# Correction TD TC2 État final d'un système chimique

#### 1 Transformations

## 2 Transformations totales

# 3 Équilibre ... ou pas!

Correction:

1. a.  $K = Q_{\text{eq}} = \frac{P(\mathcal{O}_2)_{\text{eq}}}{P^{\circ}}$  $K = \frac{P({\rm O}_2)_{\rm eq}}{P^{\rm o}} \quad \Rightarrow \quad P({\rm O}_2)_{\rm eq} = KP^{\rm o} = 0,5 \ {\rm bar} = 5 \times 10^4 \ {\rm Pa}$ c.  $P(\mathcal{O}_2)_{\mathsf{eq}}V = n(\mathcal{O}_2)_{\mathsf{eq}}RT \quad \Rightarrow \quad n(\mathcal{O}_2)_{\mathsf{eq}} = \frac{P(\mathcal{O}_2)_{\mathsf{eq}}V}{RT} = 0,056 \text{ mole}$ 

Dans chacun des cas suivant, les quantités initialement introduites sont indiquées en mol dans le tableau d'avancement.

#### 2. Cas 1:

	$n_{BaO2} \; (mol)$	$n_{BaO} \; (mol)$	$n_{O2} \; (mol)$
État initial			
$\xi = 0$	0,2	0	0
t quelconque			
$\xi(t)$	$0, 2 - 2\xi(t)$	$2\xi(t)$	$\xi(t)$
État final	$ \begin{array}{c} 0, 2 - 2\xi_f \\ = 0,088 \end{array} $	$2\xi_f$	$\xi_f$
$\xi_f = \xi_{eq} = 0.056$	=0,088	=0,112	=0,56

- $\begin{array}{l} \bullet \quad Q_i = \frac{P(\mathcal{O}_2)_{\text{initiale}}}{P^\circ} = 0 < K \text{ donc \'evolution dans le sens direct.} \\ \bullet \quad \text{On suppose qu'il y a \'equilibre donc dans l'état final } n_{\mathsf{O}2} = n(\mathcal{O}_2)_{\mathsf{eq}} = 0,56 \text{ mol. On en d\'eduit que } \xi_f = 0,056 \text{ mol.} \end{array}$
- $\begin{array}{l} \bullet \quad \text{Calcul de } \xi_{\text{max}}: 0, 2-2\xi_{\text{max}}=0 \text{ donc } \xi_{\text{max}}=0, 1 \text{ mol} \\ \bullet \quad \xi_f < \xi_{\text{max}} \text{ donc il y a bien équilibre.} \end{array}$

#### 3. Cas 2:

	$n_{BaO2} \ (mol)$	$n_{BaO} \; (mol)$	$n_{O2} \; (mol)$
État initial			
$\xi = 0$	0,1	0	0
t quelconque			
$\xi(t)$	$0, 2 - 2\xi(t)$	$2\xi(t)$	$\xi(t)$
État final	$\begin{array}{c c} 0, 2 - 2\xi_f \\ = 0 \end{array}$	$2\xi_f$	$\xi_f$
$\xi_f = \xi_{\rm max} = 0,05~{\rm mol}$	=0	=0,1	=0,05

- $\begin{array}{l} \blacksquare \quad Q_i = \frac{P(\mathcal{O}_2)_{\text{initiale}}}{P^\circ} = 0 < K \text{ donc \'evolution dans le sens direct.} \\ \blacksquare \quad \text{On suppose qu'il y a \'equilibre donc dans l'état final } n_{\mathcal{O}2} = n(\mathcal{O}_2)_{\text{eq}} = 0,056 \text{ mol. On en d\'eduit que } \xi_f = 0,056 \text{ mol.} \\ \blacksquare \quad \text{Calcul de } \xi_{\text{max}} : 0,2-2\xi_{\text{max}} = 0 \text{ donc } \xi_{\text{max}} = 0,05 \text{ mol.} \\ \blacksquare \quad \xi_f > \xi_{\text{max}} \text{ ABSURDE donc il n'y a pas \'equilibre dans l'\'etat final.} \end{array}$

