



Agrégation interne de sciences physiques
Corrigé du devoir de thermodynamique chimique

Corrigé
du devoir n°4

A. Naudin-Roy

Correction du Problème de Thermodynamique 2006/2007

Première partie : l'IODE

-A- Architecture de la matière

-I- L'élément iode

-1- I (Z = 53)

-a- $1s^2 2s^2 2p^6 3s^2 3p^6 3d^{10} 4s^2 4p^6 4d^{10} 5s^2 5p^5$

-b- L'élément iode appartient à la famille des halogènes : $ns^2 np^5$ ici $n = 5$

-2- 5s 5p:

$$Z^* = Z - \sigma(5s \ 5p) = 53 - (6 \times 0,35 + 18 \times 0,85 + 28 \times 1) = 7,60$$

-3- $I + e^- \rightarrow I^-$: $-E_{ae}$

$$E_{ae} = E(I) - E(I^-) = 7 E(5s \ 5p, I) - 8 E(5s \ 5p, I^-) = 13,7 \text{ eV}$$

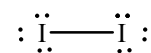
$$E(5s \ 5p, I) = -13,6 \cdot \left(\frac{Z_{5s \ 5p}^*}{n_s^*} \right)^2 = -13,6 \cdot \left(\frac{7,60}{4,0} \right)^2 = -49,10 \text{ eV}$$

$$E(5s \ 5p, I^-) = -13,6 \cdot \left(\frac{Z_{5s \ 5p}^*}{n_s^*} \right)^2 = -13,6 \cdot \left(\frac{7,60 - 0,35}{4,0} \right)^2 = -44,68 \text{ eV}$$

$\Delta_r H^\circ = N_a \cdot E_{ae} = 1320 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1} \gg 259,2 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$ (valeur expérimentale), on peut donc en conclure que le modèle de Slater est imparfait.

-II- Le diiode

-4-



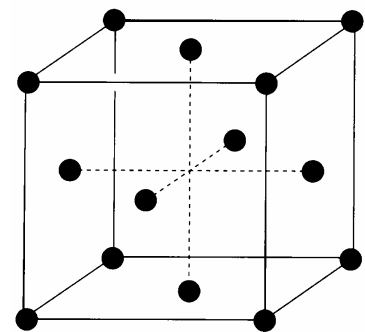
-5- CFC

-a- L'indice de coordination d'une telle structure est de 12

-b-

$$V = a \cdot b \cdot c = 3,40 \cdot 10^{-28} \text{ m}^3 \quad N = 8 \frac{1}{8} + 6 \frac{1}{2} = 4$$

$$\mu = \frac{m}{V} = \frac{N M(I_2)}{N_a V} = 4,95 \cdot 10^3 \text{ kg m}^{-3}$$



-c- Le Motif est une molécule de diiode. Le cristal moléculaire a donc une cohésion assurée par des forces intermoléculaires de Van der Waals du type interaction dipôle instantané -dipôle instantané.

Chaque molécule a 12 molécules plus proches voisines et la liaison est commune à deux molécules :

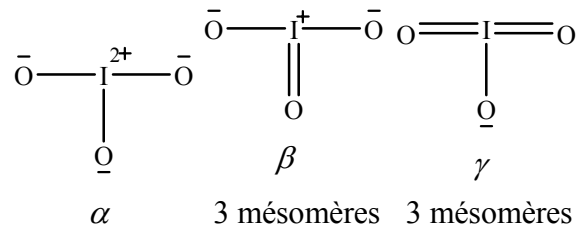
$$I_2(s) = I_2(g) \quad : \Delta_{\text{sub}}H^\circ = 6 \cdot E(\text{VderW})$$

$$\text{AN: } E(\text{VderW}) = 10,4 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

-III- Les ions iodate et triiodure

-6-

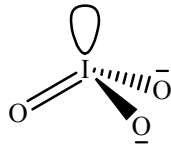
-a-



Les mésomères qui ont le plus forts poids sont ceux qui ont le moins de séparation de charges : soient 3 .

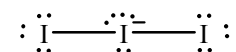
-b- Méthode VSEPR : AX_3E_1 X = O

Sa géométrie est une pyramide trigonale :



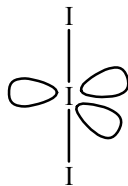
-7-

-a-



-b- Méthode VSEPR : AX_2E_3

Sa géométrie est linéaire, ce afin de minimiser les répulsions des paires libres .

