

Données:

$$R = 1 \text{ m} \quad z = \infty \quad C(t_0) = 0$$

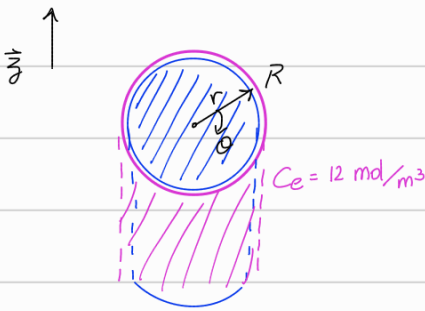
Explicite: dérivées spatiales au temps t
 Implicite: dérivées spatiales au temps $t + \Delta t$

C = Concentration de sel dans la structure [mol/m^3]

$$D_{\text{eff}} = 10^{-10} \text{ m}^2/\text{s}$$

$$S = KC$$

$$K = 4 \cdot 10^{-9}$$



Demandé: - Probleme transitoire $\partial/\partial t \neq 0$ - Methode differences finies - Verification du code

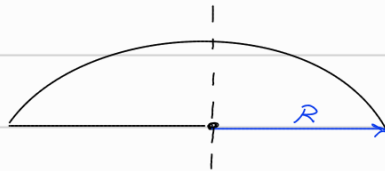
Hypotheses: - terme source constant $S = 8 \cdot 10^{-9} \text{ mol}/\text{m}^3 \cdot \text{s}$

Equation à résoudre: $\frac{\partial C}{\partial t} = D_{\text{eff}} \nabla^2 C - S$ $\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} =$

A) Simplification: a) Equation de type parabolique (degré 1 en temps, degré 2 en espace)

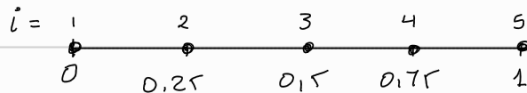
b) le domaine est axisymetrique et infiniment long \Rightarrow negliger les changements en $z \Rightarrow \partial/\partial z = 0$

Le cylindre est homogene et soumis aux memes c.l sur tout son contour, on neglige les changements en $\theta \Rightarrow \partial/\partial \theta = 0$. Le probleme devient 1D axisymetrique:



c) Discretisation a 5 noeuds

minimiser la taille des intervalles



$$\Delta x = 0,25 \text{ m}$$

pour maximiser la precision?

d) Conditions frontieres: $\partial C/\partial x(x=0, t) = 0$ Neumann $C(x=1, t) = C_e$ Dirichlet

condition initiale: $C(x, t=0) = 0$

B) Discretisation de l'equation: $\nabla^2 C = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial C}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 C}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 C}{\partial z^2}$

$$\Rightarrow \frac{\partial C}{\partial t} = \frac{D_{\text{eff}}}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial C}{\partial r} \right) - S = \frac{D_{\text{eff}}}{r} \left[r \frac{\partial^2 C}{\partial r^2} + \frac{\partial C}{\partial r} \right] - S \quad \text{forme demandée}$$

à discretiser: $\frac{\partial C}{\partial t} = D_{\text{eff}} \frac{\partial^2 C}{\partial r^2} + \frac{D_{\text{eff}}}{r} \frac{\partial C}{\partial r} - S$

Euler implicite: $\frac{\partial C}{\partial t} \Big|_{i,t} = \frac{C_i^t - C_i^{t+1}}{\Delta t}$ $\frac{\partial^2 C}{\partial r^2} \Big|_{i,t} = \frac{C_{i+1}^{t+1} - 2C_i^{t+1} + C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r^2}$ $\frac{\partial C}{\partial r} \Big|_{i,t} = \frac{C_{i+1}^{t+1} - C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r}$

a) Aux noeuds internes:

$$\Rightarrow \frac{C_i^t - C_i^{t+1}}{\Delta t} = D_{\text{eff}} \frac{C_{i+1}^{t+1} - 2C_i^{t+1} + C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r^2} + \frac{D_{\text{eff}}}{r_i} \frac{C_{i+1}^{t+1} - C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r} - S$$

Noeud de gauche $\partial C/\partial r = 0 \Rightarrow$ approximation avant d'ordre un:

$$\frac{\partial C}{\partial r} \Big|_{1,t} = \frac{C_{2}^{t+1} - C_1^{t+1}}{\Delta r} = 0$$

