



A REACÇÃO $\text{Be}^{10} (n, 2n) \text{Be}^{11}$ EM REATORES TÉRMICOS
HÉTEROGÊNEOS MODERADOS A BERÍLIO :
I — INFLUÊNCIA SÔBRE k_{∞}

PAULO SARAIVA DE TOLEDO

Publicação I E A — N.º 
— 1958 —

INSTITUTO DE ENERGIA ATÔMICA
Caixa Postal 11049 (Pinheiros)
CIDADE UNIVERSITÁRIA "ARMANDO DE SALLES OLIVEIRA"
SÃO PAULO — BRASIL

A REAÇÃO $Be^9(n,2n)Be^8$ EM REATORES TÉRMICOS
HETEROGÊNEOS MODERADOS A BERÍLIO: I - INFLUÊNCIA
SOBRE k_{∞}

Paulo Saraiva de Toledo

Publicação do Vol. 30 Nº 2 dos
"ANALIS DA ACADEMIA BRASILEIRA DE CIÊNCIAS"

1958

PUBLICAÇÃO I. B. A.

Nº 8



INSTITUTO DE ENERGIA ATÔMICA
Caixa Postal 11949 (Pinheiros)
CIDADE UNIVERSITÁRIA "FERNANDO DE SALES OLIVEIRA"
SÃO PAULO - BRASIL

INTRODUÇÃO

A existência de uma reação $\text{Be}^9(n,2n)\text{Be}^8$ com um limiar de 1,86 Mev (Ajzenberg, F. e Lauritsen, T., 1955), no sistema de laboratório, é conhecida há bastante tempo, mas, pelo que pudemos concluir analisando a bibliografia sobre o assunto, o estudo de sua influência nos reatores térmicos heterogêneos moderados a berílio não foi feito a não ser de maneira bem sumária. De fato, o único trabalho que encontramos sobre o assunto foi o de Mills e Smith (AECD-3973), onde a influência dessa reação sobre o fator multiplicação infinito foi calculada sem levar em conta a alteração do espectro dos neutrons de fissão ao saírem das barras de combustível.

No presente trabalho analisaremos esta influência, desenvolvendo uma teoria elementar análoga à da determinação do fator de fissão rápida do urânio (fast fission factor) nos reatores térmicos heterogêneos e levando, portanto, em conta a alteração do espectro energético dos neutrons emergentes da barra de combustível.

Como o limiar da reação $\text{Be}^9(n,2n)\text{Be}^8$ é de 1,86 Mev, somente uma parte dos neutrons rápidos de fissão será útil para esta reação. Para determinar a fração dos neutrons rápidos com energia acima daquele limiar será, evidentemente, necessário o conhecimento do espectro energético dos neutrons que emergem da barra de urânio e penetram na massa de berílio.

O espectro energético desses neutrons emergentes não é, no entanto, o mesmo que o dos neutrons resultantes da fissão de urânio, tendo este sido modificado pelos choques sofridos pelos neutrons de fissão dentro da barra.

Nos primeiros capítulos deste trabalho obteremos, com um tratamento elementar, o espectro energético dos neutrons emergentes da barra de urânio, para, nos demais, considerarmos a influência, sobre k_{∞} , da reação $(n,2n)$ no berílio moderador.

Uma estimativa do valor da contribuição dessa reação para o fator de multiplicação infinito de um reator heterogêneo será objeto da segunda parte deste trabalho.

1 - ESPECTRO ENERGÉTICO DOS NEUTRONS EMERGENTES DE UMA BARRA DE URÂNIO

Consideremos uma barra de urânio natural de um reator térmico heterogêneo em regime permanente. Um neutron, resultante da fissão de U^{235} pode, em geral, ou escapar diretamente da barra ou colidir com um núcleo de U^{238} (as colisões com núcleos de U^{235} são desprezadas, em face da concentração baixa desses núcleos, quando comparada com a de U^{238} , desde que as diversas seções de choque, na região rápida que nos interessa, são comparáveis). Nessa colisão, quatro são as reações possíveis: colisão elástica, colisão inelástica, captura radiativa e captura com fissão de U^{238} , esta última só sendo importante se a energia do neutron inicial for superior a aproximadamente 1 Mev.