#### 4. Cas 3:

	$n_{BaO2} \ (mol)$	$n_{BaO} \; (mol)$	$n_{O2} \; (mol)$
État initial			
$\xi = 0$	0,1	0,05	0,1
t quelconque			
$\xi(t)$	$0, 1 - 2\xi(t)$	$0,05+2\xi(t)$	$0, 1 + \xi(t)$
État final	$0, 1 - 2\xi_f$	$0,05+2\xi_f$	$0, 1 + \xi_f$
$\xi_f = \xi_{\text{max}} = -0.025 \text{ mol}$	=0,15	=0	=0,075

- $\qquad \qquad \mathbf{Q}_i = \frac{P(\mathcal{O}_2)_{\text{initiale}}}{P^\circ} = \frac{n(\mathcal{O}_2)_{\text{initiale}}RT}{V} = 0, 89 > K \text{ donc \'evolution dans le sens indirect.}$
- On suppose qu'il y a équilibre donc dans l'état final  $n_{\rm O2}=n({\rm O_2})_{\rm eq}=0,056~{
  m mol.}$  On en déduit que

$$0, 1 + \xi_f = 0,056 \quad \Rightarrow \quad \xi_f = 0,056 - 0, 1 = -0,044 \text{ mol}$$

 $\xi_f$  négatif est cohérent avec une évolution dans le sens indirecte.

- avec  $\xi_f=0,044~{
  m mol}$  on a  $n_{
  m BaO}=-0,025~{
  m mol}$  ABSURDE. Il n'y a pas assez de BaO pour atteindre l'équilibre. Il devient limitant et disparaît totalement.
- Calcul de  $\xi_{\rm max}$  avec BaO comme limitant

$$0,05+2\xi_{\mathsf{max}}=0\quad \Rightarrow\quad \xi_{\mathsf{max}}=-0,025\ \mathrm{mol}$$

## 4 Combinaisons de réactions pour évaluer une constante d'équilibre

# 5 Équilibre avec des solides

Correction:

Tomme on ne part que de calcaire, la réaction ne peut avoir lieu que dans le sens direct. Pour le « confirmer », calculons le quotient réactionnel Q. Les deux solides étant purs, leur activité vaut 1, et le quotient réactionnel est égal à l'activité en  $\mathrm{CO}_2$ . Comme il s'agit d'un gaz parfait pur sa pression partielle est égale à la pression totale p dans l'enceinte, d'où

$$Q = \frac{p}{p^{\circ}}$$
 avec  $p = 0$  dans l'état initial, d'où  $Q_0 = 0 < K$ .

Au cours de la réaction, du  $CO_2$  est produit et Q augmente pour se rapprocher de K. Deux situations sont possibles :  $\triangleright$  si le dernier grain de calcaire disparaît, Q n'a pas atteint K et la transformation s'arrête : la dissociation est rigoureusement totale;

- $\triangleright$  s'il y a suffisamment de calcaire alors la transformation s'arrête lorsque Q=K, l'état final est un état d'équilibre.
- 2 Supposons l'équilibre atteint. Dans ce cas, la pression à l'équilibre vaut  $p_{\text{\'eq}} = K p^{\circ}$ , ce qui signifie d'après l'équation d'état des gaz parfaits que la quantité de matière de  $CO_2$  produite par la réaction, égale à l'avancement à l'équilibre (se montre avec un tableau d'avancement), vaut

$$\xi_{\rm \acute{e}q} = \frac{V\,K\,p^{\circ}}{RT} = 39\,{\rm mmol}\,. \label{eq:xi_eq}$$

Or le même bilan de matière montre que l'avancement maximal de la réaction  $\xi_{\rm max}$  est égal à la quantité de matière initiale en calcaire, soit 10 mmol. On trouve donc  $\xi_{\rm \acute{e}q} > \xi_{\rm max}$ , ce qui est impossible, puisque cela voudrait dire qu'il reste une quantité de matière *négative* en réactif limitant. Il y a donc contradiction, l'hypothèse est fausse : l'état d'équilibre ne peut pas être atteint et la réaction est rigoureusement totale. Dans l'état final, le système ne contient plus du tout de CaCO<sub>3</sub>, mais contient  $\xi_{\rm max} = 10$  mmol de CaO solide et  $\xi_{\rm max} = 10$  mmol de CO<sub>2</sub> gazeux.

