

Données :

Masses molaires : $M(H) = 1 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(C) = 12 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(N) = 14 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(O) = 16 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Na) = 23 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Mg) = 24 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(S) = 32 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Cl) = 35 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Ca) = 40 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Zn) = 65 \text{ g.mol}^{-1}$; $M(Fe) = 56 \text{ g.mol}^{-1}$.

Constante des gaz parfaits : $R = 8,314 \text{ J.K}^{-1}.\text{mol}^{-1}$.

Nombre d'Avogadro : $N_A = 6,02 \cdot 10^{23} \text{ mol}^{-1}$

Pour un gaz parfait : $PV = nRT$ (P en Pa ; V en m^3 ; n en mol ; T en K)

Partie 1 : Description d'un système chimique**Exercice 7.1 Calculer une masse volumique et une concentration**

Compléter les valeurs manquantes du tableau pour les liquides donnés :

Liquides	M (g.mol^{-1})	ρ (kg.L^{-1})	N (mol)	V(mL)	m (g)	C (mol.L^{-1})
Ethanol $\text{C}_2\text{H}_6\text{O}$	46	0,79	0,26	15	12	17
Dichlorométhane CH_2Cl_2	84	1,3	$2,0 \times 10^{-2}$	1,3	1,7	15

Exercice 7.2. Préparation d'un solution par dissolution

Une solution d'eau sucrée a été préparée par dissolution de $m_0 = 12 \text{ g}$ de saccharose $\text{C}_{12}\text{H}_{22}\text{O}_{11}$ pour obtenir un volume total de solution $V_0 = 100 \text{ mL}$. La masse de la solution obtenue vaut $m_1 = 103,92 \text{ g}$.

1 - Calculer la masse volumique ρ de la solution d'eau sucrée.

$$\rho = \frac{m_1}{V_0} = \frac{103,92}{100 \times 10^{-3}} = 1039,2 \text{ g.L}^{-1} = 1039,2 \text{ kg.m}^{-3}$$

2 - Calculer la concentration en masse en saccharose C_m .

$$C_m = \frac{m_0}{V_0} = \frac{12}{100 \times 10^{-3}} = 120 \text{ g.L}^{-1}$$

3 - Calculer la concentration molaire en saccharose C.

$$C = \frac{C_m}{M(\text{C}_{12}\text{H}_{22}\text{O}_{11})} = \frac{120}{342} = 0,35 \text{ mol.L}^{-1}$$

Exercice 7.3. Préparation d'un solution par dilution

Par définition, $c = \frac{n_{\text{NaOH}}}{V_0}$, et $n_{\text{NaOH}} = \frac{m_{\text{NaOH}}}{M_{\text{NaOH}}}$, d'où

$$c = \frac{m_{\text{NaOH}}}{V_0 M_{\text{NaOH}}} = 25 \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1}$$

C'est **très** concentré ! On peut légitimement se demander s'il s'agit vraiment d'une solution diluée...

Pour obtenir une concentration c_1 plus faible, on sélectionne un volume V' de la solution de départ et la diluer dans une fiole de volume V_1 ; entre le volume V' et le volume V_1 , la concentration change mais la quantité de matière est conservée :

$$n_{\text{prise}} = cV' = c_1V_1 \Rightarrow V' = \frac{c_1}{c}V_1 = 10 \text{ mL}$$

Exercice 7.4. Mélange gazeux

La masse volumique du mélange s'obtient à partir du modèle du gaz parfait, en considérant un volume V de gaz contenant n moles de mélange de masse molaire moyenne $M = x_{\text{N}_2}M_{\text{N}_2} + x_{\text{O}_2}M_{\text{O}_2} = 29 \text{ g} \cdot \text{mol}^{-1}$:

$$\begin{cases} \rho = \frac{m}{V} = \frac{Mn}{V} \\ PV = nRT \end{cases} \Rightarrow \rho = \frac{MP}{RT} = \dots$$

Pour obtenir les pressions partielles, on applique la loi de Dalton :

$$P_i = x_i P \Rightarrow P_{\text{N}_2} = 0,80 \text{ bar} \text{ et } P_{\text{O}_2} = 0,20 \text{ bar}$$

Les concentrations molaires s'obtiennent en utilisant les pressions partielles et la loi du gaz parfait :

$$\begin{cases} P_i V = n_i RT \\ C_i = \frac{n_i}{V} \end{cases} \Rightarrow C_i = \frac{P_i}{RT} \Rightarrow C_{\text{N}_2} = 32 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3} \text{ et } C_{\text{O}_2} = 8,1 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$$