As colisões elásticas, teoricamente, levam a uma perda de energia do neutron incidente; no entanto, como tal perda é da ordem de elétron-volt, desprezaremos sua influência, principalmente porque estamos realmente interessados no espectro de neutrons rápidos de energia maior que $E_0 = 1,86$ Mev.

Quanto às colisões inelásticas, em geral, produzirão uma grande perda de energia do neutron e, com boa aproximação, superiores - segundo Glasstone e Edlund (1952) - que a energia final é sempre inferior a 1 Mev.

As reações de captura radiativa constituem, evidentemente, uma causa de perda de neutrons, a sua influência, no entanto, não sendo grande para os neutrons rápidos.

Considerando agora o espectro energético dos neutrons oriundos da fissão de U^{235} - que chamaremos de neutrons primários - é claro que a existência de colisões inelásticas, capturas radiativas e fissões rápidas dará neutrons emergentes da barra com um espectro energético distinto do dos neutrons primários, espectro modificado este que determinaremos a seguir.

Repetindo o cálculo necessário à determinação do fator de fissão rápida numa barra de Urânio (Glasstone, S. e Edlund, M.C., 1952), obtém-se facilmente que, por neutron primário de fissão de U^{235} , uma fração β escapa da barra ou sem sofrer colisões ou tendo sofrido somente colisões elásticas ou colisões

que levam à fissão de U^{238} , sendo β dada por:

$$\beta = (1 - \nu) + \frac{\nu_1}{\beta} (1 - P) \left[\frac{1}{1 - P^2} - 1 \right] \quad (1)$$

onde P = probabilidade de um neutrón primário (de fissão de U^{235}) sofrer um choque dentro da barra.

P^2 = probabilidade de um neutrón primário, que já sofreu pelo menos um choque, sofrer mais um, ou de um neutrón de fissão rápida de U^{238} sofrer um choque na barra.

$$Z = (\nu_{ef} + \nu_g) / \sigma$$

σ_f = secção de choque de fissão de U^{238}

σ_e = secção de choque para espalhamento elástico pelo U^{238} .

σ = secção de choque total para neutrons no U^{238} .

ν = número médio de neutrons por fissão no U^{238} .

Todos estes valores de secções de choque são médias tomadas sobre o espectro dos neutrons rápidos de fissão. Pelo mesmo método obteremos também que

$$Y = P \frac{\sigma_f}{\sigma} \frac{1}{1 - P^2} \quad (2)$$

é a fração dos neutrons que, por neutrón primário de fissão de U^{235} , escapam da barra após sofrerem pelo menos uma colisão inelástica, sendo σ_i a secção de choque para espalhamento inelástico pelo U^{238} , também valor médio sobre o espectro de fissão.

Polas nossas hipóteses, os neutrons oriundos da fissão de U^{235} ou do U^{238} que escapam da barra tendo sofrido ou colisões elásticas, ou sem sofrer colisões, têm um espectro energético idêntico ao dos neutrons de fissão, enquanto que os neutrons que escapam da barra após terem sofrido pelo menos uma colisão inelástica, terão todas energias inferiores a H_0 , limiar da reacção $(n, 2n)$ no berílio.

Indiquemos agora por $N(E)dE$ a probabilidade de um neutron de fissão - do U^{235} ou U^{238} - ter energia entre E e $E + dE$ e dividamos o intervalo total de energia em duas partes: uma - que indicaremos por I - entre 0 e E_0 , e outra - II - entre E_0 e ∞ .

