TD3: Transformation chimique - corrigé

Exercice 1 : ÉQUILIBRER UNE RÉACTION CHIMIQUE

1.
$$2 \text{ NH}_3 + \frac{5}{2} \text{O}_2 \longrightarrow 2 \text{ NO} + 3 \text{ H}_2 \text{O}$$

2.
$$4 \text{ CO} + \text{Fe}_3 \text{O}_4 \longrightarrow 4 \text{ CO}_2 + 3 \text{ Fe}$$

3.
$$Cu_2S + 2Cu_2O \longrightarrow 6Cu + SO_2$$

4.
$$CH_4 + 2H_2O \longrightarrow CO_2 + 4H_2$$

5.
$$2 \operatorname{NaCl} + \operatorname{H}_2 \operatorname{SO}_4 \longrightarrow 2 \operatorname{HCl} + \operatorname{Na}_2 \operatorname{SO}_4$$

Exercice 2 : ÉQUILIBRER UNE AUTRE RÉACTION CHIMIQUE

1.
$$H_2SO_4 + 2H_2O \longrightarrow 2H_3O^+ + SO_4^{2-}$$

2.
$$\text{Fe} + 2 \,\text{H}_3 \text{O}^+ \longrightarrow \text{Fe}^{2+} + \text{H}_2 + 2 \,\text{H}_2 \text{O}$$

3.
$$Cu^{2+} + 2HO^{-} \longrightarrow Cu(OH)_{2}$$

4.
$$3 \text{ Ag}^+ + \text{PO}_4^{3-} \longrightarrow \text{Ag}_3 \text{PO}_4$$

Exercice 3 : Constante d'équilibre

1.
$$K = \frac{p(NH_3)^2 p^{\circ 2}}{p(N_2)p(H_2)^3}$$

2.
$$K = \frac{p(C_2H_6)p^{\circ 2}}{p(H_2)^3}$$

3.
$$K = \frac{[Cu^{2+}]c^{\circ}}{[Ag^{+}]^{2}}$$

4.
$$K = \frac{p(\text{CO}_2)p^{\circ 2}}{p(\text{CH}_4)p(\text{O}_2)^2}$$

5.
$$K = \frac{[H_3O^+][HO^-]}{c^{\circ 2}}$$

Exercice 4 : LA CONSTANTE D'ÉQUILIBRE EST-ELLE CONSTANTE ?

La constante d'équilibre est donnée par : $K = \frac{p(\text{PCl}_5)p^{\circ}}{p(\text{Cl}_2)p(\text{PCl}_3)}$

Pour les 4 expériences, on trouve $K \simeq 4,5$. Et on vérifie donc que la constante d'équilibre est bien une constante indépendante de l'expérience considérée.

Exercice 5 : DÉTERMINATION DE L'ÉQUILIBRE

1. Tableau d'avancement :

	H_2	+	I_2	=	2HI
état initial	0.200		0.200		0.0
état final	$0.200 - \xi_f$		$0.200 - \xi_f$		$2\xi_f$

La constante d'équilibre s'écrit : $K = \frac{p_{HI}^2}{p_{H_2}p_{I_2}} = 49.5$

D'après la relation des gaz parfaits, on a : $n_i = \frac{p_i V}{RT}$, la constante d'équilibre s'écrit donc :

$$K = \frac{n_{HI}^2}{n_{H_2}n_{I_2}} = \frac{4\xi_f^2}{(0,200 - \xi_f)^2} = 49.5.$$

On a une équation du second degré :

 $45.5\xi_f^2 - 19.8\xi_f + 1.98 = 0, \text{ dont la résolution donne} : \xi_f = \frac{19.8 - \sqrt{\Delta}}{91} = 0.156 \text{ mol (on garde la solution inférieure à 0,200 mol)}.$ D'où : $n(\text{HI}) = 2\xi = 0.312 \, \text{mol et } n(\text{H}_2) = n(\text{I}_2) = 0.200 - \xi_f = 0.044 \, \text{mol}$

2. À la fin de la réaction, il y a $n(N_2O_4)_f=0.075\times 5=0.375\,\mathrm{mol}$. On a donc le tableau d'avancement suivant :

	N_2O_4	=	$2NO_2$
état initial	0,625		0,0
état final	0,375		0,500

La constante d'équilibre est donnée par : $K = \frac{p(\text{NO}_2)^2}{p(\text{N}_2\text{O}_4)p^\circ} = \frac{n(\text{NO}_2)^2}{n(\text{N}_2\text{O}_4)} \frac{RT}{p^\circ V} \simeq 3,3.$

3. Tableau d'avancement :

	CO_2	+	H_2	=	CO	+	H_2O
état initial	1,00		1,00		0.0		0.0
état final	$1,00 - \xi_f$		$1,00 - \xi_f$		ξ_f		ξ_f