3 Pour toute quantité de matière de calcaire  $n_0 < n$  la réaction est totale. En revanche, si  $n_0 > n$  alors l'équilibre chimique est atteint lorsque l'avancement est égal à n et l'excès de calcaire ne se transformera pas, quelle que soit sa quantité. Ainsi, la quantité de matière de calcaire maximale qui puisse être transformée est n = 39 mmol.

# 6 Équilibre en solution aqueuse

Correction:

1 En assimilant activité et concentration, le quotient réactionnel à l'état initial vaut

$$Q_{\mathrm{r,i}} = \frac{[\mathrm{CH_{3}COO^{-}}]_{\mathrm{i}}\,[\mathrm{HF}]_{\mathrm{i}}}{[\mathrm{CH_{3}COOH}]_{\mathrm{i}}\,[\mathrm{F^{-}}]_{\mathrm{i}}} = 0 < K^{\circ}$$

La réaction va donc avoir lieu dans le sens direct

Effectuons maintenant un bilan de matière. Comme toutes les espèces chimiques sont en solution, on peut le faire directement en termes de concentration : les quantités de matière y sont toutes proportionnelles au facteur de volume près.

	$\mathrm{CH_{3}COOH}$	+ F <sup>-</sup>	=	$\mathrm{CH_{3}COO}^{-}$	+	$_{ m HF}$
état initial	c	c		0		0
état d'équilibre	$c - x_{\text{\'eq}}$	$c - x_{ m \acute{e}q}$		$x_{ m \acute{e}q}$		$x_{\rm \acute{e}q}$

À l'équilibre, en vertu de la loi d'action des masses,

$$Q_{\rm r,\acute{e}q} = \frac{[{\rm CH_3COO^-}]_{\acute{e}q}\,[{\rm HF}]_{\acute{e}q}}{[{\rm CH_3COOH}]_{\acute{e}q}\,[{\rm F^-}]_{\acute{e}q}} = \frac{x_{\acute{e}q}^2}{(c-x_{\acute{e}q})^2} = K^\circ$$

ce qui donne

$$\frac{x_{\text{\'eq}}}{c - x_{\text{\'eq}}} = \sqrt{K^{\circ}} \quad \text{soit} \quad x_{\text{\'eq}} = \sqrt{K^{\circ}} \left( c - x_{\text{\'eq}} \right) \quad \text{d'où} \quad x_{\text{\'eq}} = \frac{\sqrt{K^{\circ}}}{1 + \sqrt{K^{\circ}}} c = 1,4 \cdot 10^{-2} \, \text{mol} \cdot \text{L}^{-1}$$

On note que  $x_{\text{\'eq}} > 0$ , ce qui confirme que la réaction se fait dans le sens direct.

2 En assimilant activité et concentration, le quotient réactionnel à l'état initial vaut

$$Q_{\rm r,i} = \frac{[{\rm CH_3COO^-}]_{\rm i} \, [{\rm HF}]_{\rm i}}{[{\rm CH_3COOH}]_{\rm i} \, [{\rm F^-}]_{\rm i}} = \frac{c^2}{c^2} = 1 > K^{\circ}$$

La réaction va donc avoir lieu dans le sens inverse.

Effectuons maintenant un bilan de matière. Comme toutes les espèces chimiques sont en solution, on peut le faire directement en termes de concentration : les quantités de matière y sont toutes proportionnelles au facteur de volume près.

