

# Première partie de cinétique chimique

## I) Généralités sur les réactions.

Paramètres influençant les vitesses de réactions : - T, P  
- c  
- catalyseur, solvant  
- etc

Vitesse de réaction = débit de transformation chimique.

Unité : mol. s<sup>-1</sup>.

= grandeur locale instantanée.

⇒ déf de la réac<sup>o</sup> chimiq + =<sup>o</sup> stoechiométriq.

r = vitesse globale de réac<sup>o</sup>      r<sup>b</sup> : vitesse de forma<sup>o</sup>  
r<sup>c</sup> : vitesse de consuma<sup>o</sup>

r ≥ 0 !!!

La stoechiométrie définit le rapport des vitesses :  $S_2O_8^{2-} + 2I^- = I_2 + 2SO_4^{2-}$

En pratiq les r mesurées sont indépendantes de la stoechiométrie!

$$\frac{r_{S_2O_8^{2-}}^c}{2} = \frac{r_{I_2}^b}{1} = \frac{r_{SO_4^{2-}}^b}{2}$$

Modes d'activation : thermique, électrique, photo/radiochimique, catalyseur/inducteur

Réac<sup>o</sup> hétérogènes et homogènes : in déf qu'en thermo!

## II) Types de réacteurs et mode de fonctionnement.

Def: réacteur = appareils où les réactions sont conduites.

Types : - fermé : Ø de matière échangé avec l'ext.

- semi-fermé : échange de matière avec l'extérieur mais un constituant restant quel

- ouvert : courant total de matière (extra<sup>o</sup> + intro<sup>o</sup> continues).

Régimes : - transitoires : au moins un paramètre dépend de t.

- permanent : Ø paramètre ne dépend de t.

Rmq: fermé ou semi-fermé ⇔ transitoires

Ouvert ⇔ permanents

RPA en réacteur homogène: compos<sup>o</sup> uniforme (indépendant du type de réacteur).  
 Réacteur piston: réactifs et produits progressent en bloc  $\rightarrow$   $\emptyset$  d'échange de matière les blocs.

Systèmes isothermes: T cste + uniforme.

### III) Détermination de la vitesse.

Bilan de matière: ce qui Entre + ce qui se forme = ce qui sort + ce qui s'accumule + ce qui est consommé

MM: Entrée + Forma<sup>o</sup> = SAC

Entrée = $F_{A,e} = Q_0 \times C_{A,e}$	} réactif.	Entrée = $F_{B,e} = Q_0 \times C_{B,e}$	} produit
Forma <sup>o</sup> = 0 (car consommé).		Forma <sup>o</sup> = $\sum \sum_V r_{g,d} V$	
$S = F_{A,s} = Q_0 \times C_{A,s}$		$S = F_{B,s} = Q_0 \times C_{B,s}$	
$A = \frac{dn_A}{dt} \sum \sum_V r_{A,d} V$		$A = \frac{dn_B}{dt} \sum \sum_V r_{B,d} V$	

$\Rightarrow r_A = -\frac{1}{V} \frac{dn_A}{dt}$  (RFA)  $C=0$

$\Rightarrow r_B = \frac{1}{V} \frac{dn_B}{dt}$  (RFA)

Régime permanent:  $\frac{dn_A}{dt} = 0$ . RPA: C ou forma<sup>o</sup> =  $r_{(sub)} V$ .

RFA.

Taux de conversion: - vrai:  $X_A' = \frac{n_A^0 - n_A(t)}{n_A^0}$   
 - symétrique:  $X_A = -\frac{1}{\nu_A} X_A'$  } A = réactif limitant

donc  $n_A = n_A^0 (1 + \nu_A X_A)$   $\nu =$  coeff stoechiométrique.

Pour une espèce y on a:

$n_y = n_y^0 + \nu_y n_A^0 X_A$

RFA avec  $V = cste$   $n_A = n_A^0 (1 - X_A)$  d'où  $r = C_A^0 \frac{dX_A}{dt}$

mesure expérimentale de la vitesse = pente de la courbe C en fonc de t.

ROPA:  $r_A^c = \frac{F_{A,e} - F_{A,s}}{V}$  A = réactif.

$r_B^c = \frac{F_{B,s}}{V} = \frac{Q_s \times C_{B,s}}{V}$  B = produit.

Avec A = réactif limitant Pour une espèce y quelconque:

$F_{A,s} = F_{A,e} (1 + \nu_A X_{A,s})$

$E_{y,s} = E_{y,e} + \nu_y F_{A,e} X_{A,s}$ .

Exemple  $A \rightarrow B$ .