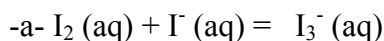


-B- Réactions en solution aqueuse

-I- Solubilité du diiode

-8-
$$K_s = \frac{[I_{2,aq}]_{eq}}{C^0(a_{I_{2,solide}})_{eq}} \quad \text{donc} \quad s_0 = [I_{2,aq}]_{eq} = K_s \cdot C^0 = 1,3 \cdot 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1}$$

-9-



$I_3^-(aq) + 2 e^- = 3 I^-(aq) \quad (1) \quad E_1 = 0,54 + 0,03 \log\left(\frac{[I_3^-]}{[I^-]^3}\right)$

$3 I_2(aq) + 2 e^- = 2 I_3^-(aq) \quad (2) \quad E_2 = 0,79 + 0,03 \log\left(\frac{[I_2]^3}{[I_3^-]^2}\right)$

Comme à l'équilibre : $E_1 = E_2$, on en déduit $0,79 - 0,54 = 0,03 \log\left(\frac{[I_3^-]^2 [I_3^-]}{[I_2]^3 [I^-]^3}\right) = 0,03 \log(K_f)^3$

D'où $K_f = 600$

-b-

$s = [I_2]_{eq} + [I_3^-]_{eq}$

$[I_2]_{eq} = K_s$

$[I^-]_{eq} = C_0 - [I_3^-]_{eq}$

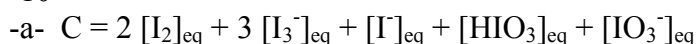
$[I_3^-]_{eq} = K_f [I_2]_{eq} [I^-]_{eq}$

On en déduit $[I_3^-]_{eq} = \frac{K_f \cdot K_s \cdot C_0}{1 + K_f \cdot K_s} = 4,4 \cdot 10^{-2} \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1}$

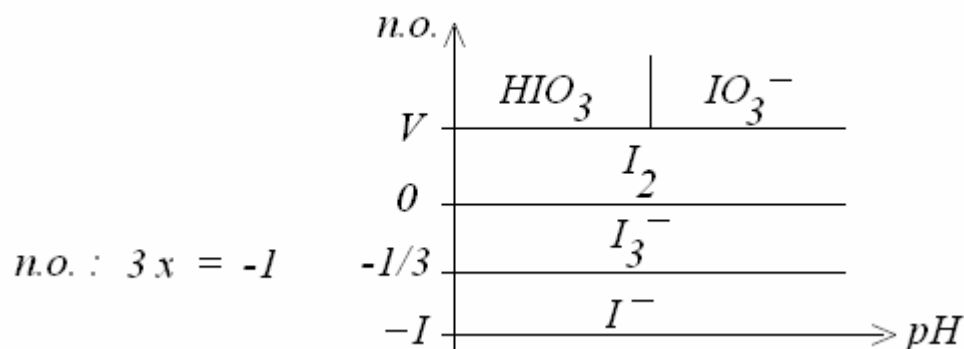
$s = 4,5 \cdot 10^{-2} \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1} \gg s_0 = 1,3 \cdot 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{L}^{-1} \quad ; \quad \frac{s}{s_0} = 34,6$

-II- Diagramme E-pH de l'eau d'iode

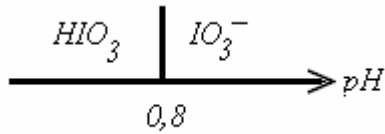
-10-



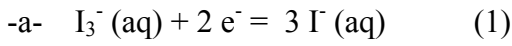
-b-



-11-



-12-

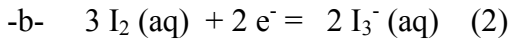


$$E_1 = 0,54 + 0,03 \log \left(\frac{[\text{I}_3^-]}{[\text{I}^-]^3} \right)$$

Convention: $C = [\text{I}^-]_{\text{eq}} + 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} \quad [\text{I}^-]_{\text{eq}} = 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}}$

D'où : $[\text{I}^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{2} \quad [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{6}$