On calcule la constante d'équilibre :

$$K = \frac{p(CO)p(H_2O)}{p(CO_2)p(H_2)} = \frac{\xi_f^2}{(1,00 - \xi_f)^2}$$

Il est possible de résoudre l'équation du second degré, ou bien de procéder de la façon suivante :

$$K = \frac{\xi_f^2}{(1,00 - \xi_f)^2} \Leftrightarrow K(1,00 - \xi_f)^2 = \xi_f^2 \Leftrightarrow \sqrt{K}(1,00 - \xi_f) = \pm \xi_f$$

et donc on a : $\xi_f = \frac{1,00\sqrt{K}}{\sqrt{K}\pm 1}$. \sqrt{K} étant plus petit que 1 nous gardons la valeur positive de ξ_f

On obtient : $\xi_f = \frac{1,00\sqrt{K}}{\sqrt{K}+1} = 4,68 \times 10^{-1} \,\mathrm{mol}$

4. Le tableau d'avancement est :

	$2\mathrm{H}_2\mathrm{O}$	=	$2\mathrm{H}_2$	+	O_2
état initial	2		0,0		0,0
état final	$2-2\xi_f$		$2\xi_f$		ξ_f

où la constante d'équilibre est $K = 6.00 \times 10^{-28}$.

La valeur de la constante d'équilibre nous permet de dire que la réaction est très limitée, nous pouvons considérer que l'eau ne se décomposera quasiment pas, soit : $2-2\xi_f\simeq 2$. On a donc :

$$K = \frac{p(\mathrm{H}_2)^2 p(\mathrm{O}_2)}{p(\mathrm{H}_2\mathrm{O})^2 p^\circ} = \frac{n(\mathrm{H}_2)^2 n(\mathrm{O}_2)}{n(\mathrm{H}_2\mathrm{O})^2} \frac{RT}{Vp^\circ} = \frac{4\xi_f^3}{(2-2\xi_f)^2} \frac{RT}{Vp^\circ} \simeq \frac{4\xi_f^3}{2^2} \frac{8.31 \times 773}{5 \times 10^{-3} \times 10^5}$$

Soit :
$$\xi_f = \left(\frac{5 \times 10^{-3} \times 2^2 K}{4 \times 8.31 \times 773}\right)^{1/3} = 3,60 \times 10^{-10} \,\text{mol}$$

Donc: $n(O_2) = 3.60 \times 10^{-10} \text{ mol}$; $n(H_2) = 7.20 \times 10^{-10} \text{ mol}$ et $n(H_2O) = 2.00 \text{ mol}$

La résolution numérique de l'équation donne $\xi_f=3,601\,197\,269\,939\,443\,6\times10^{-10}\,\mathrm{mol}$ contre $\xi_f=3,601\,197\,270\,804\,8\times10^{-10}\,\mathrm{mol}$ lorsque l'on considère la réaction comme très limitée, ce qui montre que l'approximation faite est tout à fait justifiée.

Exercice 6: Fluoration du dioxyde d'uranium

1. Tableau d'avancement

	$UO_2(s)$	+	4 HF(g)	=	$\mathrm{UF}_4(\mathrm{s})$	+	$2\mathrm{H_2O(g)}$
état initial	n_0		n_0		0,0		0,0
état final	$n_0 - \xi_f$		$n_0 - 4\xi_f$		ξ_f		$2\xi_f$

où ξ est l'avancement et ξ_f l'avancement à l'état final.

La constante d'équilibre s'écrit : $K = \frac{(p_{H_2O}^{eq})^2 p^{\circ 2}}{(p_{HF}^{eq})^4}$, avec p_i la pression partielle qui s'exprime comme : $p_i = \frac{n_i}{n_{tot}^g} p_0$

À l'équilibre on a : $n_{tot}^g = (n_0 - 4\xi_f) + 2\xi_f = n_0 - 2\xi_f$.

Soit
$$:p_{H_2O}^{eq} = \frac{2\xi_f}{n_0 - 2\xi_f} p_0$$
 et $p_{HF}^{eq} = \frac{n_0 - 4\xi_f}{n_0 - 2\xi_f} p_0$.

La constante d'équilibre s'écrit alors :
$$K = \frac{(2\xi_f)^2(n_0 - 2\xi_f)^4}{(n_0 - 2\xi_f)^2(n_0 - 4\xi_f)^4} = \frac{(2\xi_f)^2(n_0 - 2\xi_f)^2}{(n_0 - 4\xi_f)^4} = 6.8 \times 10^4$$

La constante d'équilibre étant élevée, on peut supposer que la réaction est presque totale. Le fluorure d'hydrogène étant ici le réactif limitant, on peut approximer la valeur de ξ_f à 0,25 mol (on considère alors que HF est totalement

consommé). De même, on peut supposer que la quantité de gaz total est d'environ $n_0/2$ car pour deux moles de HF consommées on a une mole de H₂O créée.

