

CCP PC 18 Modélisation

1) $\rho V c_p \frac{dT}{dt} = \frac{dH}{dt}$ variation de l'enthalpie du système par unité de temps

P_{th} : puissance reçue par le système

$UA(T-T_p)$: puissance cédée par conduction-convection

Dimension : $[\rho V c_p] \sim [m][c_p]$

$[\rho V c_p dT] \sim [m][c_p][T] \sim [Energie]$

$[\frac{\rho V c_p dT}{dt}] \sim \frac{[Energie]}{[temps]} \sim [Puissance]$ ok

$[U] \sim \frac{[Puissance]}{[L]^2 [T]}$ d'après son unité $W m^{-2} K^{-1}$

$[A] \sim [surface] \sim [L]^2$

$\rightarrow [U][A](T-T_p) \sim \frac{[Puissance][T][L]^2}{[L]^2 [T]}$

$\sim [Puissance]$ ok

|| L'équation est un bilan thermique en puissance

2) En régime permanent rien ne dépend du temps ; d'où $P_{th} - UA(T-T_p) = 0$

$$T-T_p = \frac{P_{th}}{UA}$$

3) La figure 2a montre le régime permanent quand $T-T_p$ n'évolue plus avec le temps. On a alors $T-T_p = 40 K$

$\Rightarrow U = \frac{P_{th}}{A(T-T_p)} = \frac{96}{8 \cdot 10^{-3} \cdot 40} = 300 W m^{-2} K^{-1}$

4) On repart de $\rho V c_p \frac{dT}{dt} = P_{th} - UA(T-T_p)$

qui s'écrit $\frac{dT}{dt} = \frac{P_{th}}{\rho V c_p} - \frac{UA}{\rho V c_p} (T-T_p)$

d'où $\tau = \frac{P_{th}}{\rho V c_p}$ et $\tau_c = \frac{\rho V c_p}{UA}$

5) Lors de la phase de refroidissement ⁽¹⁾ il n'y a plus P_{th} et l'équation devient :

$$\frac{dT}{dt} = - \frac{T-T_p}{\tau_c}$$

$$T-T_p = (T_{max}-T_p) e^{-\frac{t}{\tau_c}}$$

6) Solution

7) Enoncé : $\ln(T-T_p) = -1,33 \cdot 10^{-2} t + 3,68$ en Kelvin (secondes)

on la solution donne $\ln(T-T_p) = \ln(T_{max}-T_p) - \frac{t}{\tau_c}$

on en déduit $\tau_c = \frac{1}{1,33 \cdot 10^{-2}}$ secondes

soit $\tau_c = 75 s$

D'après 4) on déduit $U = \frac{\rho V c_p}{A \tau_c} = \frac{10 \cdot 0,1 \cdot 10^3}{8 \cdot 10^{-3} \cdot 75}$

on retrouve $U = 300 W m^{-2} K^{-1}$

8) $r = - \frac{dC_R}{dt} = k C_R$

r en $mol m^{-3} s^{-1}$ et k en s^{-1}

9) La d'Arrhenius : $\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_a}{RT^2}$

qui s'intègre en $k = k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}}$

k et k_0 en s^{-1} E_a en $J \cdot mol^{-1}$

10) Ainsi $\frac{dC_R}{dt} = - \underbrace{k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}}}_{f(C_R, T)} C_R$

11) A $T = Cste$: $\ln \frac{C_R}{C_{R_0}} = - k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} t$

$\rightarrow C_R = C_{R_0} e^{-k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} t}$

12) $X_R = \frac{C_{R_0} - C_R}{C_{R_0}} = 1 - e^{-k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} t}$

13) Si T est constante alors $\frac{dC_R}{dt} = -k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} C_R$

Comme $X_R = \frac{C_{R_0} - C_R}{C_{R_0}}$ on obtient $C_R = C_{R_0} (1 - X_R)$

d'où $\frac{dX_R}{dt} = + k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} (1 - X_R)$

$$14) [\Delta_r H] \sim [\text{Énergie}] [\text{mol}]^{-1}$$

$$[r] \sim \frac{[\text{mol}]}{[\text{L}]^3 [\text{t}]} \text{ et } V \sim [\text{L}]^3$$

$$\text{donc } [S] \sim [\Delta_r H] [r] [V] \sim \frac{[\text{Énergie}]}{[\text{t}]} \sim \text{Puissance}$$