$E_1 = 0,60 \text{ V}$



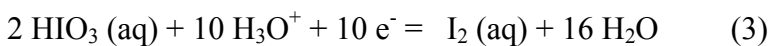
$$E_2 = 0,79 + 0,03 \log \left(\frac{[\text{I}_2]^3}{[\text{I}_3^-]^2} \right)$$

Convention : $C = 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} + 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} \quad 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} = 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}}$

D'où : $[\text{I}_2]_{\text{eq}} = \frac{C}{4} \quad [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{6}$

$E_2 = 0,75 \text{ V}$

-c- $\text{pH} \leq 0,8$ Couple : $\text{HIO}_3 / \text{I}_2$



$$E_3 = 1,17 + 0,006 \log \left(\frac{h^{10} \cdot [\text{HIO}_3]^2}{[\text{I}_2]} \right)$$

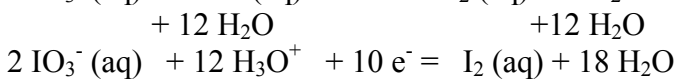
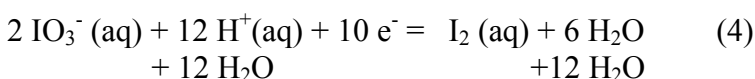
Convention : $C = 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} + [\text{HIO}_3]_{\text{eq}} \quad 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} = [\text{HIO}_3]_{\text{eq}}$

D'où : $[\text{I}_2]_{\text{eq}} = \frac{C}{4} \quad [\text{HIO}_3]_{\text{eq}} = \frac{C}{2}$

$E_3 = 1,16 - 0,06 \text{ pH}$

$\text{PH} = 0,8 : E_3(\text{pH} = 0,8) = 1,11 \text{ V}$

$\text{pH} \geq 0,8$ $\text{IO}_3^- / \text{I}_2$



$$E_4 = E_4^\circ + \frac{0,06}{10} \log \frac{[\text{IO}_3^-]^2 h^{12}}{[\text{I}_2]}$$

Convention : $C = 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} + [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}} \quad 2 [\text{I}_2]_{\text{eq}} = [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}}$

D'où : $[\text{I}_2]_{\text{eq}} = \frac{C}{4} \quad [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{2} \quad C = 0,1 \text{ mol.L}^{-1}$

$$E_4 = E_4^\circ - 0,006 - 0,072 \text{ pH}$$

Calculons E_4° par continuité:

$$E_3 (\text{pH} = 0,8) = 1,11 = E_4 (\text{pH} = 0,8) = E_4^\circ - 0,006 - 0,072 (0,8) \quad E_4^\circ = 1,17 \text{ V}$$

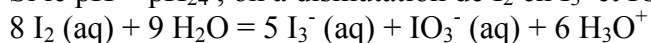
$$E_4 = 1,17 - 0,072 \text{ pH}$$

-13- Diagramme potentiel-pH

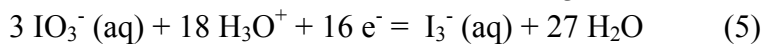
-14- On constate l'intersection de (2) et (4)

$$0,75 = 1,17 - 0,072 \text{ pH}_{24} \quad \text{pH}_{24} = 5,8$$

Si le $\text{pH} > \text{pH}_{24}$, on a dismutation de I_2 en I_3^- et IO_3^- :



Etudions le couple $\text{IO}_3^- / \text{I}_3^-$: $E_5^\circ = \frac{5E_3^\circ + \frac{1}{3}E_2^\circ}{5 + \frac{1}{3}} = 1,15 \text{ V}$



$$E_5 = 1,15 + 0,00375 \log \left(\frac{h^{18} \cdot [\text{IO}_3^-]^3}{[\text{I}_3^-]} \right)$$

Convention : $C = 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} + [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}} \quad 3 [\text{I}_3^-]_{\text{eq}} = [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}}$