Les concentrations massiques s'obtiennent à partir des concentrations molaires et de la masse molaire :

$$\eta_i = \frac{m_i}{V} = \frac{M_i n_i}{V} = M_i C_i \Rightarrow \eta_i = \frac{M_i P_i}{RT} \Rightarrow \eta_{\text{N}_2} = 0,90 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \text{ et } \eta_{\text{O}_2} = 0,26 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$$

□ Exercice 7.5. Fraction massique et fraction molaire

Par définition,

$$w_{\text{NaCl}} + w_{\text{H}_2\text{O}} = 1 \Rightarrow w_{\text{NaCl}} = 97,2\%$$

Pour obtenir la fraction molaire, on traduit la définition (on note $w = w_{\text{NaCl}}$ pour alléger) :

$$x_{\text{NaCl}} = \frac{n_{\text{NaCl}}}{n_{\text{H}_2\text{O}} + n_{\text{NaCl}}} = \frac{\frac{m_{\text{NaCl}}}{M_{\text{NaCl}}}}{\frac{m_{\text{H}_2\text{O}}}{M_{\text{H}_2\text{O}}} + \frac{m_{\text{NaCl}}}{M_{\text{NaCl}}}}$$

$$\Rightarrow x_{\text{NaCl}} = \frac{\frac{w}{M_{\text{NaCl}}}}{\frac{1-w}{M_{\text{H}_2\text{O}}} + \frac{w}{M_{\text{NaCl}}}} = 0,878\%$$

□ Exercice 7.6. Exercice bilan

Par définition de la concentration molaire, il faut dissoudre $n = CV = 1,00 \cdot 10^{-4}$ mol de sulfate de sodium ; pour obtenir la masse à peser, il nous faut donc la masse molaire du sel de Glauber. Attention, le calcul de la masse molaire doit contenir les molécules d'eau liées au solide !

$$M = 2M_{\text{Na}} + M_{\text{S}} + 14M_{\text{O}} + 20M_{\text{H}} = 322 \text{ g} \cdot \text{mol}^{-1}$$

On devra donc peser $m = CVM = 32,2 \text{ mg}$ de sulfate de sodium à dissoudre dans 100 mL d'eau. La concentration massique est alors $\chi = CM = 0,322 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$.
Pour chaque mole de sel, il correspond deux moles d'ions sodium, donc

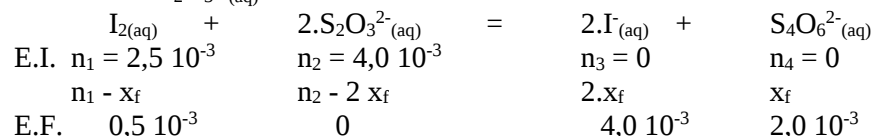
$$[\text{Na}^+] = 2C = 2,00 \cdot 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1}$$

Remarque : on utilise plutôt la notation $[\text{Na}^+]$ pour les ions, et C pour les édifices plus complexes.

Partie 2 : Evolution d'un système chimique

□ Exercice 7.7.

1 - L'équation de la réaction entre $2,5 \times 10^{-3}$ mol de diiode $\text{I}_{2(\text{aq})}$ et $4,0 \times 10^{-3}$ mol d'ions thiosulfates $\text{S}_2\text{O}_3^{2-}(\text{aq})$ est :



3 - Si le mélange initial est stœchiométrique $n_1 - x_f = 0$ et $n_2 - 2 x_f = 0$

or $x_f = 2,5 \cdot 10^{-3}$ mol dans le premier cas et $x_f = 2,0 \cdot 10^{-3}$ mol dans le deuxième cas, ils sont différents donc le mélange n'est pas stœchiométrique.

4 - Le réactif limitant est celui correspondant au plus petit x_f , soit $\text{S}_2\text{O}_3^{2-} \cdot x_f = 2,0 \cdot 10^{-3}$ mol

La composition finale est indiquée ci-dessus.

□ Exercice 7.8.