Considerando um grupo de n neutrons primários de fissão do U^{235} , teremos um grupo n' oriundo d'êles, ou de seus descendentes, emergente da barra, com

$$n' = n[\beta + \gamma]$$

ou

$$\frac{n'}{n} = \beta \int_0^{\infty} N(E)dE + \gamma \int_0^{E_0} N'(E)dE$$

tendo indicado por $N'(E)dE$ o espectro energético - normalizado a 1 - dos neutrons emergentes que sofreram colisões inelásticas e que têm, portanto, energia inferior a E_0 e um espectro bastante diferente do dos neutrons de fissão.

Escrevendo

$$\frac{n'}{n} = \int_0^{E_0} [\beta N(E) + \gamma N'(E)] dE + \int_{E_0}^{\infty} \beta N(E) dE$$

veremos que o espectro dos neutrons emergentes será:

$$\bar{N}(E)dE = \begin{cases} [\beta N(E) + \gamma N'(E)] dE & \text{para } E \leq E_0 - \text{ grupo I} \\ \beta N(E) dE & \text{para } E > E_0 - \text{ grupo II} \end{cases} \quad (3)$$

A forma da função $N'(E)$ não nos interessa aqui, pois os neutrons do grupo I, após penetrarem no berílio, somente serão moderados, sem possibilidade de produzirem reações $(n, 2n)$. O número total de neutrons em cada grupo, por neutron primário de fissão do U^{235} , será:

a) no grupo I

$$n_1 = \int_0^{E_0} \bar{H}(E) dE = [1 - \alpha(E_0)] \quad (4)$$

tendo posto

$$\alpha(E_0) = \int_{E_0}^{\infty} H(E) dE \quad (5)$$

e lembrando que

$$\int_{-\infty}^{\infty} H(E) dE = \int_{-\infty}^{E_0} H'(E) dE = 1 \quad (6)$$

b) no grupo II

$$n_2 = \int_{E_0}^{\infty} \bar{H}(E) dE = \beta \alpha(E_0) \quad (7)$$

Notemos que

$$n_1 + n_2 = \beta + \gamma = \epsilon \quad (8)$$

onde ϵ é o fator de fissão rápida usual na teoria dos reatores heterogêneos. Daí decorre que o espectro especificado por $\bar{H}(E)dE$ não é normalizado a 1, mas sim a ϵ . E, para facilitar os cálculos subsequentes, vamos introduzir uma função $N(E)dE$ que, normalizada a 1, possa ser interpretada em termos de probabilidades:

$$N(E)dE = \begin{cases} \frac{1}{\epsilon} [\beta H(E) + \gamma H'(E)] dE & \text{para } E \leq E_0 \\ \frac{1}{\epsilon} \beta H(E) dE & \text{para } E > E_0 \end{cases} \quad (9)$$

$N(E)dE$ será agora a probabilidade de um neutron, emergente da barra de urânio, ter energia entre E e $E + dE$, ou seja, a função que especifica a distribuição energética dos neutrons emergentes da barra.

2 - FATOR DE EFEITO RÁPIDO NO BERÍLIO

Os neutrons do grupo II, emergentes da barra de urânio, ao penetrarem na massa de berílio, poderão dar origem à reação $Be^9(n,2n)Be^8$ e, para caracterizar tal efeito, vamos introduzir um coeficiente ϵ_1 - que denominaremos fator de efeito rápido no berílio, - definido como a relação entre o número n' de neutrons de energia menor que E_0 que, na massa de berílio, resultam de n neutrons emergentes da barra de urânio.

Na teoria que desenvolveremos suporemos que a probabilidade de um choque de um neutron, de energia maior que E_0 , com um núcleo de berílio, seja unitária, desprezando assim a possibilidade de uma re-entrada de um neutron do grupo II numa barra de urânio. A probabilidade de fuga da massa de moderador será considerada nula, ou seja, estaremos considerando um reator infinito.

Um neutron de energia entre E e $E + dE$, emergente da barra de urânio, terá sua sorte determinada pelas probabilidades das diversas reações a_i que pode dar origem quando de um primeiro choque com um núcleo de berílio.

