# NFI/GE2, Option « Renouvelables ».

Physique nucléaire et neutronique, résumé des informations à retenir.

#### F. Ravelet $^a$

<sup>a</sup> Laboratoire d'Ingénierie des Fluides et Systèmes Energétiques
 Arts et Metiers Institute of Technology,
 151 boulevard de l'Hôpital, 75013 Paris, France.
 contact: florent.ravelet@ensam.eu

11 mars 2020

## 1 Unités et principaux ordres de grandeurs

- Echelle des noyaux : le fermi  $10^{-15}$  m
- Unité de surface pour les sections efficaces : le barn  $10^{-28}$  m<sup>2</sup> (ou  $10^{-24}$  cm<sup>2</sup>)
- Nombre d'Avogadro (nombre d'atomes dans 12 g de  $^{12}_6C$ ) :  $\mathcal{N}_A=6.022\times 10^{23}$
- Vitesse de la lumière dans le vide :  $c = 2.998 \times 10^8 \text{ m.s}^{-1}$
- Constante de Planck  $h = 6.626 \times 10^{-34} \text{ J.s}$
- Unité d'énergie : l'électron-volt, 1 eV=  $1.602 \times 10^{-19} \text{ J}$
- Unité de masse atomique (1/12 de la masse de l'atome de  $^{12}_6C)$  : 1 u= 931.494 MeV.c $^{-2}$
- Masse au repos de l'électron  $m_e = 0.511 \text{ MeV.c}^{-2}$
- Masse au repos du proton  $m_p = 938.27 \text{ MeV.c}^{-2}$
- Masse au repos du neutron  $m_n = 939.57 \text{ MeV.c}^{-2}$

# 2 Rappels de Physique

- Définition de l'impulsion (quantité de mouvement)  $\vec{p} = m\vec{v}$
- Notion de masse  $au \ repos \ m_0$
- Equivalence masse-énergie  $E=mc^2$
- $-m = \frac{m_0}{\sqrt{1 v^2/c^2}}$
- On a :  $E^2 p^2c^2 = m_0^2c^4$
- Longueur d'onde associée à une particule d'impulsion  $p:\lambda=\frac{h}{p}$  (le nombre d'onde  $\vec{k}$  est tel que  $\vec{p}=\hbar\vec{k}$ ).
- Fréquence associée à une particule d'énergie  $E: E = h\nu$
- Le photon a une masse au repos nulle : il se déplace toujours à c, il transporte une énergie  $h\nu$  et une impulsion E/c.

# 3 Physique des noyaux

— Un noyau est composé de Z protons et N neutrons  $li\acute{e}s$ .

- Un élément X est caractérisé par Z, différents isotopes d'un même éléments diffèrent par le nombre de neutrons N.
- A = Z + N nombre total de nucléons est le nombre de masse.
- symbole  ${}_{A}^{Z}X$
- L'état lié du noyau  ${}^Z_AX$  est caractérisé par une énergie de liaison  $\mathcal{B}$ , qui se traduit par un défaut de masse  $\Delta m$ . Avec  $m_X$  la masse du noyau :

$$\Delta m = Zm_p + Nm_n - m_X$$

$$\mathcal{B} = \Delta mc^2$$

- Le modèle de la goutte fourni une bonne estimation de l'énergie de liaison en fonction de A et Z.
- Si un noyau  ${}^Z_AX$  peut trouver une configuration plus liée dans son voisinage, il évoluera vers cette situation plus favorable énergétiquement en subissant une désintégration radio-active.

### 4 Radioactivité

— Désintégration  $\alpha$  (concerne les noyaux lourds, dégage 4 à 8 MeV) :

$$_{Z}^{A}X \rightarrow_{Z-2}^{A-4} Y +_{2}^{4} He$$

— Désintégration  $\beta^-$  (concerne les noyaux légers trop riches en neutrons, dégage de l'ordre de 0.5 MeV) :

$$_{Z}^{A}X \rightarrow_{Z+1}^{A}Y + e^{-} + \overline{\nu_{e}}$$

— Désintégration  $\beta^+$  (concerne les noyaux légers trop riches en protons, dégage de l'ordre de 0.5 MeV):

$$_{Z}^{A}X \rightarrow_{Z-1}^{A}Y + \overline{e}^{+} + \nu_{e}$$

— Capture électronique (alternative à  $\beta^+$ ) :

$$_{Z}^{A}X+e^{-}\rightarrow_{Z-1}^{A}Y+\nu_{e}$$

- Désexcitation  $\gamma$ : le noyau issu d'une désintégration est souvent dans un état excité et regagne son état fondamental en émettant un photon  $\gamma$  de quelques 10 keV au MeV. La fréquence du  $\gamma$  est une signature du noyau.
- Constante de décroissance radioactive  $\lambda$  : si N(t) est le nombre de noyaux à l'instant t, on a :

$$\frac{dN}{dt} = -\lambda N$$

— D'où la loi exponentielle de décroissance

$$N(t) = N_0 \exp(-\lambda t)$$

— Période radioactive : temps pour lequel la moitié des noyaux ont subi une désintégration.