1- Tableau d'avancement, on obtient en concentrations $x = c_0$ et $h = 2x$, d'où $\text{pH} = -\log h = 1,3$

2- Tableau d'avancement, on obtient donc deux possibles avancements max :

$$n_1 - 2\xi_{\text{max}, \text{H}_2} = 0 \Rightarrow \xi_{\text{max}, \text{H}_2} = \frac{n_1}{2} = 1,5 \text{ mol}$$

$$n_2 - \xi_{\text{max}, \text{O}_2} = 0 \Rightarrow \xi_{\text{max}, \text{O}_2} = n_2 = 2 \text{ mol}$$

Donc le réactif limitant est le dihydrogène, soit $\xi_f = 1,5 \text{ mol}$ et dans l'état final $n_{f, \text{H}_2} = 0$ et $n_{f, \text{O}_2} = 0,5 \text{ mol}$

3- On obtient avec le gaz parfait $n_0 = 40 \text{ mol}$. Tableau d'avancement, on en déduit la pression finale en fonction de l'avancement :

$$P_f = (n_0 - \xi) \frac{RT}{V} \Rightarrow \xi = n_0 - \frac{P_f V}{RT} = 9,5 \text{ mol}$$

Donc dans l'état final $n_{\text{NO}_2} = 21 \text{ mol}$ et $n_{\text{N}_2\text{O}_4} = 9,5 \text{ mol}$

Partie 3 : Prévoir l'évolution d'un système chimique**□ Exercice 7.9. Calculer une constante d'équilibre**

1. L'équilibre (1) étudié (réaction entre l'acide éthanóïque et les ions fluorure) est une combinaison des bilans (2) et (3) : le bilan (1) correspond à la différence des bilans : (2) - (3). Ainsi :

$$K_1^\circ = \frac{[\text{CH}_3\text{COO}^-][\text{HF}]}{[\text{CH}_3\text{COOH}][\text{F}^-]} = \frac{[\text{CH}_3\text{COO}^-][\text{H}_3\text{O}^+]}{[\text{CH}_3\text{COOH}]} \times \frac{[\text{HF}]}{[\text{H}_3\text{O}^+][\text{F}^-]} = \frac{K_2^\circ}{K_3^\circ} = 10^{-1,6}.$$

2. Nous dressons le tableau d'avancement relatif à la réaction étudiée (tableau en avancement volumique ou en concentration, V désigne le volume de la solution) :

	CH_3COOH	+	F^-	=	CH_3COO^-	+	HF
EI/mol.L ⁻¹	c_1		c_2		0		0
EF/mol.L ⁻¹	$c_1 - \xi/V$		$c_2 - \xi/V$		ξ/V		ξ/V

et nous exprimons la constante d'équilibre K° vérifiée dans l'état final (observation de l'équilibre chimique) :

$$K_1^\circ = \frac{(\xi/V)^2}{(c_1 - \xi/V)(c_2 - \xi/V)}$$

avec $c_1 = 0,10 \text{ mol.L}^{-1}$ et $c_2 = 0,05 \text{ mol.L}^{-1}$. Cette équation permet le calcul de l'avancement volumique : $\xi/V = 9,6 \cdot 10^{-3} \text{ mol.L}^{-1}$.

L'état final d'équilibre est donc décrit par les concentrations : $[\text{CH}_3\text{COO}^-] = [\text{HF}] = 9,6 \cdot 10^{-3} \text{ mol.L}^{-1}$, $[\text{CH}_3\text{COOH}] = 9,0 \cdot 10^{-2} \text{ mol.L}^{-1}$ et $[\text{F}^-] = 4,0 \cdot 10^{-2} \text{ mol.L}^{-1}$.

□ Exercice 7.10. Rupture d'équilibre thermodynamique

D'après l'écriture de l'équation-bilan,

$$Q_r = \frac{P_{\text{CO}_2}}{P^0}$$

Le récipient étant initialement vide, $Q_{r,i} = 0 < K^0$: **la réaction évolue donc dans le sens direct.**

On suppose un équilibre atteint : on écrit alors :

$$Q_r = \frac{P_{\text{CO}_2}}{P^0} = \frac{P}{P^0}$$

P n'est pas dans les données ; on l'obtient par l'équation d'état du gaz parfait :

$$P = \frac{\xi RT}{V} \Rightarrow Q_r = \frac{\xi RT}{P^0 V} \xRightarrow{\text{équilibre}} \xi_{\text{eq}} = \frac{P^0 V}{RT} K^0 = 3,9 \text{ mm}$$

On obtient alors $\xi_{\text{eq}} > n_0$, soit une quantité de calcaire négative à l'équilibre, ce qui est impossible : la réaction se poursuit donc jusqu'à épuisement du réactif, ce qui conduit à $x_f = n_0 = 2,0 \text{ mm}$ et l'état final

$$n_{\text{CaCO}_3} = 0 \quad n_{\text{CaCO}} = 2,0 \text{ mm} \quad n_{\text{CO}_2} = 2,0 \text{ mm}$$

□ Exercice 7.11. Equilibre en phase gazeuse (difficile)

1. Pression initiale $p_0 = \frac{(n_1 + n_2)RT}{V} = 1,38 \times 10^4 \text{ Pa}.$

Bien penser à mettre la température en kelvins et le volume en mètres cube.