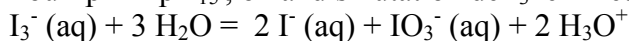
D'où : $[\text{I}_3^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{6} \quad [\text{IO}_3^-]_{\text{eq}} = \frac{C}{2}$

$$E_5 = 1,14 - 0,067 \text{ pH}$$

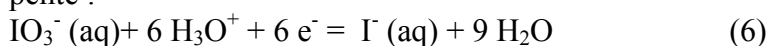
(1) et (5) se coupent : $0,60 = 1,14 - 0,0675 \text{ pH}_{15}$

$$\text{pH}_{15} = 8,0$$

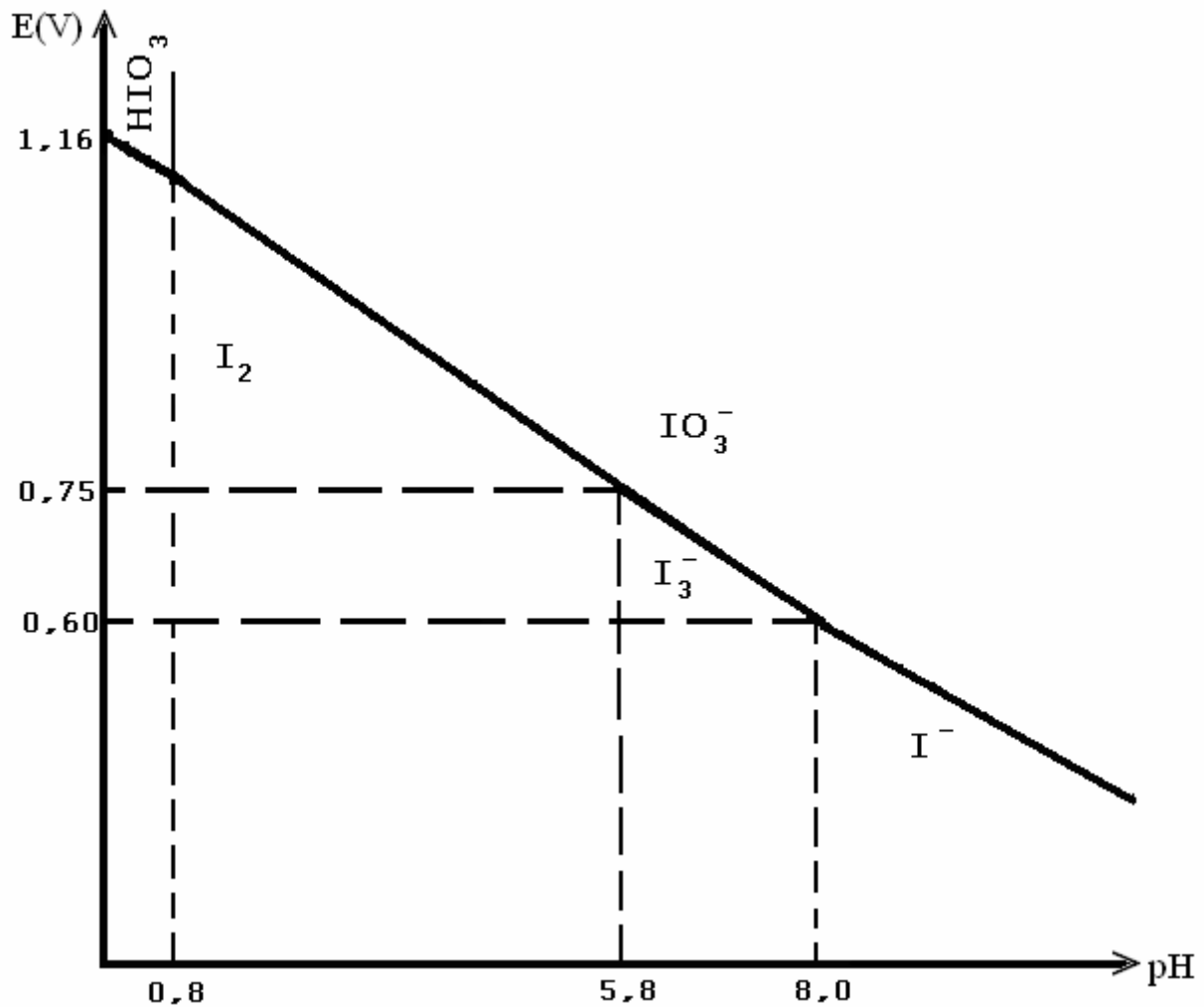
Pour $\text{pH} > \text{pH}_{15}$, on a dismutation de I_3^- en I^- et IO_3^- :