S est une puissance

15) Système : le volume V

On aura la même bilan thermique équation (1) de l'énoncé, où il s'agit de déterminer P_{th} avec $\Delta_r H^\circ$ de la réaction exothermique. ($\Delta_r H^\circ < 0$)

$$P_{th} = S = -\Delta_r H^\circ r V$$

$$\text{avec } r = -\frac{dC_R}{dt} \text{ et } C_R = C_R^\circ (1 - X_R)$$

$$\text{on a } r = +C_R^\circ \frac{dX_R}{dt}$$

$$\text{donc } P_{th} = -\Delta_r H^\circ C_R^\circ \frac{dX_R}{dt} V$$

donc en reprenant (1) :

$$\rho V c_p \frac{dT}{dt} = -\Delta_r H^\circ C_R^\circ \frac{dX_R}{dt} V - UA(T - T_p)$$

puis en divisant par $\rho V c_p$:

$$\frac{dT}{dt} = -\frac{\Delta_r H^\circ C_R^\circ}{\rho c_p} \frac{dX_R}{dt} - \frac{T - T_p}{\tau_c}$$

$$\text{Ainsi } J = -\frac{\Delta_r H^\circ C_R^\circ}{\rho c_p} > 0 \text{ car } \Delta_r H^\circ < 0$$

$$16) \text{ Comme } \left[J \frac{dX_R}{dt} \right] \sim \frac{[T]}{[t]}$$

$$\text{on a } [J] \sim \frac{[T]}{[X_R]}$$

$$\text{Mais } X_R = \frac{C_R^\circ - C_R}{C_R^\circ} \text{ n'a pas de dimension}$$

$$\text{donc } [J] \sim [T] \quad J \text{ en K}$$

$$17) J = \frac{360 \cdot 10^3 \times 500}{10^3 \cdot 1800} = 100 \text{ K}$$

18) Pour un fonctionnement adiabatique, il n'y a pas d'échange de chaleur avec l'extérieur, donc on élimine la conducto-convection : ainsi (4) devient

$$\frac{dT}{dt} = J \frac{dX_R}{dt}$$

19) J est une constante ; $dT = J dX_R$
s'intègre en $T - T_0 = J(X_R - X_R^\circ)$
Mais $X_R^\circ = 0$ ($X_R = \frac{C_R^\circ - C_R}{C_R^\circ}$)

$$T = T_0 + J X_R$$

20) La fin de réaction correspondra à $X_R = 1$ (quand $C_R = 0$)

$$\text{Alors } T_f = T_0 + J = 320 + 100 = 420 \text{ K}$$

Or l'énoncé indique $T_{\max} = 1,25 T_p = 400 \text{ K}$

La marche adiabatique dépasse la T° maximale de sécurité d'où instabilité du réacteur dans la marche adiabatique.

J correspond à l'augmentation de température dans une marche adiabatique pour une réaction ayant tout consommé.

Le corrigé de la modélisation m'a été gracieusement apporté par un collègue.

21) Énoncé $y_i = \hat{\beta}_1 x_i + \hat{\beta}_0$

$$\rightarrow \boxed{\frac{\partial y_i}{\partial \hat{\beta}_0} = 1} \quad \text{et} \quad \boxed{\frac{\partial y_i}{\partial \hat{\beta}_1} = x_i}$$

En notation Python : $\boxed{L[i, 0] = 1 \mid L[i, 1] = X[i]}$

22) $n = \text{len}(X)$ # X a n éléments
 $L = \text{np.zeros}((n, 2))$ # L a n lignes 2 colonnes remplies de 0

for i in range(n): # on modifie les éléments ligne par ligne
 $L[i, 0] = 1$
 $L[i, 1] = X[i]$

23) tL : transposée de L

$tL = \text{np.zeros}((2, n))$

for i in range(n):

$tL[0, i] = L[i, 0]$

$tL[1, i] = L[i, 1]$

$P = L^t \times L$ est de dimension 2×2 car produit de 2 matrices de dimensions $(2, n)$ par $(n, 2)$

$P = \text{np.zeros}((2, 2))$

for i in range(2):

for j in range(2):

for k in range(n):

$$P[i, j] = P[i, j] + tL[i, k] \times L[k, j]$$

(ou aussi $P[i, j] = P[i, j] + L[k, i] \times L[k, j]$)