À l'équilibre, en vertu de la loi d'action des masses,

$$Q_{\rm r,\acute{e}q} = \frac{[{\rm CH_3COO^-}]_{\acute{e}q} \, [{\rm HF}]_{\acute{e}q}}{[{\rm CH_3COOH}]_{\acute{e}q} \, [{\rm F^-}]_{\acute{e}q}} = \frac{(c+x_{\acute{e}q})^2}{(c-x_{\acute{e}q})^2} = K^\circ$$

ce qui donne

$$\frac{c+x_{\rm \acute{e}q}}{c-x_{\rm \acute{e}q}} = \sqrt{K^{\circ}} \qquad \text{soit} \qquad c+x_{\rm \acute{e}q} = \sqrt{K^{\circ}} \left(c-x_{\rm \acute{e}q}\right) \qquad \text{d'où} \qquad \left(1+\sqrt{K^{\circ}}\right) x_{\rm \acute{e}q} = c \left(\sqrt{K^{\circ}}-1\right)$$

et enfin

$$x_{\text{\'eq}} = \frac{\sqrt{K^{\circ}} - 1}{\sqrt{K^{\circ}} + 1} c = -7.3 \cdot 10^{-2} \,\text{mol} \cdot \text{L}^{-1}$$

On note que  $x_{\text{\'eq}} < 0$ , ce qui confirme que la réaction se fait dans le sens inverse.

# 7 Équilibre en phase gazeuse

Correction:

1. La constante d'équilibre s'écrit en fonction des pressions partielles des constituants à l'équilibre et  $n^{\circ} - 1$  har :

$$K^{\circ}(T_1) = \frac{p_{\text{Fe}_2\text{Cl}_6}p^{\circ}}{p_{\text{Fe}\text{Cl}_3}^2}$$

2. Le quotient de réaction Q s'exprime par :

$$Q = \frac{n_{\text{Fe}_2\text{Cl}_6} n_{\text{tot}}}{n_{\text{Fe}\text{Cl}_3}^2} \left(\frac{p_{\text{tot}}}{p^{\circ}}\right)^2$$

La valeur initiale  $Q_0$  du quotient de réaction est donnée par :

$$Q_0 = 2\left(\frac{p_{\text{tot}}}{p^{\circ}}\right) = 1.$$

- 3. Le système n'est pas initialement à l'équilibre car  $Q_0 \neq K^{\circ}(T_1)$ . Comme  $Q_0 < K^{\circ}(T_1)$ , le sens d'évolution est le sens de formation du produit (sens  $\rightarrow$ ).
- 4. Nous dressons le tableau d'avancement de la réaction faisant apparaître la variable  $\xi$ .

L'état final est un état d'équilibre, la constante d'équilibre est vérifiée :

$$K^{\circ}(T_1) = 20, 8 = \frac{\xi(n-\xi)}{(n-2\xi)^2} \left(\frac{p_{\text{tot}}}{p^{\circ}}\right)^2 \quad \text{il vient alors}: \quad K^{\circ}(T_1) = 20, 8 = \frac{\xi}{n} \frac{1 - \frac{\xi}{n}}{2\left(1 - 2\frac{\xi}{n}\right)^2}$$

Résolution numérique : la seule solution acceptable de cette équation est  $\xi/n=0,462$ 

## 8 Transformations de gaz

Correction:

1.

$$H_2S(g) + \frac{3}{2}O_2(g) = H_2O(g) + SO_2(g)$$

	$n_{H2S} \; (mol)$	$n_{\mathrm{O2}}$ (mol)	$n_{\rm H20}~({ m mol})$	$n_{SO2} \; (mol)$	$n_{tot,gaz} \; (mol)$
état initial	$n_0$	$\frac{3}{2}n_10$	0	0	$\frac{5}{2}n_{0}$
état final	$n_0 - \xi_{\sf eq}$	$\frac{3}{2}n_0 - \frac{3}{2}\xi_{eq}$	$\xi_{\sf eq}$	$\xi_{\sf eq}$	$\frac{5}{2}n_0 - \frac{1}{2}\xi_{eq}$