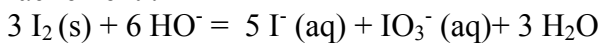
Etudions le couple : $\text{IO}_3^- / \text{I}^-$ qui peut être tracé par continuité, puisque nous avons besoin que de la pente :



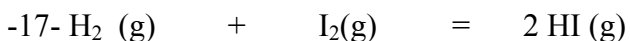
$$E_6 = E_6^\circ + 0,001 \log \left(\frac{h^6 \cdot [\text{IO}_3^-]}{[\text{I}^-]} \right) = E_6^\circ - 0,06 \text{ pH}$$



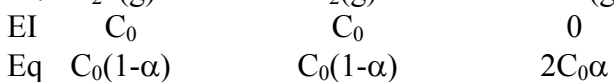
-16- En milieu basique, on a I_2 et I_3^- qui se dismutent en I^- et IO_3^- , le diiode solide se dissout plus facilement :



-C- Thermodynamique et cinétique chimiques



appelons α le taux de conversion



Les gaz étant supposés parfaits : $P = CRT$

$$K^0(T) = \frac{P_{HI}^2}{P_{H_2} P_{I_2}} = \frac{4C_0^2 \alpha^2}{C_0^2 (1-\alpha)^2} = \frac{4\alpha^2}{(1-\alpha)^2}$$

$$\Delta_r G^\circ = -RT \ln K^0(T) = 22,5 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

-18- $\Delta v_{\text{gaz}} = 0$: la pression n'est pas un facteur d'équilibre.

-19- $A = A^\circ(T) - RT \ln Q$ $Q = \frac{n_{HI}^2}{n_{H_2} \cdot n_{I_2}}$

$$dA = -RT \, d \ln Q \rightarrow dA = RT \frac{dn_{H_2}}{n_{H_2}}$$

un ajout de dihydrogène : $dn_{H_2} > 0$ implique $dA > 0$, donc une évolution dans le sens direct (sens 1).

-20- A l'équilibre $v_{\text{équilibre}} = 0 = v_1 - v_{-1} = k_1 [H_2]_{\text{eq}} \cdot [I_2]_{\text{eq}} - k_{-1} [HI]_{\text{eq}}^2 \Rightarrow K^\circ(T) = \frac{k_1}{k_{-1}} = 64$

Deuxième partie : l'EAU

-21- $\mu^*(\text{eau}, l) = \left(\frac{\partial G^*(\text{eau}, l)}{\partial n_{\text{eau}}} \right)_{T, P}$

-22-

-a- $dG = -S^*(\text{eau}, l) dT + V^*(\text{eau}, l) dP + \mu^*(\text{eau}, l) dn_{\text{eau}}$

dG est une différentielle totale

$S_m^*(\text{eau}, l) > 0$

$$\left(\frac{\partial \mu^*(\text{eau}, l)}{\partial T} \right)_P = -S_m^*(\text{eau}, l)$$

→ Théorème de Schwartz

$$\frac{\partial}{\partial n_{\text{eau}}} \left(\frac{\partial G}{\partial T} \right) = \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\partial G}{\partial n_{\text{eau}}} \right)$$

$$\boxed{-S_m^*(\text{eau}, l) = \left(\frac{\partial}{\partial T} (\mu^*(\text{eau}, l)) \right)_P}$$

-b-

$$\begin{aligned} \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\mu^*(\text{eau}, l)}{T} \right)_P &= \frac{1}{T} \left(\frac{\partial \mu^*(\text{eau}, l)}{\partial T} \right)_P - \frac{1}{T^2} \mu^*(\text{eau}, l) \\ &= - \frac{\mu^*(\text{eau}, l) - TS_m^*(\text{eau}, l)}{T^2} \end{aligned}$$

$$\boxed{- \frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\mu^*(\text{eau}, l)}{T} \right)_P = - \frac{H_m^*(\text{eau}, l)}{T^2}}$$

-23-

$S_m^*(\text{eau}, l) > 0$

$$\left(\frac{\partial \mu^*(\text{eau}, l)}{\partial T} \right)_P = -S_m^*(\text{eau}, l)$$

