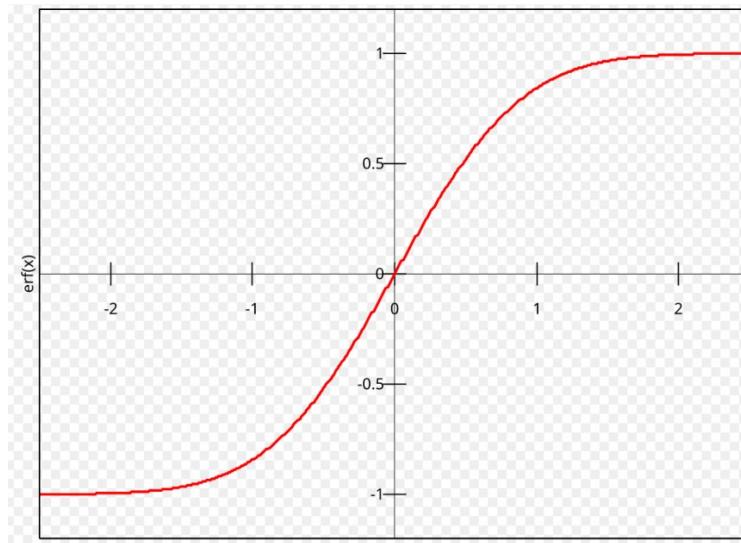
$$C(x,\infty) = \frac{c_1 + c_2}{2} + \frac{c_1 - c_2}{2} \text{erf}(0) = \frac{c_1 + c_2}{2}, \text{ concentration en tout } x \text{ après un temps infini}$$

NB: on peut "suivre" le point de concentration c_1 (en fait c à peine supérieure à c_1) en approximant $\text{erf}(2)$ par 1:

$$C(x,t) = c_1 = \frac{c_1 + c_2}{2} + \frac{c_1 - c_2}{2} \text{erf} \left(\frac{x}{\sqrt{4Dt}} \right) \text{ si } \text{erf} \left(\frac{x}{\sqrt{4Dt}} \right) \approx 1 \text{ i.e. } \frac{x}{2\sqrt{Dt}} = 1 \text{ soit } x = 4\sqrt{Dt}$$

On trouve que la longueur de diffusion chimique varie comme \sqrt{Dt} .

La fonction erf(x) pour x réel :



NB: on vérifie mathématiquement la solution de l'équation de Fick sans terme de transport en

$$\text{utilisant } \frac{\partial}{\partial t} \int_{-\infty}^{+\infty} f(u, x, t) du = \int_{-\infty}^{+\infty} \frac{\partial f(u, x, t)}{\partial t} du.$$

$$C(x, t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du : \text{dérivée en temps}$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} = \frac{-1}{4t\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du + \frac{1}{2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) \frac{(x-u)^2}{4Dt^2} e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du$$

$$\frac{\partial C}{\partial t} = \frac{-1}{4t\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du + \frac{1}{8Dt^2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) (x-u)^2 e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du$$

$$C(x, t) = \frac{1}{2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du, \text{ seconde dérivée en } x:$$

$$\frac{\partial C}{\partial x} = \frac{-1}{4Dt\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) (x-u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du$$

$$\frac{\partial^2 C}{\partial x^2} = \frac{-1}{4Dt\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du + \frac{1}{8D^2t^2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) (x-u)^2 e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du$$

$$D \frac{\partial^2 C}{\partial x^2} = \frac{-1}{4t\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du + \frac{1}{8Dt^2\sqrt{\pi D t}} \int_{-\infty}^{+\infty} C_0(u) (x-u)^2 e^{-\frac{(x-u)^2}{4Dt}} du = \frac{\partial C}{\partial t}$$

$C(x, t)$ est bien solution de l'équation de Fick en 1D et sans transport.