As reações possíveis, no caso são:

- a) choque elástico - secção de choque $\sigma_e(E)$ - probabilidade $\sigma_e(E)/\sigma(E)$
- b) choque inelástico - " " " $\sigma_i(E)$ - " $\sigma_i(E)/\sigma(E)$
- c) captura radioativa - " " " $\sigma_c(E)$ - " $\sigma_c(E)/\sigma(E)$
- d) reação $(n,2n)$ - " " " $\sigma_{2n}(E)$ - " $\sigma_{2n}(E)/\sigma(E)$
- e) reação (n,α) - " " " $\sigma_\alpha(E)$ - " $\sigma_\alpha(E)/\sigma(E)$

com $\sigma(E)$ secção de choque total.

Os valores dessas diversas secções de choque serão funções da energia do neutron incidente; em particular $\sigma_{2n}(E)$ será nula para $E \ll E_0$.

Analisemos, inicialmente, a influência dos choques elásticos. Ao contrário do que admitimos no caso de choques elásticos de neutron com núcleos de urânio, teremos agora que levar em conta a perda de energia do neutron nos choques elásticos com o berílio, pois esta é da ordem de centenas de kev.

Um cálculo imediato (M.M. Shapiro, 1955) nos dá que a média da relação entre a energia final e a inicial num choque elástico de um neutron com um núcleo de massa A é

$$\bar{\xi} = \left(\frac{E_2}{E_1} \right) = \frac{1}{2} [1 + \alpha] \left(\frac{A-1}{A+1} \right)^2$$

tendo suposto isotropia angular no sistema do centro de massa. Para o berílio, temos:

$$\alpha = 0,64 \quad \bar{\xi} = 0,820 \quad (10)$$

A variação da energia do neutron quando de uma colisão elástica é relativamente grande, alterando, portanto, a distribuição energética inicial.

No tratamento subsequente suporemos que, em cada colisão elástica, o neutron perde sempre a mesma fração da energia inicial.

Considerando agora as colisões inelásticas suporemos, com boa aproximação, que os neutrons resultantes terão sempre energia final inferior a E_0 , desde que no berílio os níveis de energia mais baixos estão todos acima de 1,5 Mev. Além disso, a influência desses choques inelásticos é completamente desprezível, a secção de choque para a reação $\text{Be}^9(n, n')\text{Be}^{9*}$ sendo menor que 14 mb a 2,5 Mev (Grace, M.A., Beghian, L.E., Preston, G. e Halban, H., 1951).

Quanto à captura radiativa, sua influência também é desprezível para os neutrons do grupo II; mesmo para neutrons térmicos seu valor é somente de 9 mb (Hughes, D.J. e Harvey, J.A., 1955).

Finalmente consideremos as reações $\text{Be}^9(n, 2n)\text{Be}^8$ e $\text{Be}^9(n, \alpha)\text{Li}^6$. O limiar da primeira é 1,86 Mev e o da segunda 0,71 Mev no sistema de laboratório (Ajzenberg, F. e Lauritsen, T., 1955), mas, enquanto que a secção

de choque da segunda foi estudada (Hughes, D.J. e Harvey, J.A., 1955) entre 1,8 e 4 Mev, a da primeira é quase que desconhecida. Para o cálculo do fator de efeito rápido no berílio, a reação $\text{Be}^9(n, \alpha)\text{Li}^6$ tem o mesmo efeito que a de captura radiativa, ambas constituindo um sumidouro de neutrons. Portanto, na teoria que desenvolveremos, consideraremos uma secção de choque de absorção $\sigma_a(E)$ tal que

$$\sigma_a(E) = \sigma_c(E) + \sigma_{\alpha}(E) \quad (11)$$

Os neutrons originários da reação $(n, 2n)$ terão energias que suporemos serem sempre menores que E_c . Tal admissão seria correta para neutrons de energia inferior a cerca de 5 Mev se no processo $(n, 2n)$ o excesso de energia fosse repartido de modo igual, ou aproximadamente igual, entre os dois neutrons; este tipo de repartição de excesso de energia será o admitido, pois, a falta completa de dados experimentais impede-nos de conhecer a distribuição real.