On a alors:

$$\frac{(2\xi_f)^2(n_0 - 2\xi_f)^2}{(n_0 - 4\xi_f)^4} \simeq \frac{(2 \times 0.25)^2(0.50)^2}{(n_0 - 4\xi_f)^4} \simeq 6.8 \times 10^4 \Leftrightarrow (n_0 - 4\xi_f)^4 = \frac{6.8 \times 10^4}{(0.50)^4}.$$

Soit $\xi_f \simeq 0.242 \, \text{mol}$

On en déduit les quantités de matières finales :

 $n(UO_2) = n_0 - \xi_f = 0.76 \text{ mol}; n(HF) \simeq 0.03 \text{ mol}; n(UF_4) \simeq 0.24 \text{ mol}; n(H_2O) \simeq 0.48 \text{ mol}$

2. La différence est qu'ici, le réactif limitant n'est plus HF mais UO₂. On suppose alors que $\xi_f \simeq 0.10$ mol et on obtient : $n(\text{UO}_2) = 0.00 \, \text{mol}$; $n(\text{HF}) = 0.60 \, \text{mol}$; $n(\text{UF}_4) = 0.10 \, \text{mol}$ et $n(\text{H}_2\text{O}) = 0.20 \, \text{mol}$

Exercice 7 : Acide éthanoïque et ions fluorure

1. L'équilibre (1) étudié est une combinaison des bilans (2) et (3).

On a :
$$K_1 = \frac{[\text{CH}_3\text{COO}^-][\text{HF}]}{[\text{CH}_3\text{COOH}][\text{F}^-]} = \underbrace{\frac{[\text{CH}_3\text{COO}^-][\text{H}_3\text{O}^+]}{[\text{CH}_3\text{COOH}]}}_{K_2} \times \underbrace{\frac{[\text{HF}]}{[\text{H}_3\text{O}^+][\text{F}^-]}}_{1/K_3} = \frac{K_2}{K_3} = 10^{-1.6}$$

2. Tableau d'avancement :

	$\mathrm{CH_{3}COOH}$	+	F^-	=	$\mathrm{CH_{3}COO^{-}}$	+	HF
état initial	c_1V		c_2V		0		0
état final	$c_1V - \xi_f$		$c_2V - \xi_f$		ξ_f		ξ_f

On exprime la constante d'équilibre K_1 :

$$K_1 = \frac{[\mathrm{CH_3COO^-}][\mathrm{HF}]}{[\mathrm{CH_3COOH}][\mathrm{F^-}]} = \frac{(\xi_f/V)^2}{(c_1 - \xi_f/V)(c_2 - \xi_f/V)}$$

En isolant ξ_f/V , on a une équation du second degré dont on garde la solution positive et on trouve : $\xi/V=9.58\times 10^{-3}\,\mathrm{mol}\,\ell^{-1}$

 $D'où: [CH_3COO^-] = [HF] \simeq 9.6 \times 10^{-3} \, \text{mol} \, \ell^{-1}; \, [CH_3COOH] \simeq 9.0 \times 10^{-2} \, \text{mol} \, \ell^{-1} \, \text{et} \, [F^-] = 4.0 \times 10^{-2} \, \text{mol} \, \ell^{-1}$

Exercice 8 : LE BÉTON

1. On établit le tableau d'avancement en considérant l'excès d'hydroxyde de calcium.

	$\mathrm{Ca}(\mathrm{OH})_2$	=	Ca^{2+}	+	$2\mathrm{HO}^-$
état initial	excès		0		0
état final	excès		ξ_f		$2\xi_f$

et la constante d'équilibre s'écrit :

$$K_3 = \frac{1}{c^{\circ 3}} [\text{Ca}^{2+}] [\text{HO}^-]^2 = \frac{1}{c^{\circ 3}} \frac{\xi_f}{V} \times \left(\frac{2\xi_f}{V}\right)^2 = \frac{1}{c^{\circ 3}} \times 4 \left(\frac{\xi_f}{V}\right)^3$$

On en déduit la valeur de l'avancement volumique final :

$$\xi_f/V = 1.2 \times 10^{-2} \,\mathrm{mol}\,\ell^{-1}$$
. D'où : $[\mathrm{Ca}^{2+}] = 1.2 \times 10^{-2} \,\mathrm{mol}\,\ell^{-1}$ et $[\mathrm{HO}^{-}] = 2.4 \times 10^{-2} \,\mathrm{mol}\,\ell^{-1}$

2. L'équation de carbonatation du béton est : $\text{Ca(OH)}_{2(\text{s})} + \text{H}_2\text{CO}_{3(\text{aq})} \iff \text{CaCO}_{3(\text{s})} + 2\,\text{H}_2\text{O}$ On peut l'écrire comme une combinaison linéaire des autres équations et en déduire l'expression de sa constante d'équilibre $(6) = (3) + (1) + (4) - (2) - 2 \times (5)$, d'où : $K_6 = \frac{K_3 K_1 K_4}{K_2 (K_5)^2} = 10^{14,5}$