Donc si T augmente $\mu^*(\text{eau}, l)$ diminue

-24-

$dG = -S^* dT + V^* dP + \mu^*(\text{eau}, l) dn(\text{eau})$

$$V^* = \left(\frac{\partial G}{\partial P} \right)_{T, n(\text{eau})}$$

$$V_m^*(\text{eau}, l) = \left(\frac{\partial \mu^*(\text{eau}, l)}{\partial P} \right)_T$$

-25-

$$\mu^*(\text{eau}, g, T, P(\text{eau}, g)) = \mu^\circ(\text{eau}, g, T) + RT \ln \frac{P^*(\text{eau}, g)}{P^\circ}$$

-26-

$$\mu(\text{eau}, l) = \mu(\text{eau}, g)$$

$$\mu^\circ(\text{eau}, l, T) = \mu^\circ(\text{eau}, g, T) + RT \ln \frac{P^*(\text{eau}, g)}{P^\circ}$$

-27-

$$\ln P^* = f\left(\frac{1}{T}\right) \rightarrow \text{La pente donne } \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\circ}{R}$$

Dérivons par rapport à $P = \text{constante}$

$$\left[\frac{\partial}{\partial T} \left(\frac{\mu^\circ(\text{eau}, l, T) - \mu^\circ(\text{eau}, g, T)}{RT} \right) \right]_P = \left(\frac{\partial}{\partial T} \ln \frac{P^*(\text{eau}, g)}{P^\circ} \right)_P$$

$$\frac{H^\circ(\text{eau}, g, T) - H^\circ(\text{eau}, l, T)}{RT^2} = \frac{1}{P^*(\text{eau}, g)} \frac{dP^*(\text{eau}, g)}{dT}$$

$$\boxed{\frac{dP^*(\text{eau}, g)}{P^*(\text{eau}, g)} = \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\circ}{RT^2} dT}$$

-28-

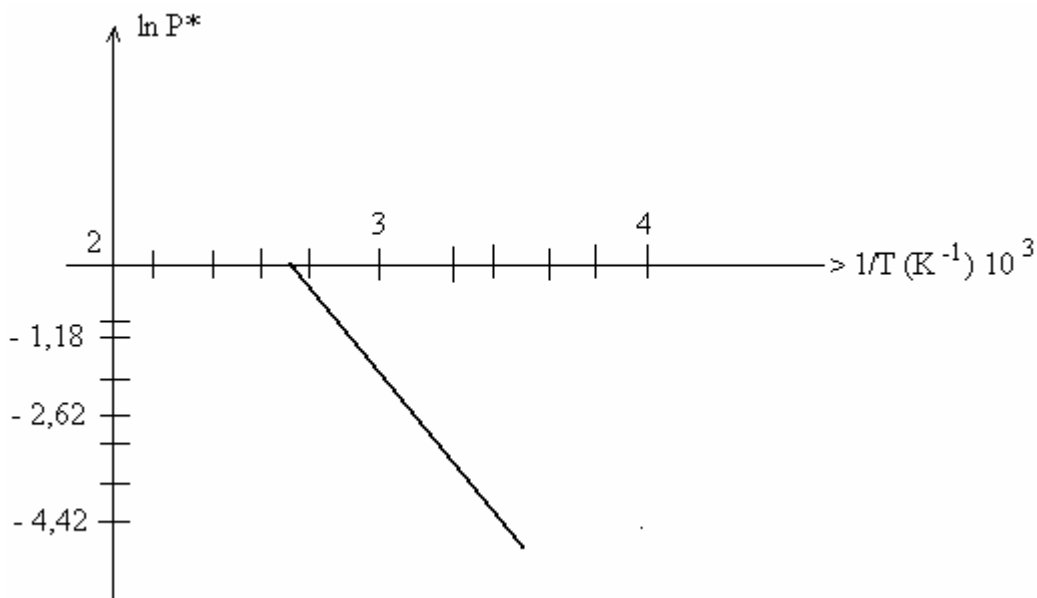
Si T augmente $\Delta_{\text{vap}} H^\circ > 0 \rightarrow P^*(\text{eau}, g)$ augmente