Como a fração de neutrons emergentes da barra com energia superior a este valor é bem pequena (<5%), a admissão acima é muito boa, em face das duas aproximações, teóricas ou experimentais, que a complexidade do problema nos impõe.

Reunindo então as hipóteses fundamentais teremos, no moderador:

- a) em cada choque elástico, um neutron perde uma fração $(1 - \frac{k}{2})$ de sua energia inicial;
- b) após um choque inelástico, um neutron adquire uma energia sempre inferior a E_0 ;
- c) os neutrons resultantes da reação $(n, 2n)$ têm energias inferiores a E_0 ;
- d) a probabilidade de choque de um neutron com um núcleo de berílio é unitária.

Consideremos agora um grupo de n' neutrons emergentes da barra de urânio, com espectro energético dado por $\mu(E)dE$.

Para as primeiras colisões com um núcleo de berílio, teremos que:

- a) $n' N(E) dE \cdot \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)}$ -- neutrons sofrerão colisões elásticas;
 b) $n' N(E) dE \cdot \frac{\sigma_i(E)}{\sigma(E)}$ -- neutrons sofrerão colisões inelásticas;
 c) $n' N(E) dE \cdot \frac{\sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)}$ -- neutrons darão origem a reações $(n, 2n)$.

Os neutrons oriundos dos processos b) e c), qualquer que seja a energia inicial, darão neutrons com energia inferior a E_0 , que entram então num processo puro de moderação. Quanto aos neutrons que sofrem colisões elásticas, entram diretamente no processo de moderação todos aqueles cuja energia inicial estiver contida no intervalo $(0, E_0/\xi)$; os de energia superior a E_0/ξ sairão do choque elástico com energia suficiente para, em um choque subsequente, poderem produzir novas reações $(n, 2n)$ e terão que ser considerados a parte.

Logo, correspondente aos n' neutrons iniciais, depois do primeiro choque, teremos v_1 neutrons com energia inferior a E_0 , com:

$$v_1 = n' \left\{ \int_0^{E_0/\xi} N(E) dE \left[\frac{\sigma_i(E)}{\sigma(E)} + 2 \frac{\sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)} \right] + \int_0^{E_0/\xi} N(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \right\} \quad (12)$$

e v_1' neutrons com energia superior a E_0 , sendo

$$v_1' = n' \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \quad (13)$$

O fator 2 que multiplica $\sigma_{2n}(E)$ corresponde à produção de 2 neutrons por neutrons incidente na reação $(n, 2n)$.

Concentremo-nos agora nessa atenção nos ν_1 neutrons com energia superior a E_0 - os únicos que em novas choques podem provocar reações $(n, 2n)$. O espectro energético desses ν_1 neutrons não será mais o mesmo que o dos neutrons iniciais, devido ao deslocamento para a região de menor energia provocado pela perda de energia nas colisões.

Com a hipótese de ser a energia final sempre igual a ξ vezes a energia inicial, teremos que os $N(E)dE \frac{\sigma_2(E)}{\sigma(E)}$ neutrons de energia entre E e $E + dE$ passarão para o intervalo entre E' e $E' + dE'$, com

$$E' = \xi E \quad (14)$$

Logo

$$N(E) \frac{\sigma_2(E)}{\sigma(E)} dE = \bar{N}'(E') dE'$$

$$\bar{N}'(E') dE' = \left[N(E'/\xi) \frac{\sigma_2(E'/\xi)}{\sigma(E'/\xi)} \frac{1}{\xi} \right] dE' \quad (15)$$

A barra sobre $N(E)$ indica que esta função de distribuição não está normalizada a 1, e que no caso, não apresenta desvantagem.