$$T = \frac{\log(2)}{\lambda}$$

— Activité : nombre de désintégrations par seconde (en Becquerels).

$$a = \lambda N$$

- Unité de dose reçue : le Gray, correspondant à une énergie par unité de masse de matière irradiée avec  $1~\rm Gy=1~\rm J.kg^{-1}$
- Unité de dose efficace : le Sievert Sv, qui est du Gray pondéré par un facteur tenant compte du type de vecteur (particule  $\alpha$ ,  $\beta$  ou  $\gamma$  ou encore neutrons), et pour le vivant, du tissu touché.

## 5 Neutronique

#### a sections efficaces

- La section efficace microscopique  $\sigma$  est caractéristique d'une interaction entre un neutron et un noyau cible donné. Elle correspond à la surface effective de la cible « vue » par le neutron. On la mesure en barns : 1 barn =  $10^{-24}$  cm<sup>2</sup>. Elle dépend de l'énergie du neutron, le comportement générique étant une décroissance avec l'énergie.
- La section efficace macroscopique  $\Sigma$  donne la probabilité p d'une réaction entre un neutron et un noyau cible par unité de distance parcourue à travers la matière dx: cette probabilité est  $\Sigma dx$ .  $\Sigma$  est en cm<sup>-1</sup>. Avec N la densité de noyaux (nombre de noyaux par cm<sup>3</sup>), on montre :

$$\Sigma = N\sigma$$

— Libre parcours moyen  $\lambda$ : distance moyenne parcourue dans le matériau considéré avant la première interaction.

$$\lambda = 1/\Sigma$$

— On distingue les réactions d'absorption (le neutron est perdu) et de diffusion (le neutron est réémis dans une direction aléatoire et peut perdre de l'énergie). On a une section efficace microscopique d'absorption  $\sigma_a$  et de diffusion (scattering)  $\sigma_s$ . Section efficace microscopique totale :

$$\sigma_t = \sigma_a + \sigma_s$$

— Parmi les absorptions, on peut avoir une capture stérile ou une fission. Section efficace microscopique d'absorption :

$$\sigma_a = \sigma_c + \sigma_f$$

- Neutrons thermiques : en équilibre thermique avec la matière, à  $300^{\circ}\text{C}$  :  $E \simeq 50$  meV
- Neutrons  $rapides : E \simeq 1 \text{ MeV}$

#### b fissions

- Réaction provoquée par capture de neutrons sur noyaux fissiles :  $^{235}_{92}U$ ,  $^{239}_{92}Pu$  et  $^{241}_{94}Pu$ .
- Noyaux fertiles :  ${}^{238}_{92}U$  convertible en  ${}^{239}_{94}Pu$  et  ${}^{232}_{90}Th$  convertible en  ${}^{233}_{92}U$  par capture de neutron.
- Dégagement d'énergie :  $\simeq 200 \text{ MeV}$
- Produits de fission : deux noyaux plus légers (un avec  $A\simeq 90$  l'autre avec  $A\simeq 140$ ), radioactifs  $\beta^-$ .
- Plusieurs neutrons libres : possibilité d'entretien des fissions. Ces neutrons sont rapides  $(E \simeq 1 \text{ MeV})$ . Nombre moyen de neutrons libérés :

$$\nu = 2.439 \text{ pour } {}^{235}_{92}U$$

$$\nu = 2.874 \text{ pour } {}^{239}_{94}Pu$$

— Les neutrons issus de fission le sont soit instantanément (neutrons prompts), soit avec un temps de retard (neutrons  $retard\acute{e}s$ ). Les neutrons retardés pilotent la cinétique (le temps caractéristique) du réacteur proche de l'équilibre. Proportions des neutrons retardés  $\beta^1$  pour une fission induite par neutron thermique :

$$\beta = 680 \, pcm \text{ pour } ^{235}_{92}U$$

$$\beta = 225 \, pcm \text{ pour } ^{239}_{94} Pu$$

— Sections efficaces microscopiques (en barns) d'absorption, de fission et de diffusion pour des neutrons thermiques et rapides :

	$\sigma_a \text{ (barns)}$	$\sigma_a \text{ (barns)}$	$\sigma_f$ (barns)	$\sigma_f$ (barns)	$\sigma_s$ (barns)	$\sigma_s$ (barns)
	thermiques	rapides	thermiques	rapides	thermiques	rapides
-235U	681	2.33	582	1.81	13.8	4
$^{238}U$	2.7	0.9	0.0	0.7	8.9	4
$^{239}Pu$	1011	2.3	742	1.8	7.7	5
$H_2O$	0.322	0.0	0.0	0.0	20.7	2