-29-

$$\ln P^* = \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\circ}{R} \left(-\frac{1}{T} \right) + \text{constante}$$

$$\text{Traçons } \ln P^* = f\left(\frac{1}{T}\right) \rightarrow \text{La pente donne } \frac{\Delta_{\text{vap}} H^\circ}{R}$$

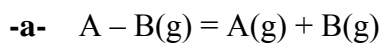
$P^*(\text{eau}, g)$ (bar)	0,012	0,073	0,307
$\ln P^*$	-4,42	-2,62	-1,18
θ (°C)	10	40	70
T (K)	283	313	343
$\frac{1}{T}$ (K ⁻¹)	$3,53 \cdot 10^{-3}$	$3,19 \cdot 10^{-3}$	$2,92 \cdot 10^{-3}$



$$-\frac{\Delta_{\text{vap}} H^{\circ}}{R} = -\frac{5225,8}{8,314}$$

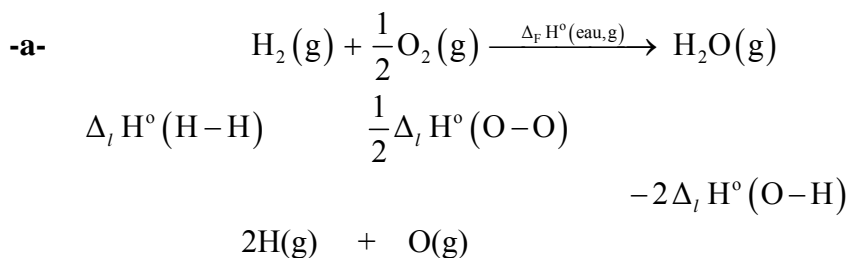
$$\Delta_{\text{vap}} H^{\circ} = 44 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

-30-

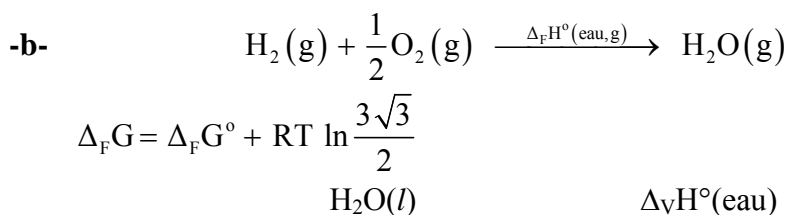


-b- $\Delta_l H^{\circ} > 0$

-31-



$$\begin{aligned}
 \Delta_F H^{\circ}(\text{eau,g}) &= \Delta_l H^{\circ}(\text{H-H}) + \frac{1}{2} \Delta_l H^{\circ}(\text{O-O}) - 2\Delta_l H^{\circ}(\text{O-H}) \\
 &= 435 + 250 - 2 \times 460 \\
 &= -235 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}
 \end{aligned}$$



$$\begin{aligned}
 \Delta_F H^{\circ}(\text{eau,g}) &= \Delta_F H^{\circ}(\text{eau,l}) + \Delta_v H^{\circ}(\text{eau}) \\
 \Delta_F H^{\circ}(\text{eau,g}) &= -235 - 44 = -279 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}
 \end{aligned}$$

-32-

$$\Delta_F G^\circ(\text{eau}, l) = \Delta_F H^\circ(\text{eau}, l) - T \Delta_F S^\circ(\text{eau}, l)$$

$$(1) \Delta_F H^\circ(\text{eau}, l) = -279 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$$

$$(2) \Delta_F S^\circ(\text{eau}, l) = S_m(\text{eau}, l) - S_m(\text{H}_2, \text{g}) - \frac{1}{2} S_m(\text{O}_2, \text{g})$$
$$= 70 - 130 - \frac{205}{2}$$
$$= -162,5 \text{ JK}^{-1}\cdot\text{mol}^{-1}$$

$$\Delta_F G^\circ(\text{eau}, l) = -279 \cdot 10^3 + 162,5 T \quad \text{J}\cdot\text{mol}^{-1}$$

$$T = 298 \text{ K}$$

$$\Delta_F G^\circ(\text{eau}, l) = -230,6 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$$

$$\Delta_F G = \Delta_F G^\circ + RT \ln \frac{a(\text{eau}, l) \sqrt{P^\circ}}{\sqrt{P_{\text{O}_2}} P_{\text{H}_2}}$$