$$K_1^{\circ} = \frac{\frac{P_{\rm H2O}}{P^{\circ}} \frac{P_{\rm SO2}}{P^{\circ}}}{\frac{P_{\rm H2O}}{P^{\circ}} \left(\frac{P_{\rm O2}}{P^{\circ}}\right)^{3/2}} = \frac{n_{\rm H2O} n_{\rm SO2} n_{\rm tot, gaz}^{1/2}}{n_{\rm H2S} n_{\rm O2}^{3/2}} \left(\frac{P^{\circ}}{P}\right)^{1/2} = \frac{\xi_{\rm eq}^2 \left(\frac{5}{2} n_0 - \frac{1}{2} \xi_{\rm eq}\right)^{1/2}}{\left(n_0 - \xi_{\rm eq}\right) \left(\frac{3}{2} n_0 - \frac{3}{2} \xi_{\rm eq}\right)^{3/2}} \left(\frac{P^{\circ}}{P}\right)^{1/2}$$

2.

$$2H_2S(q) + SO_2(q) = 2H_2O(q) + 3S(l)$$

	$n_{H2S} \; (mol)$	$n_{SO2} \; (mol)$	$n_{H20} \; (mol)$	$n_{S} \; (mol)$	$n_{tot,gaz}$ (mol)
état initial	$n_1$	$n_2$	0	0	$n_1 + n_2$
état final	$n_1 - 2\xi_{\sf eq}$	$n_2 - \xi_{\sf eq}$	$2\xi_{\sf eq}$	$3\xi_{\sf eq}$	$n_1 + n_2 - \xi_{eq}$

$$K_1^{\circ} = \frac{\frac{P_{\rm H2O}}{P^{\circ}} \frac{P_{\rm SO2}}{P^{\circ}}}{\frac{P_{\rm H2S}}{P^{\circ}} \left(\frac{P_{\rm O2}}{P^{\circ}}\right)^{3/2}} = \frac{n_{\rm H2O} n_{\rm SO2} n_{\rm tot, gaz}^{1/2}}{n_{\rm H2S} n_{\rm O2}^{3/2}} \left(\frac{P^{\circ}}{P}\right)^{1/2} = \frac{\xi_{\rm eq}^2 \left(\frac{5}{2} n_0 - \frac{1}{2} \xi_{\rm eq}\right)^{1/2}}{\left(n_0 - \xi_{\rm eq}\right) \left(\frac{3}{2} n_0 - \frac{3}{2} \xi_{\rm eq}\right)^{3/2}} \left(\frac{P^{\circ}}{P}\right)^{1/2}$$

3. L'équation bilan équilibrée est :

$$CH_4(g) + 2O_2(g) \to CO_2(g) + 2H_2O(l)$$

On note  $n_0$  la quantité initiale de dioxygène, la moitié seulement sera consommée au cours de la transformation. La transformation étant totale, c'est donc le méthane le réactif limitant.

	$n_{CH4} \; (mol)$	$n_{\rm O2}~({ m mol})$	$n_{CO2} \; (mol)$	$n_{\mathrm{H2}} \; (\mathrm{mol})$
état initial	$\frac{1}{4}n_0$	$n_0$	0	0
état final	$n_0 - \xi_{max}$	$n_0 - 2\xi_{max}$	$\xi_{max}$	$2\xi_{max}$
$\xi_{max} = \frac{1}{4}n_0$	=0	$=\frac{1}{2}n_0$	$=\frac{1}{4}n_0$	$=\frac{1}{2}n_0$

#### 9 Coefficient de dissociation

Correction:

- 1. 400 K = 127 °C et P = 1 bar donc l'eau est gazeuse
- 2. La constante est très faible : la réaction est très peu avancée, ce qui veut dire que l'eau ne se dissocie pas (ou très peu) et que par conséquent elle est stable.
- 3. On introduit  $n_0$  mol d'eau à 400 K sous P=1 bar.