$F_{A,s} = F_{A,e} (1 - X_{A,s}) \Leftrightarrow X_{A,s} = \frac{F_{A,e} - F_{A,s}}{F_{A,e}}$

On a  $r_A = \frac{F_{A,e} - F_{A,s}}{V} = \frac{F_{A,e} X_{A,s}}{V} = \frac{Q_E}{V} C_{A,e} X_{A,s}$

Temps de passage:  $\tau = \frac{V}{Q_E} \quad (\rightarrow r_A = \frac{C_{A,e} X_{A,s}}{\tau})$

$\neq$

Temps de séjour:  $t_s = \int_0^V \frac{dV}{Q}$

$t_s \in [0; +\infty[$  en ROPA

$t_s!$  en réacteur piston ouvert en régime permanent.

Cas des gaz où  $Q_s \neq Q_E$

$F_{A,s} = F_{A,e} (1 - X_{A,s})$  mais  $C_{A,s} \neq C_{A,e} (1 - X_{A,s})$ .

si  $Q_s = Q_E \rightarrow$  réact° en phase liquide ou phase gazeuse avec gaz diluant inerte.

Mesure expérimentale de la vitesse

ROPA  $\rightarrow$  réacteur différentiel

RF  $\rightarrow$  réacteur intégral

Réacteur à écoulement piston  $\rightarrow$  régime permanent.

progression du fluide par tranches. d'épaisseur  $z$  et de  $V = dV' = S \cdot z$ .

comparaison ordre courant / ordre initial

! réactif A.

$$r_0 = k_0 [A]_0^{n_0} \quad (\text{LdVI}).$$

À un avancement  $\neq 0$ , il y a deux cas : -

Ø d'influence cinétique des produits

Influence cinétique d'un ou plusieurs produits

$$\rightarrow \text{LdVI} = \text{LdVC}. \rightarrow r = k_0 [A]_0^{n_0}$$

$\rightarrow$  la trace  $\log r = f\left(\log \frac{[A]}{[A]_0}\right)$  s'écarte de I.

$\rightarrow$  si on trace  $\log r = f\left(\log \frac{[A]}{[A]_0}\right)$   
on a une droite de pente  $n_0$ .

$\rightarrow$  Si les pts sont en dessous de I, il y a auto-inhibi<sup>o</sup>

$\rightarrow$  ordre courant  $n = n_0$ .

$\rightarrow$  Si les pts sont au dessus de I, il y a auto-accélera<sup>o</sup>.

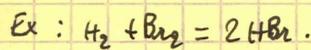
$\Rightarrow$  Ø d'ordre courant.

Confronta<sup>o</sup> avec l'expérience.

Ordre initial : généralement simple pour un grd nbre de réac<sup>o</sup> ( $n_0 = 0, \frac{1}{2}, 1, \frac{3}{2}, \dots$ ).  
réac<sup>o</sup> complexes peuvent avoir un ordre initial au non.

Ordre courant : Si Ø d'ordre initial  $\rightarrow$  Ø d'ordre courant.  
S'il y a un OI, il peut y avoir OC

En général : OC  $\neq$  OI.  $\rightarrow$  Ø OC.



$$r_0 = k_0 [\text{H}_2]_0^1 [\text{Br}_2]_0^{0.5}$$

$\hookrightarrow$  LdVI

$$r = k_0 [\text{H}_2]^1 [\text{Br}_2]^{1/2}$$

$\uparrow$  r fictive.

=  $\psi$  fictive

$$\frac{1}{1 + k' \frac{[\text{HBr}]}{[\text{Br}_2]}}$$

facteur d'autoinhibition  $\psi$ .

Influence de la température

Rela<sup>o</sup> d'Arrhénius :  $k = A e^{\frac{-E}{RT}}$

$E$  = énergie d'activation

$A$  = facteur préexponentiel (m<sup>e</sup> unité qk)

$$\left( \ln k = \ln A - \frac{E}{RT} \right)$$

On cherche  $E$  : on détermine plusieurs valeurs de  $k$ .

On trace  $\ln k = f\left(\frac{1}{T}\right)$  Si la pente de la droite vaut  $\frac{-E}{R}$   $\rightarrow$  Arrhénius vrai

## Deuxième partie de cinétique chimique

### I) Lois de vitesse.

Def: loi de vitesse = expression mathématique reliant vitesse et paramètres influents.

#### Loi de vitesse initiale

$$r_0 = k_0 [A_1]_0^{m_1} [A_2]_0^{m_2} \dots$$

↳ constante de vitesse init.