$$a(\text{eau}, l) = 1$$

$$P^\circ = 1 \text{ bar}$$

$$\left. \begin{array}{l} P_{\text{H}_2} + P_{\text{O}_2} = 1 \text{ bar} \\ P_{\text{H}_2} = 2 P_{\text{O}_2} \end{array} \right\} \begin{array}{l} P_{\text{O}_2} = \frac{1}{3} \text{ bar} \\ P_{\text{H}_2} = \frac{2}{3} \text{ bar} \end{array}$$

$$\Delta_F G = \Delta_F G^\circ + RT \ln \frac{3\sqrt{3}}{2}$$

$$\boxed{\Delta_F G = -228,2 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}} \rightarrow A_F > 0$$

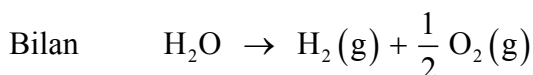
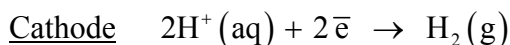
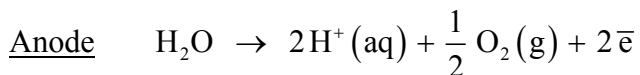
Evolution spontanée $A_F d\xi > 0$

$A_F > 0$ donc $d\xi > 0$: sens 1, réaction thermodynamiquement possible.

b cette réaction ne se produit pas spontanément

c problème de cinétique : blocage cinétique

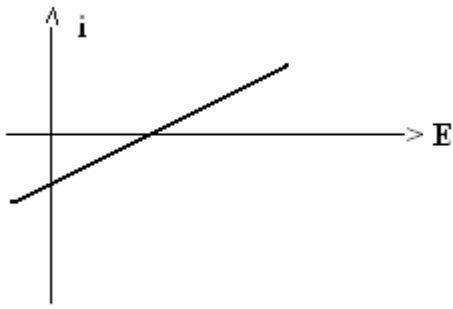
-33-



-34-

-a- Acide = électrolyte

-b-



$$E'_a [Cl^- \rightarrow Cl_2] = 1,36 + 0,1 = 1,46 \text{ V}$$

$$E''_a [HSO_4^- \rightarrow S_2O_8^{2-}] = 2,16 + 0,5 = 2,66 \text{ V}$$

Or O_2 / H_2O $E_a = 1,23 + n_a V$
 n: car système lent

→ On préfère utiliser l'acide sulfurique

-35-

-a- Il y a des surtensions

-b- $\Delta U = E_a - E_c$

$$E_a = E^\circ (H^+ / H_2) - 0,06 \text{ pH} + n_c$$

$$E_a = -0,1 - 0,06 \text{ pH}$$

$$E_c = E^\circ (O_2 / H_2O) - 0,06 \text{ pH} + n_a$$

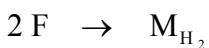
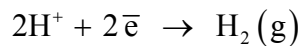
$$E_c = 1,23 - 0,06 \text{ pH} + n_a$$

$$\Delta U = -0,1 - 0,06 \text{ pH} - 1,23 + 0,06 \text{ pH} - n_a$$

$$\Delta U = -1,33 - n_a \geq 2$$

$$n_a \leq 0,67 \text{ V}$$

-c-



$$\Delta q = i \Delta t \rightarrow m_{H_2}$$

$$m_{H_2} = \frac{i \Delta t M_{H_2}}{2F} \rightarrow \frac{m_{H_2}}{\Delta t} = \frac{i M_{H_2}}{2F}$$

AN: $\frac{m_{H_2}}{\Delta t} = \frac{1 \times 2}{2 \times 96500} = 1,04 \cdot 10^{-5} \text{ g} \cdot \text{s}^{-1}$

$$M_{H_2} = 2 \text{ g mol}^{-1}$$

$$\frac{n_{H_2}}{\Delta t} = 5,2 \cdot 10^{-6} \text{ mol s}^{-1}$$

$$\frac{m_{O_2}}{\Delta t} = \frac{m_{H_2}}{2 \Delta t} = 2,6 \cdot 10^{-6} \text{ mol s}^{-1}$$

-d-

H_2 : synthèse de ammoniac

Na (sodium) + eau → dégagement de H_2