

Dopage d'un semi-conducteur

A.1. à A.4. cf. cours.

A.5. De $\frac{\partial m}{\partial t} = - \frac{\partial j_D}{\partial x}$ et $j_D = -D(x) \frac{\partial m}{\partial x}$,
on tire :

$$\frac{\partial m(x,t)}{\partial t} = \frac{\partial}{\partial x} \left(D(x) \frac{\partial m(x,t)}{\partial x} \right)$$

Les résolutions usuelles conviennent ; par exemple avec les bonnes conditions aux limites et initiales, on peut proposer une méthode de séparation des variables.

A.6. On peut simplement écrire $\vec{j}_T = n(x, t)$.

R : Nous verrons d'autres relations du même type, notamment en mécanique des fluides.

Puis $\vec{j}_{\text{total}} = \vec{j}_D + \vec{j}_T = -D \vec{\text{grad}} m + n \vec{v}$.
et le bilan devient $\frac{\partial m}{\partial t} = - \frac{\partial j_{\text{total}}}{\partial x} = - \frac{\partial j_D}{\partial x} - \frac{\partial j_T}{\partial x}$
soit

$$\frac{\partial m}{\partial t} = +D \left(\frac{\partial^2 m}{\partial x^2} \right) - n \left(\frac{\partial m}{\partial x} \right)$$

A.7. $N(x, t) = \frac{K}{\sqrt{t}} e^{-\frac{ax^2}{t}}$

$$\frac{\partial N}{\partial t} = \left[-\frac{1}{2} t^{-3/2} + \frac{1}{t^2} \frac{ax^2}{\sqrt{t}} \right] K e^{-\frac{ax^2}{t}}$$

$$\frac{\partial N}{\partial x} = -\frac{2ax}{t} \frac{K}{\sqrt{t}} e^{-\frac{ax^2}{t}} \quad \text{puis}$$

$$\frac{\partial^2 N}{\partial x^2} = \left[-\frac{2a}{t\sqrt{t}} + \left(\frac{2ax}{t} \right)^2 \frac{1}{\sqrt{t}} \right] K e^{-\frac{ax^2}{t}}$$

Et avec l'équation de diffusion $-\frac{1}{2} = -\frac{2aD}{2} \frac{ax^2}{t^{3/2}} = \frac{4a^2 x^2 D}{t^{3/2}}$ } $\forall x$ et $\forall t$.

Soit donc $a = \frac{1}{4D}$. (2)

* Les N_0 atomes / m^2 introduits au $t=0$ se trouvent à un instant t qq dans le cylindre de base $1m^2$ et allant de $x=0$ à l' .

$$N_0 \times 1 = 1 \times \int_0^{\infty} \frac{K}{\sqrt{t}} e^{-\frac{ax^2}{t}} dx, \text{ puis avec}$$

$$u = \sqrt{\frac{ax^2}{t}}, \quad N_0 = \int_0^{\infty} \frac{K}{\sqrt{t}} e^{-u^2} 2\sqrt{Dt} du = K \sqrt{D} \frac{\sqrt{\pi}}{2};$$

d'où
$$K = \frac{N_0}{\sqrt{\pi D}}$$

A.8. * Plus les t_i sont grands, plus la courbe "s'étale": Il y a de + en + de particules pour les x grands et un maximum de + en + faible en 0: tendance à l'uniformisation avec une quantité constante de particules $\forall t$.

* Pour $t = 1h$, $L \approx 0,7 \mu m$.

A.9.
$$N(L, t) = \frac{1}{2} N(0, t) \text{ soit } \frac{K}{2\sqrt{t}} = \frac{K}{\sqrt{t}} e^{-\frac{aL^2}{t}}$$

D'où $L^2 = \frac{\ln 2}{a} \cdot t$; la régression linéaire donne pour $L^2 = f(t)$ une droite de pente $p = 4D \ln 2$ et $D = 5 \cdot 10^{-17} m^2 s^{-1}$.

Désintégration de l'uranium

A.1. Un noyau U^{235} produit:

$$170 \cdot 10^6 \cdot 1,6 \cdot 10^{-19} \text{ J}$$

Pour un kg soit pour $\frac{1000}{235}$ moles au moins

$$\frac{1000}{235} \cdot 6 \cdot 10^{23} \text{ noyau, } \underline{\underline{\sum_{1\text{kg}} = 7 \cdot 10^{13} \text{ J/kg}}}$$

A.2. $\frac{7 \cdot 10^{13}}{4,2 \cdot 10^9} = \underline{\underline{17000 \text{ tonnes de TNT}}}$. (c'est énorme.)