Noeud de droite: nous avons la valeur de C en ce point

! Pas sure.
 utiliser un schema
 d'ordre 1 ou 2

$$\Rightarrow \begin{cases} \frac{C_{i+1}^{t+1} - C_i^{t+1}}{\Delta r} = 0 & i = 1 \\ \frac{C_i^t - C_i^{t+1}}{\Delta t} = D_{\text{eff}} \frac{C_{i+1}^{t+1} - 2C_i^{t+1} + C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r^2} + \frac{D_{\text{eff}}}{r_i} \frac{C_{i+1}^{t+1} - C_{i-1}^{t+1}}{\Delta r} - S & i = 2, 3, 4 \\ C_i^{t+1} = C_e & i = 5 \end{cases}$$

b) La methode pour resoudre le systeme d'equations: 1) Reecrire le systeme d'eq pour faire sortir les inconnus:

$$\begin{cases} C_{i+1}^{t+1} - C_i^{t+1} = 0 & i=1 \\ \frac{D}{\Delta r^2} [C_{i+1}^{t+1} - 2C_i^{t+1} + C_{i-1}^{t+1}] + \frac{D}{r_i \Delta r} [C_{i+1}^{t+1} - C_i^{t+1}] - \frac{1}{\Delta t} [C_i^t - C_i^{t+1}] = S & i=2, 3, 4 \\ C_i^{t+1} = C_e & i=5 \end{cases}$$

2) En chaque point: on pose: $\frac{D}{\Delta r^2} = a$ $\frac{D}{\Delta r} = b$ $\frac{1}{\Delta t} = e$

$$\begin{cases} i=1 & C_2^{t+1} - C_1^{t+1} = 0 \\ i=2 & a C_3^{t+1} - 2a C_2^{t+1} + a C_1^{t+1} + \frac{b}{r_2} C_3^{t+1} - \frac{b}{r_2} C_2^{t+1} + e C_2^{t+1} = S + e C_2^t \\ i=3 & a C_4^{t+1} - 2a C_3^{t+1} + a C_2^{t+1} + \frac{b}{r_3} C_4^{t+1} - \frac{b}{r_3} C_3^{t+1} + e C_3^{t+1} = S + e C_3^t \\ i=4 & a C_5^{t+1} - 2a C_4^{t+1} + a C_3^{t+1} + \frac{b}{r_4} C_5^{t+1} - \frac{b}{r_4} C_4^{t+1} + e C_4^{t+1} = S + e C_4^t \\ i=5 & C_5^{t+1} = C_e \end{cases}$$

$$\begin{cases} -C_1^{t+1} + C_2^{t+1} + 0 C_3^{t+1} + 0 C_4^{t+1} + 0 C_5^{t+1} = 0 \\ a C_1^{t+1} + [-2a - \frac{b}{r_2} + e] C_2^{t+1} + [a + \frac{b}{r_2}] C_3^{t+1} + 0 C_4^{t+1} + 0 C_5^{t+1} = S + e C_2^t \\ 0 C_1^{t+1} + a C_2^{t+1} + [-2a - \frac{b}{r_3} + e] C_3^{t+1} + [a + \frac{b}{r_3}] C_4^{t+1} + 0 C_5^{t+1} = S + e C_3^t \\ 0 C_1^{t+1} + 0 C_2^{t+1} + a C_3^{t+1} + [-2a - \frac{b}{r_4} + e] C_4^{t+1} + [a + \frac{b}{r_4}] C_5^{t+1} = S + e C_4^t \\ 0 C_1^{t+1} + 0 C_2^{t+1} + 0 C_3^{t+1} + 0 C_4^{t+1} + C_5^{t+1} = C_e \end{cases}$$

3) Systeme matriciel a resoudre:

$$\begin{matrix} & & & & A & & C & & B \\ 0 & \begin{bmatrix} -1 & 1 & 0 & 0 & 0 \\ a & -2a + b/r_2 + e & a + b/r_2 & 0 & 0 \\ 0 & a & -2a + b/r_3 + e & a + b/r_3 & 0 \\ 0 & 0 & a & -2a + b/r_4 + e & a + b/r_4 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} & \begin{bmatrix} C_1^{t+1} \\ C_2^{t+1} \\ C_3^{t+1} \\ C_4^{t+1} \\ C_5^{t+1} \end{bmatrix} & = & \begin{bmatrix} 0 \\ S + e C_2^t \\ S + e C_3^t \\ S + e C_4^t \\ C_e \end{bmatrix} \end{matrix} \Rightarrow \text{1 systeme matriciel}$$

a resoudre pour chaque pas de temps

4) Algorithme: (A partir des notes de cours de GCH)