24) $Q = L^t \times Y$ est de dimension $(2, 1)$ car produit de 2 matrices de dimensions $(2, n)$ par $(n, 1)$

$Q = \text{np.zeros}((2, 1))$

for i in range(2):

for k in range(n):

$$Q[i, 0] = Q[i, 0] + tL[i, k] \times Y[k]$$

25) Si $\Pi = \begin{pmatrix} a & b \\ c & d \end{pmatrix}$ alors $\Pi^{-1} = \frac{1}{\det \Pi} \begin{pmatrix} d & -b \\ -c & a \end{pmatrix}$
 avec $\det \Pi = ad - bc$

def inv-mat(Π):

$a, b, c, d = \Pi[0, 0], \Pi[0, 1], \Pi[1, 0], \Pi[1, 1]$

on nomme les coefficients

$\text{ref} = \text{np.zeros}((2, 2))$ # on crée l'inverse remplie de 0
 $\text{det} = a \times d - b \times c$ # calcul du déterminant

if $\text{det} \neq 0$:

$\text{ref}[0, 0] = d / \text{det}$

$\text{ref}[0, 1] = -b / \text{det}$

$\text{ref}[1, 0] = -c / \text{det}$

$\text{ref}[1, 1] = a / \text{det}$

else

return "erreur"

26) Énoncé : $\hat{B} = (L^t L)^{-1} \times L^t Y$

en 23) P correspond à $L^t \times L$ donc on va inverser P :

$\text{inv } P = \text{inv-mat}(P)$

$\text{Beta_chay} = \text{np.zeros}((2, 1))$ # $\hat{B}$ est une matrice $(2, 1) = (2, 2) \times (2, 1)$

$\text{Beta_chay}[0, 0] = \text{inv } P[0, 0] \times Q[0, 0] + \text{inv } P[0, 1] \times Q[1, 0]$

$\text{Beta_chay}[1, 0] = \text{inv } P[1, 0] \times Q[0, 0] + \text{inv } P[1, 1] \times Q[1, 0]$

$\text{beta_chay}_0 = \text{Beta_chay}[0, 0]$ # donne $\hat{\beta}_0$

$\text{beta_chay}_1 = \text{Beta_chay}[1, 0]$ # donne $\hat{\beta}_1$

27) On connaît $X_R(t + \Delta t) = X_R(t) + \frac{dX}{dt}(t) \Delta t$

Si on fait le même principe dans le sens rétrograde, on aura $X_R(t) = X_R(t + \Delta t) - \frac{dX}{dt}(t + \Delta t) \Delta t$

d'où $\boxed{X_R(t + \Delta t) = X_R(t) + \Delta t \frac{dX}{dt}(t + \Delta t)}$

ce qui finalement ne change pas grand chose, que l'on prenne la tangente en t ou en $t + \Delta t$.

28) On en déduit: $\boxed{\frac{dX}{dt}(t + \Delta t) = \frac{X_R(t + \Delta t) - X_R(t)}{\Delta t}}$

29) De m $\boxed{T(t + \Delta t) = T(t) + \Delta t \frac{dT}{dt}(t + \Delta t)}$

30) $\boxed{\frac{dT}{dt}(t + \Delta t) = \frac{T(t + \Delta t) - T(t)}{\Delta t}}$

$$31) \left. \frac{dX_R}{dt} \right|_{t_{i+1}} = \frac{X_{R,i+1} - X_{R,i}}{\Delta t}$$

$$32) \text{ Énoncé (6): } \frac{dX_R}{dt} = f_1 \text{ et } \frac{dT}{dt} = f_2$$

$$\text{donc } X_{R,i+1} = X_{R,i} + \Delta t f_1(t_{i+1}, \text{etc})$$

$$\text{de m } \left. \frac{dT}{dt} \right|_{t_{i+1}} = \frac{T_{i+1} - T_i}{\Delta t}$$

$$34) T_{i+1} = T_i + \Delta t f_2(t_{i+1}, \text{etc})$$

35) On met tout du même côté !

$$0 = g_1(X_{R,i+1}, T_{i+1}) = X_{R,i+1} - X_{R,i} - \Delta t f_1(t_{i+1}, X_{R,i+1}, T_{i+1})$$

$$0 = g_2(X_{R,i+1}, T_{i+1}) = T_{i+1} - T_i - \Delta t f_2(t_{i+1}, X_{R,i+1}, T_{i+1})$$