A.3. 1
* $\text{div } \vec{J}$ correspond au flux de neutrons
dû à l'inhomogénéité de concentration ($:\int (J(x) - J(x+dx)) \text{ d}x$)
2
* ν neutrons sont produits pour 1 consommé
 \rightarrow d'où le $(\nu - 1)$.
 \rightarrow d'où le terme $\frac{\nu - 1}{\tau} N(x, y, z, t)$ qui est un
terme de "création".
3
* $\rightarrow \tau$ est un temps.

$\rightarrow \frac{(\nu - 1)N}{\tau}$ correspond à la variation de $N\%$ au
temps lors de la désintégration; on peut
donc associer $\frac{1}{\tau}$ à une fréquence de désin-
tégration et τ à l'intervalle de temps
moyen entre 2 désintégrations successives.

B.1. (a) On utilise le bilan du II.A.3 avec
 $N_1(r) e^{\nu k / \tau}$ et $\text{div}(\mathcal{D} \text{ grad } N) = \mathcal{D} e^{\frac{\nu k}{\tau}} \Delta N_1$
et $\Delta N_1 = \Delta(\mathcal{D}/r)$.

on calcule $* \frac{1}{r^2} \frac{d}{dr} \left(r^2 \frac{d}{dr} \left(\frac{g}{r} \right) \right) = + \frac{dg}{r^2 dr^2}$

(2)

* $\frac{\partial U}{\partial t} = \frac{v'}{c} \frac{g(r)}{r} e^{v'z/c}$

D'où $\frac{v'}{c} \frac{g(r)}{r} = \frac{D}{r} \frac{d^2 g}{dr^2} + \frac{v-1}{c} \frac{g(r)}{r}$

et $\frac{d^2 g}{dr^2} + \frac{(v-1) - v'}{Dc} g = 0$.

$\left\{ \begin{array}{l} g \text{ est en exponentielles réelles si } v' > (v-1) \\ g \text{ est en exponentielles complexes si } v' < (v-1) \end{array} \right.$

or $N_1(R) = 0$, donc $g(R) = 0$

lim N_1 finie, donc $\lim_{r \rightarrow 0} \frac{g(r)}{r}$ finie $\Rightarrow g(0) = 0$.

On ne peut avoir ces deux conditions si $v' > (v-1)$.

Donc $\left\{ \begin{array}{l} g(r) = A \cos\left(\frac{r}{\Gamma_0}\right) + B \sin\left(\frac{r}{\Gamma_0}\right), \text{ avec} \\ v' < v-1 \end{array} \right. \quad \Gamma_0 = \sqrt{\frac{Dc}{(v-1)-v'}}$

Pour avoir $g(0) = 0$, il faut $A = 0$

$g(R) = 0$, il faut $\sin\left(\frac{R}{\Gamma_0}\right) = p\pi$

soit puisque N_1 ne s'annule pas, et donc g non plus, entre 0 et R , $p = 1$:

$\Gamma_0 = \frac{R}{\pi}$.

Soit enfin: $\left\| \begin{array}{l} g(r) = B \sin\left(\pi \frac{r}{R}\right) \\ (v-1) - v' = \frac{\pi^2 Dc}{R^2} \end{array} \right.$

(on a bien $(v-1) > v'$)

3

b

$$N = N_1(r) e^{r\epsilon/\tau} \quad \text{donc} \quad \frac{dN}{dt} = \frac{v'}{\tau} N \quad \text{et}$$

à $r = d\epsilon$

$\frac{dN}{N} = \frac{v' d\epsilon}{\tau}$: $\frac{v' d\epsilon}{\tau}$ est la variation relative de N durant $d\epsilon$. Cette variation est d'autant plus grande, pour un intervalle $d\epsilon$ donné et une fréquence de désintégration $\frac{1}{\tau}$ donnée, que R est grand : + R est grand, plus un neutron produit a de chances de rencontrer un nouvel U^{235} avant de sortir de la barre.

c) $v' < 0$: la réaction en chaîne ne peut pas se maintenir.

$v' > 0$: l'auto-entretien des réactions de fission est possible.

d) $v' = 0 \Rightarrow R_c = \tau \sqrt{\frac{D\tau}{v-1}}$

e) $R_c \cong 12 \text{ cm}$; $H_c \cong 140 \text{ kg}$.

B.2. Deux hémisphères que l'on rapproche...