Após o primeiro choque todos ν_1 neutrons, oriundos dos n' iniciais, com energias superiores a E_0 , o número deles com energia entre E' e $E' + dE'$ sendo $n' \bar{N}'(E') dE'$.

Considerando um segundo choque com um núcleo de berílio desses ν_1 neutrons, teremos, análogamente ao que já vimos:

$$n_2 = n' \int_{E_0}^{\infty} \bar{N}(E') dE' \left[\frac{\sigma_1(E') + 2\sigma_2(E')}{\sigma(E')} \right] + n' \int_{E_0}^{E_0/\xi} \bar{N}'(E') dE' \frac{\sigma_0(E')}{\sigma(E')} \quad (16)$$

terão energia inferior a E_0 , enquanto que

$$v_2' = n' \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E') \cdot E' \frac{\sigma_c(E')}{\sigma(E')} \quad (17)$$

terão energia igual ou superior a E_0 .

Reunindo estes resultados com os anteriores, teremos que, após dois choques, aos n' neutrons iniciais correspondem:

$$\begin{aligned} v_1 + v_2 &= n' \left\{ \int_0^{\infty} N(E) dE \left[\frac{\sigma_i(E) + 2 \sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)} \right] + \int_0^{E_0/\xi} N(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \right. \\ &+ \int_{E_0/\xi}^{\infty} \left[N(E'/\xi) \frac{\sigma_c(E'/\xi)}{\sigma(E'/\xi)} \right] \frac{dE'}{\xi} \left[\frac{\sigma_i(E') + 2 \sigma_{2n}(E')}{\sigma(E')} \right] \\ &+ \left. \int_{E_0/\xi}^{E_0/\xi^2} \left[N(E'/\xi) \frac{\sigma_c(E'/\xi)}{\sigma(E'/\xi)} \right] \frac{dE'}{\xi} \frac{\sigma_e(E')}{\sigma(E')} \right\} \quad (18) \end{aligned}$$

com $E \leq E_0$

$$v_2' = n' \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E'/\xi) \frac{\sigma_c(E'/\xi)}{\sigma(E'/\xi)} \frac{dE'}{\xi} \frac{\sigma_s(E')}{\sigma(E')} \quad (19)$$

com $E > E_0$

Voltando à variável $E = E'/\xi$ podemos escrever:

$$\begin{aligned} v_1 + v_2 &= n' \left\{ \int_0^{\infty} N(E) dE \left[\frac{\sigma_i(E) + 2 \sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)} \right] + \int_0^{E_0/\xi} N(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \right. \\ &+ \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E) \left[\frac{\sigma_c(E)}{\sigma(E)} \right] dE \left[\frac{\sigma_i(\xi E) + 2 \sigma_{2n}(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \right] + \\ &+ \left. \int_{E_0/\xi}^{E_0/\xi^2} \left[N(E) \frac{\sigma_c(E)}{\sigma(E)} \right] dE \left[\frac{\sigma_e(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \right] \right\} \quad (20) \end{aligned}$$

com $E \leq E_0$

$$v'_2 = n' \int_{E_0/\xi}^{\infty} \left[R(E) \frac{\sigma_p(E)}{\sigma(E)} \right] dE \frac{\sigma_e(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \quad (21)$$

com $E > E$

Sob esta forma a generalização para levar em conta as contribuições de choques de ordem qualquer é imediata.

Supondo, para simplificar as expressões, que as contribuições de choques de ordem superior à segunda sejam desprezíveis - o que não é uma boa aproximação, como será demonstrado numericamente na segunda parte deste trabalho - teremos que o número total de neutrons originários dos n' neutrons emergentes da barra será:

$$v = (v_1 + v_2) + v'_2 \quad (22)$$

todos iniciando nessa aproximação um processo puro de moderação.