### c flux de neutrons (théorie monocinétique)

- Théorie monocinétique : on suppose que tous les neutrons ont la même énergie donc la même vitesse v.
- Densité n (neutrons.cm<sup>-3</sup>)
- Taux de réaction : nombre d'interactions par unité de volume et par unité de temps :

$$R = n\Sigma v$$

— On introduit le flux  $\phi = nv$ , donc

$$R = \Sigma \phi$$

— Le nombre de neutrons traversant une unité de surface par unité de temps et par unité d'angle solide dans la direction portée par  $\vec{\Omega}$  est le *courant* :

$$\vec{J}(\vec{\Omega}) = n(\vec{\Omega}) v \vec{\Omega}$$

— A travers une surface unitaire de normale orientée  $\vec{n}$ , il passe par unité de temps le courant net:

$$J_{net} = \int_{all\ directions\ \vec{\Omega}} \vec{J} \cdot \vec{n}\ d^2\Omega$$

que l'on décompose en  $J_+$  le courant traversant dans le sens de la normale et  $J_-$  le courant traversant dans le sens inverse (compté en valeur absolue). On a :

$$J_{net} = J_+ - J_-$$

#### d bilan neutronique : équation de Boltzmann

— En faisant un bilan dans un volume élémentaire, on établit l'équation de Boltzmann :

$$\frac{1}{v}\frac{\partial\phi}{\partial t} = Q - \Sigma\phi - div\left(\vec{J}\right)$$

Avec Q incluant les « vraies » sources en volume S et les neutrons réémis par diffusion ; et avec  $\Sigma = \Sigma_a + \Sigma_s$  la section efficace macroscopique totale.

<sup>1.</sup> pcm = pour cent mille

— Version stationnaire en supposant une réémission par diffusion isotrope :

$$-div\left(\vec{J}\right) - \Sigma_a \phi + S = 0$$

— Approximation de la diffusion : on suppose que  $\vec{J}$  et  $\phi$  sont liés par la relation, appelée loi de  $Fick^2$  :

$$\vec{J} = -D\vec{\nabla}\phi$$

— On montre alors que :

$$D = \frac{1}{3\Sigma}$$

— Correction due à l'anisotropie des diffusions dans le repère du laboratoire :

$$D = \frac{1}{3\Sigma_{tr}}$$

Avec  $\Sigma_{tr}$  la section efficace de transport :

$$\Sigma_{tr} = \Sigma - \mu \Sigma_s$$

Où  $\mu$  est la moyenne du cosinus de l'angle de diffusion. On montre, pour un noyau de nombre de masse A :

$$\mu \simeq \frac{2}{3A}$$

— Conditions aux limites avec un corps noir : si on décompose  $J_{net}$  en  $J_+ - J_-$ , on montre :

$$J_{+} = \frac{\phi}{4} - \frac{D}{2} \frac{\partial \phi}{\partial n}$$

$$J_{-} = \frac{\phi}{4} + \frac{D}{2} \frac{\partial \phi}{\partial n}$$

On suppose qu'à la frontière extérieure du domaine on a un *corps noir*, c'est-à-dire qu'il n'y a pas de neutrons qui reviennent. On applique donc une condition  $J_{-}=0$  sur les frontières du domaine de calcul, soit :

$$\frac{\frac{\partial \phi}{\partial n}}{\phi} = -\frac{1}{2D} = -\frac{3\Sigma}{2}$$

En pratique, il est plus simple d'imposer  $\phi = 0$  sur une frontière extrapolée d'une distance d ( $\lambda = 1/\Sigma$  est le libre parcours moyen des neutrons dans le domaine.) :

$$d = 0.71\lambda$$

— A l'interface entre deux domaines 1 et 2, on a égalité des flux et des courants :

$$\phi_1 = \phi_2 \text{ et } D_1 \frac{\partial \phi_1}{\partial n_1} = D_2 \frac{\partial \phi_2}{\partial n_2}$$

— Equation de Boltzmann, régime stationnaire, approximation de la diffusion, avec sources dues à des fissions :

$$D\Delta\phi - \Sigma_a\phi + \nu\Sigma_f\phi = 0$$

<sup>2.</sup> c'est analogue à la loi de Fick pour la diffusion d'une espèce chimique, ou à la loi de Fourier pour la diffusion de chaleur : le transport de masse ou de chaleur est opposé au gradient de concentration ou de température.