2. Tableau d'avancement :

	$2 \text{ NO}_{(g)}$	+	$\text{Br}_{2(g)}$	=	$2 \text{ NOBr}_{(g)}$		$n_{\text{tot,gaz}}$
état initial	n_1		n_2		0		$n_1 + n_2$
état quelconque	$n_1 - 2\xi$		$n_2 - \xi$		2ξ		$n_1 + n_2 - \xi$
état final	$n_1 - 2\xi_f$		$n_2 - \xi_f$		$2\xi_f$		$n_1 + n_2 - \xi_f$

3. On pourrait utiliser la définition des pressions partielles, par exemple pour NO :

$$p_{\text{NO}} = x_{\text{NO}} p_{\text{totale}} = \frac{n_{\text{NO}}}{n_{\text{tot,gaz}}} p_{\text{totale}} = \frac{n_1 - 2\xi}{n_1 + n_2 - \xi} p_{\text{totale}}$$

mais ceci implique p_{totale} qui n'est pas constante au cours de la réaction, et différente de p_0 .

Il est plus simple d'utiliser la loi des gaz parfaits, appliquée à chaque gaz :

— $p_{\text{NO}} = \frac{n_{\text{NO}} RT}{V}$, avec $n_{\text{NO}} = n_1 - 2\xi$, et on réutilise (question 1) $p_0 = (n_1 + n_2)RT/V$ pour écrire que $RT/V = p_0/(n_1 + n_2)$. On a donc :

$$p_{\text{NO}} = \frac{n_1 - 2\xi}{n_1 + n_2} p_0$$

— De même :

$$p_{\text{Br}_2} = \frac{n_2 - \xi}{n_1 + n_2} p_0$$

— et

$$p_{\text{NOBr}} = \frac{2\xi}{n_1 + n_2} p_0$$

4. Comme la constante de réaction K^* n'est pas supérieure à 10^4 , on ne peut pas supposer que la réaction est totale ou quasi-totale. Pour trouver ξ_f , on va donc supposer que $\xi_f = \xi_{\text{eq}}$ et l'obtenir en résolvant l'équation $Q = K^*$.

Il faut donc exprimer Q :

$$\begin{aligned} Q &= \frac{a(\text{NOBr})^2}{a(\text{NO})^2 \times a(\text{Br}_2)} \\ &= \frac{(p(\text{NOBr})/p^*)^2}{(p(\text{NO})/p^*)^2 \times (p(\text{Br}_2)/p^*)} \\ &= \frac{\left(\frac{2\xi p_0}{(n_1 + n_2)p^*}\right)^2}{\left(\frac{(n_1 - 2\xi)p_0}{(n_1 + n_2)p^*}\right)^2 \times \left(\frac{(n_2 - \xi)p_0}{(n_1 + n_2)p^*}\right)} \\ &= \frac{4\xi^2}{(n_1 - 2\xi)^2 (n_2 - \xi)} \frac{(n_1 + n_2)p^*}{p_0} \end{aligned}$$

L'équation à résoudre pour avoir ξ_f est donc :

$$K^* = \frac{4\xi^2}{(n_1 - 2\xi)^2 (n_2 - \xi)} \frac{(n_1 + n_2)p^*}{p_0}, \text{ soit } \frac{4\xi^2}{(n_1 - 2\xi)^2 (n_2 - \xi)} = \frac{K^* p_0}{(n_1 + n_2)p^*}$$

5. L'équation ci-dessus se réécrit, une fois le terme de droite évalué : $f(\xi_f) = 187$.

On résout graphiquement, on obtient $\xi_f = 0,00127 \text{ mol}$, soit $\xi_f = 1,27 \times 10^{-3} \text{ mol}$.

6. On pourrait ensuite en déduire la composition dans l'état final à l'aide du tableau d'avancement :

— $n_{\text{NO}} = n_1 - 2\xi_f = 4,5 \times 10^{-3} \text{ mol}$,

- $n_{Br_2} = n_2 - \xi_f = 1,7 \times 10^{-3}$ mol,
- $n_{NOBr} = 2\xi_f = 2,5 \times 10^{-3}$ mol.

On voit bien qu'il reste de chacun des réactifs, en proportions non négligeables. La réaction n'est pas quasi-totale.

L'énoncé ne demande pas tout cela, mais uniquement la pression dans l'état final :

$$p_f = \frac{(n_1 + n_2 - \xi_f)RT}{V} = \frac{n_1 + n_2 - \xi_f}{n_1 + n_2} p_0 = 1,21 \times 10^4 \text{ Pa.}$$