O fator de efeito rápido no berílio, nessa aproximação será, pois, dado por

$$\epsilon_1 = \frac{v}{n'} \quad (23)$$

Considerando (20), (21) e (22), obtemos:

$$\begin{aligned} \epsilon_1 = & \int_0^{\infty} R(E) dE \frac{\sigma_1(E) + 2\sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)} + \int_0^{E_0/\xi} R(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} + \\ & + \int_{E_0/\xi}^{\infty} \left[R(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \right] \left[\frac{\sigma_1(\xi E) + 2\sigma_{2n}(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \right] + \\ & + \int_{E_0/\xi}^{\infty} \left[R(E) dE \frac{\sigma_e(E)}{\sigma(E)} \right] \left[\frac{\sigma_e(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \right] \end{aligned} \quad (24)$$

Notando que:

$$\sigma_c + \sigma_i + \sigma_R + \sigma_{2n} = \sigma'$$

é possível rearranjar a expressão (24) obtendo-se:

$$\epsilon_1 = 1 + \int_0^{\infty} [N(E)dE] \left[\frac{\sigma_{2n}(E) - \sigma_R(E)}{\sigma(E)} \right] +$$

$$- \int_{E_0/\xi}^{\infty} \left[N(E)dE \frac{\sigma_i(E)}{\sigma(E)} \right] \left[\frac{\sigma_{2n}(\xi E) - \sigma_R(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \right]$$

Introduzindo a expressão (9) para $N(E)dE$ vem:

$$\epsilon_1 = 1 - \frac{1}{\epsilon} \beta \int_0^{E_0} F(\gamma) d\gamma \frac{\sigma_R(E)}{\sigma(E)} - \frac{1}{\epsilon} \beta \int_0^{E_0} N'(E)dE \frac{\sigma_R(E)}{\sigma(E)} +$$

$$+ \frac{1}{\epsilon} \beta \int_{-a}^{\infty} N'(E)dE \frac{\sigma_{2n}(E)}{\sigma(E)}$$

$$- \frac{1}{\epsilon} \beta \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E)dE \frac{\sigma_c(E)}{\sigma(E)} \frac{\sigma_{2n}(\xi E)}{\sigma(\xi E)} -$$

$$- \frac{1}{\epsilon} \beta \int_{E_0/\xi}^{\infty} N(E)dE \frac{\sigma_R(E)}{\sigma(E)} \frac{\sigma_R(\xi E)}{\sigma(\xi E)} \tag{25}$$

A aplicação dessa fórmula ao cálculo de ϵ_1 , requer o conhecimento da variação com a energia das diversas seções de choque. Dada a escassez de dados experimentais, tal aplicação não é imediata, constituindo a segunda parte deste trabalho, onde a análise dos poucos dados experimentais será feita, bem como o cálculo de ϵ_1 .

RESUMO

É analisada a influência da reação $\text{Be}^9(n,2n)\text{Be}^8$ sobre o fator de multiplicação infinito de reatores térmicos heterogêneos moderados a berílio. Desenvolve-se uma teoria elementar análoga à da determinação do fator de fissão rápida (fast fission factor) em barras de urânio, sendo levada em conta a alteração do espectro energético dos neutrons emergentes da barra. Obtém-se como resultado uma expressão para o chamado fator de efeito rápido no berílio, o qual leva em conta a influência da reação $\text{Be}^9(n,2n)\text{Be}^8$ sobre o fator de multiplicação infinito.

BIBLIOGRAFIA

- Ajzenberg, F. e Lauritsen, T., 1955, Rev. Mod. Phys., 27, 101
Glasstone, S. e Eglund, M.C., 1952, The Elements of Nuclear Reactor Theory; Van Nostrand.
Grace, M.A., Bagnian, L. E., Preston, G. e Halban, H., 1951, Phys. Rev. 32, 959
Hughes, D.J. e Harvey, J.A., 1955, Neutron Cross Sections; U.S.A.E.C.
Hills, C.B. e Smith Jr., M.M. AEC-3973
Shapiro, M.M., 1955, em Reactor Handbook, Physics; U.S.A.E.C.