#### e criticité

- Facteur de multiplication k: nombre moyen de fissions résultant d'une fission.
- Facteur de multiplication infini  $k_{\infty}$ : on raisonne sur un réacteur de taille infinie (pas de fuites).
- Pour les réacteurs fonctionnant avec des neutrons thermiques, on décompose le  $k_{\infty}$  en produit de 4 facteurs :

$$k_{\infty} = \epsilon p f \eta$$

- 1.  $\epsilon$ : facteur de fission rapide (correction due aux quelques fissions provoquées directement par un neutron rapide). En REP :  $\epsilon \simeq 1.07$
- 2. p: facteur antitrappe, probabilité pour le neutron rapide d'atteindre le domaine thermique sans être absorbé. En REP :  $p \simeq 0.75$
- 3. f: facteur d'utilisation thermique, probabilité que le neutron thermique soit absorbé par le combustible. En REP :  $f \simeq 0.92$
- 4.  $\eta$ : facteur de reproduction, nombre de neutrons émis par fission pour une absorption dans le combustible. En REP:  $\eta \simeq 1.78$

Donc, en REP,  $k_{\infty} \simeq 1.31$ 

— L'équation de Boltzmann (régime stationnaire, approximation de la diffusion, sources dues à des fissions) s'écrit aussi :

$$D\Delta\phi + (k_{\infty} - 1)\Sigma_a\phi = 0$$

— Condition de criticité :

$$(k_{\infty}-1)\frac{\Sigma_a}{D}$$
 est valeur propre de l'opérateur laplacien

— Solutions canoniques de l'équation :

$$\Delta \phi + B^2 \phi = 0$$
 et  $\phi = 0$  à la frontière

Géométrie	$B^2$	flux $\phi$
Sphère pleine rayon $R$	$\frac{\pi^2}{R^2}$	$\frac{sin\left(\frac{\pi r}{R}\right)}{r}$
Cylindre plein rayon $R$ hauteur $H$	$\frac{j^2}{R^2} + \frac{\pi^2}{H^2}$	$sin\left(\frac{\pi z}{H}\right) J_0(j\frac{r}{R})$ $J_0$ : fonction de Bessel de première espèce, $j=2.40483$
Parallélépipède $a \times b \times c$	$\frac{\pi^2}{a^2} + \frac{\pi^2}{b^2} + \frac{\pi^2}{c^2}$	$sin\left(\frac{\pi x}{a}\right)  sin\left(\frac{\pi y}{b}\right)  sin\left(\frac{\pi z}{c}\right)$

— Donc la condition de criticité équivaut à :

$$\frac{k_{\infty}}{1 + M^2 B^2} = 1$$

Avec

$$M^2 = \frac{D}{\Sigma_a}$$

— On montre aussi que, proche de la criticité :

$$k = \frac{k_{\infty}}{1 + M^2 B^2}$$

### f cinétique des réacteurs

— Réactivité (en « pour cent mille » pcm) :

$$\rho = \frac{k-1}{k}$$

- Proportion de neutrons  $retard\acute{e}s$   $\beta$  : 1 « dollar » (\$).
- Temps caractéristique d'une génération (temps moyen qui sépare une fission de la fission suivante) : l. Ordre de grandeur en REP :

$$l \simeq 2 \times 10^{-5} \,\mathrm{s}$$

— Temps de vie moyen des précurseurs de neutrons retardés :  $\bar{\tau}$ . Ordre de grandeur en REP :

$$\bar{\tau} \simeq 11.3 \,\mathrm{s}$$

— Temps effectif d'une génération, avec neutrons retardés :

$$l_{eff} = l + \beta \bar{\tau}$$

Ordre de grandeur en REP :

$$l_{eff} \simeq 0.077 \,\mathrm{s}$$

— Evolution du nombre de neutrons en fonction du temps :

$$\operatorname{si} \rho < \beta : n(t) = n_0 \exp\left(\frac{\rho}{l_{eff}}t\right)$$

$$\operatorname{si} \rho > \beta : n(t) = n_0 \exp\left(\frac{\rho - \beta}{l}t\right)$$

## g principaux effets de température sur la réactivité (REP)

- Effet Doppler : lié à la température du combustible, stabilisant, temps caractéristique de l'ordre de  $l_{eff}$ .
  - Supposons une augmentation de température. L'effet Doppler correspond à une augmentation des captures par  $\binom{238}{92}U$ . Donc le facteur antitrappe p diminue, donc le facteur de multiplication diminue, donc la réactivité diminue, donc la température diminue.
- Effet de dilatation de l'eau : lié à la température du modérateur et dépend du rapport des volumes de modérateurs et de combustible. Stabilisant ou déstabilisant car joue de manière stabilisante sur le facteur antitrappe p, mais déstabilisante sur le facteur d'utilisation thermique f et ce d'autant plus que la concentration en Bore est importante.
- Dans les REP, on limite donc la concentration en Bore dans le circuit primaire, et on utilise des poisons consommables répartis dans le cœur.