Note: La matrice A est fonction de la geometrie elle reste donc constante

Construire A

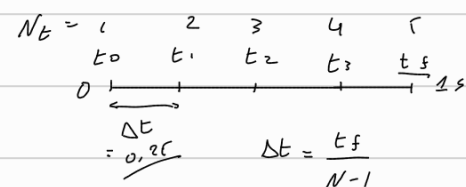
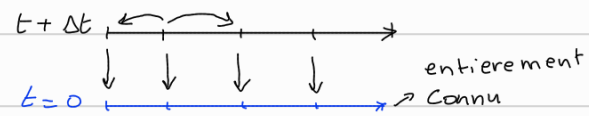
$t = 0$

tant que $t < t_{\text{final}}$

Construire B en fonction de la concentration au temps precedent

$$C = A^{-1} B$$

$$t = t + \Delta t$$



c) Ordres de precision attendus: $\frac{d^2 T}{dx^2} \Big|_i \rightarrow +O(\Delta x)$ $\frac{d^2 T}{dx^2} \Big|_i \rightarrow +O(\Delta x^2)$ $\frac{dT}{dt} \Big|_i \rightarrow +O(\Delta t)$

Le schéma utilisé est d'ordre 1 en temps et ordre 2 en espace

Question : nous avons dans notre discrétisation (Δx) et Δx^2 lequel on choisit ?

d) Euler implicite \rightarrow pas de critère de stabilité sur Δt

c) On passe un régime stationnaire $\partial/\partial t = 0$

Équation à résoudre : $\text{Det} \nabla^2 C - S = 0$

EDP d'ordre 2 : $\text{Det} \frac{\partial^2 C}{\partial r^2} + \frac{\text{Det}}{r} \frac{\partial C}{\partial r} - S = 0$

$$\frac{\partial^2 C}{\partial r^2} + \frac{1}{r} \frac{\partial C}{\partial r} - S/D = 0$$

changement de variable : $y = \frac{\partial C}{\partial r} \quad y' = \frac{\partial^2 C}{\partial r^2}$

EDP d'ordre 1 : $y' + \frac{1}{r} y = S/D$ avec $p(r) = \frac{1}{r} \quad g(r) = S/D$

On multiplie par un facteur intégrant $\mu = e^{\int p(r) dr} = e^{\int \frac{1}{r} dr} = e^{\ln(r)} = r$

$$\Rightarrow \mu y' + \mu \frac{1}{r} y = r y' + y = r S/D$$

$$\Rightarrow \mu y' + \mu' y = r S/D$$

$$\Rightarrow \int \mu y' + \mu' y \, dr = \int r S/D \, dr$$

$$\Rightarrow \mu y + C = \frac{1}{2} r^2 S/D \Rightarrow y = \frac{1}{2} r S/D - \frac{C}{r}$$

$$y = \frac{\partial C}{\partial r} = \frac{1}{2} r \left(\frac{S}{D} \right) - \frac{C_1}{r} \Rightarrow C(r) = \int \frac{1}{2} r S/D \, dr - \int \frac{C_1}{r} \, dr$$

$$C(r) = \frac{1}{4} r^2 S/D - C_1 \ln r + C_2 \quad \text{c.l.} : \frac{\partial C}{\partial r} \Big|_{r=0} = 0 \quad C|_R = C_e$$

$$\frac{\partial C}{\partial r} \Big|_{r=0} =$$

$$\text{Det} \left[\frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial C}{\partial r} \right) \right] - S = 0$$

$$\frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial C}{\partial r} \right) - r S/D = 0$$

$$\int \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial C}{\partial r} \right) dr - \int r S/D \, dr = 0$$

$$r \frac{\partial C}{\partial r} - \frac{1}{2} r^2 S/D + C = 0$$

$$\frac{\partial C}{\partial r} = \frac{1}{2} r S/D - \cancel{C_1/r} \quad C_1 = 0$$

$$C(r) = \frac{1}{4} r^2 (S/D) + C_2 \quad C(R) = C_e$$

$$\Rightarrow \frac{1}{4} R^2 (S/D) + C_2 = C_e \Rightarrow C_2 = C_e - \frac{1}{4} R^2 (S/D)$$

$$\Rightarrow C(r) = \frac{1}{4} r^2 (S/D) + C_e - \frac{1}{4} R^2 (S/D)$$

$$C(r) = \frac{1}{4} (S/D) (r^2 - R^2) + C_e = \frac{1}{4} \frac{S}{\text{Det}} R^2 \left(\frac{r^2}{R^2} - 1 \right) + C_e$$