Pour aller + loin il faut reprendre les résultats obtenus en 13 et 15

$$\frac{dX_R}{dt} = k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} (1 - X_R) = f_1$$

$$\frac{dT}{dt} = J k_0 e^{-\frac{E_a}{RT}} (1 - X_R) - \frac{T - T_c}{\tau_c} = f_2$$

$$\text{donc } \begin{cases} g_1(X_{R,i+1}, T_{i+1}) = X_{R,i+1} - X_{R,i} - \Delta t k_0 e^{-\frac{E_a}{RT_{i+1}}} (1 - X_{R,i+1}) = 0 \\ g_2(X_{R,i+1}, T_{i+1}) = T_{i+1} - T_i - \Delta t J k_0 e^{-\frac{E_a}{RT_{i+1}}} (1 - X_{R,i+1}) - \frac{\Delta t}{\tau_c} (T_{i+1} - T_c) = 0 \end{cases}$$

$$36) \text{ On dérive : } \frac{\partial g_1}{\partial X_{R,i+1}} = 1 + k_0 \Delta t e^{-\frac{E_a}{RT_{i+1}}}$$

$$\frac{\partial g_1}{\partial T_{i+1}} = -\Delta t k_0 \frac{E_a}{RT_{i+1}^2} e^{-\frac{E_a}{RT_{i+1}}} (1 - X_{R,i+1})$$

$$\frac{\partial g_2}{\partial X_{R,i+1}} = \Delta t J k_0 e^{-\frac{E_a}{RT_{i+1}}}$$

$$\frac{\partial g_2}{\partial T_{i+1}} = 1 - J k_0 \Delta t \frac{E_a}{RT_{i+1}^2} (1 - X_{R,i+1}) - \frac{\Delta t}{\tau_c}$$

37) Énoncé : hyp $g_1 T = \frac{\partial g_1}{\partial T_{i+1}}$ créée
ainsi que $g_1 X = \frac{\partial g_1}{\partial X_{R,i+1}}$ $g_2 T = \frac{\partial g_2}{\partial T_{i+1}}$ $g_2 X = \frac{\partial g_2}{\partial X_{R,i+1}}$
et g_1 et g_2 .

def mat=Dg(x): # x=[T, X_R] à l'itération j=i+1
Dg=np.zeros((2,2))

$$Dg[0,0] = g_1 T(x[0], x[1])$$

$$Dg[0,1] = g_1 X(x[0], x[1])$$

$$Dg[1,0] = g_2 T(x[0], x[1])$$

$$Dg[1,1] = g_2 X(x[0], x[1])$$

return Dg

$$38) \text{ invDg} = \text{inv_mat}(\text{mat_Dg}(x_old))$$

$$T_new = x_old[0] - \text{invDg}[0,0] \times g_1(x_old[0], x_old[1]) - \text{invDg}[0,1] \times g_2(x_old[0], x_old[1])$$

$$X_new = x_old[1] - \text{invDg}[1,0] \times g_1(x_old[0], x_old[1]) - \text{invDg}[1,1] \times g_2(x_old[0], x_old[1])$$

$$x_new = [T_new, X_new]$$

$$39) x_new = [T_p + J/2, 0.5]$$

$$x_old = [0, 0]$$

$$\text{while abs}(x_old[0] - x_new[0]) > 1E-5$$

$$x_old = x_new$$

$$40) m = \text{int}((t_f - t_0) / \text{Deltat})$$

$$41) t_0 = 0$$

$$X_0 = 0$$

$$T_0 = T_p$$

$$t_euler = [t_0]$$

$$x_euler = [X_0]$$

$$T_euler = [T_0]$$

for i in range(m)

$$t_euler.append(t_euler[-1] + \text{Deltat})$$

$$x_new = [T_p, 0]$$

$$x_old = [0, 0]$$

for i in range(m):

$$\text{while abs}(\dots) > 1E-5:$$

$$x_old = x_new$$

$$T_euler.append(x_new[0])$$

$$X_euler.append(x_new[1])$$

$$42) \text{ plt.plot}(t_euler, T_euler)$$

$$\text{plt.title}(\text{"Évolution de la T° en fonction du temps"})$$

$$\text{plt.xlabel}(\text{"temps (s)"})$$

$$\text{plt.ylabel}(\text{"température (K)"})$$

$$\text{plt.show}()$$