↳ concentration ordre partiel init par  $\div$  à  $A_1$ .



n ne correspond pas à des qtes de m!  
ce sont des entiers ou  $\frac{1}{2}$  entiers.

$$n = n_1 + n_2 + \dots = \text{ordre global.}$$



k a une unité.

Détermina° des ordres initiaux.

Un! réactif.

Méthode différentielle:  $r_0 = k_0 [A]_0^{n_0}$

$$\log r_0 = \log k_0 + n_0 \log [A]_0$$

$$\text{Tracer } \log r_0 = f(\log [A]_0)$$

Si droite alors ordre initial = pente

Si  $\neq$  droite alors  $\neq$  ordre initial

Plusieurs réactifs

Idem:  $r_0 = k_0 [A_1]_0^{m_1} [A_2]_0^{m_2} \dots$

On maintient ttes les c vtes sauf 1 que l'on fait varier.

On se ramène à:  $r_0 = k_0' [A_i]_0^{m_i}$

On trace  $\log r_0 = f(\log [A_i]_0)$

comme pour un réactif!

Loi de vitesse courante: on veut trouver une rela° simple vs  $r$  à avancement  $\neq 0$  et c des réactif à ct constant

$$r = k [A_1]^{m_1} [A_2]^{m_2} \dots$$

Si  $r$  n'a pas cette forme, il n'y a pas d'ordre.

Détermina° des ordres courants comme pour la loi de vitesse initiale.

Méthode intégrale : permet de vérifier la valeur de  $n$  et de calculer  $k$ .  
Applicable en RFL ou piston car mesure de vitesse = dérivée.

But : mesure de vitesse = loi de vitesse supposée.

$$\rightarrow \int \left| \begin{array}{l} \downarrow \\ r = -\frac{1}{a} \frac{d[A]}{dt} \end{array} \right. \quad a = \text{coeff stoechiométrique} \quad \hookrightarrow r = k[A]^m$$

Rmq :  $n$  est à fixer ou à déterminer par méthode diff

⚠  $k$  change d'unité en fct de l'ordre global.

Ex: Ordre 0 :  $\frac{-1}{a} \frac{d[A]}{dt} = k$   $-\int_0^t d[A] = a \int_0^t k dt \Leftrightarrow [A] = [A]_0 - akt$

Ordre 1:  $\frac{-1}{a} \frac{d[A]}{dt} = k[A]$  . . . . .

Temps de demi-réaction : Intervalle de temps pour que  $\frac{[A]_0}{2} = [A]$ .

→ Méthode rapide pour calculer  $k$  si  $n=1$ .

Pour plusieurs réactifs

On cherche une loi du type  $r = k[A_1]^{m_1}[A_2]^{m_2} \dots$

Méthode pour trouver  $n$  : - On bloque une concentra°.

→ On se retrouve donc ds le cas d'un ! réactif avec ordre courant global =  $\sum n_i \cdot m_i$   
bloq



Théorie des collisions : Réac<sup>o</sup> entre A et B. → Phase gazeuse.

$$Z_{AB} = n_A n_B \sigma_{AB}^2 \left( \frac{8\pi RT}{\mu} \right)^{1/2} \quad \text{avec } \sigma_{AB} = \left( \frac{\sigma_A + \sigma_B}{2} \right) \quad \text{et } \mu = \left( \frac{m_A m_B}{m_A + m_B} \right)$$

↳ diamètre moléculaire moyen      ↳ masse réduite

$$Z_{AA} = 2n_A^2 \sigma_A^2 \left( \frac{8\pi RT}{\mu} \right)^{1/2}$$

Il faut que l'énergie développée lors des collisions soit  $> E$ . Seule la fraction  $e^{-\frac{E}{RT}}$  est efficace.

On a alors  $r = Z_{AB} e^{-\frac{E}{RT}}$   
 $r = k n_A n_B$  avec  $k = \sigma_{AB}^2 \left( \frac{8\pi RT}{\mu} \right)^{1/2} \exp\left(-\frac{E}{RT}\right)$

Petit souci : on a des molécules comme unité → pas cool.

On utilise des unités molaires ! Donc  $k = Z_0 \exp\left(-\frac{E}{RT}\right)$  Avec  $Z_0 = N_A z_0$ .

$$\text{et } z_0 = \sigma_{AB}^2 \left( \frac{8\pi RT}{\mu} \right)^{1/2}$$

Analogie avec Arrhénius :

D'une part  $k = Z_0 \exp\left(-\frac{E}{RT}\right)$  et d'autre part  $k = A \exp\left(-\frac{E}{RT}\right)$

On doit avoir  $A = Z_0$  si la théorie est correcte.

Problème :  $A \neq Z_0$  en pratique. On utilise majoritairement la théorie du complexe activé.