$$2H_2O(g) = 2H_2(g) + O_2(g)$$

	$n_{H2O} \; (mol)$	$n_{H2} \; (mol)$	$n_{O2} \; (mol)$	$n_{tot,gaz} \; (mol)$
état initial	$n_0$	0	0	$n_0$
état final	$n_0 - 2\xi$	$2\xi$	ξ	$n_0 + \xi$

$$K = \frac{\left(\frac{P_{\rm H2}}{P^{\rm o}}\right)^2 \frac{P_{\rm O2}}{P^{\rm o}}}{\left(\frac{P_{\rm H2O}}{P^{\rm o}}\right)^2} = \frac{x_{\rm H2}^2 x_{\rm O2}}{x_{\rm H2O}^2} \frac{P}{P^{\rm o}} = \frac{n_{\rm H2}^2 n_{\rm O2}}{n_{\rm H2O}^2 n_{\rm tot,gaz}} \frac{P}{P^{\rm o}} = \frac{4\xi^3}{(n_0 - 2\xi)^2 (n_0 + \xi)}$$

Or  $\alpha = 2\xi/n_0$  donc

$$K = \frac{4\left(\frac{\xi}{n_0}\right)^3}{\left(1 - 2\frac{\xi}{n_0}\right)^2\left(1 + \frac{\xi}{n_0}\right)} = \frac{4\left(\frac{\alpha}{2}\right)^3}{(1 - \alpha)^2(1 + \frac{\alpha}{2})} = \frac{\alpha^3}{(1 - \alpha)^2(2 + \alpha)}$$

Cette équation peut être résolue de manière approchée par votre calculatrice (méthode vue en classe), mais aussi à l'aide d'un programme simple rédigé en python. Nous allons utilisée la fonction fsolve de la bibliothèque de calcul scientifique scipy . Elle permet de résoudre numériquement une équation du type f(x)=0. Il faut donc mettre l'expression précédente sous cette forme

$$f(\alpha) = \frac{\alpha^3}{(1-\alpha)^2(2+\alpha)} - K = 0$$

Pour résoudre cette équation, il faut partir d'une valeur assez proche de la solution. L'eau étant très stable à cette température, on sait que  $\alpha \ll 1$ . On partira donc de la valeur 0,01.

```
\hbox{\it\# Importation de la fonction fsolve dans la biblioth\`e} \hbox{\it que scipy.optimize}
```

# Elle permet de résoudre numériquement une équation du type f(x)=0

from scipy.optimize import fsolve

K=3.12e-59 # Constante d'équilibre de la réaction

# Définition de la fonction f dont on cherche une racine def f(x):

```
return (x^{**3})/((2+x)^{*}(1-x)^{**2})- K
```

alpha=fsolve(f,0.01) # Calcul numérique de la solution de f(alpha)=0 autour de 0.01

print('alpha=',alpha) # Affichage du résultat précédé du texte "alpha="

La résolution numérique donne  $\alpha=3,97\times10^{-20}<<1$ . Cela confirme bien que l'eau est très peu dissociée.

4. pour  $\alpha=0,30$ , on a  $K=2,4\times10^{-2}$ . 30% de l'eau est dissociée, l'eau n'est plus stable dans ces conditions.

### 10 Ions mercure

Correction:

Après mélange (dilution) les nouvelles concentrations initiales sont :

$$[Hg_{(aq)}^{2+}] = c_2' = 0.4 \text{ mmol.L}^{-1} \text{ et } [Hg_{2(aq)}^{2+}] = c_1' = 0.8 \text{ mmol.L}^{-1}.$$

En notant x l'avancement volumique, il est possible d'écrire le tableau d'avancement suivant (en mmol.L<sup>-1</sup>). L'activité du mercure liquide vaut 1 (seul dans sa phase).

En effet à l'équilibre, 
$$K^o = \frac{c_1' + x}{c_2' - x}$$
 soit  $x = \frac{K^o c_2' - c_1'}{K^o + 1} = 0,387 \text{ mmol.L}^{-1}$ .