

### Ядерный реактор в форме плоской пластины с отражателем

На рисунке показан схематично ядерный реактор в форме плоской пластины с отражателем



Зона 1 (активная зона)

Одногрупповое модифицированное уравнение в этой зоне имеет вид

$$\frac{d^2 \varphi_1}{dx^2} + \frac{K_{\infty} - 1}{M_{аз}^2} \varphi_1 = 0 \quad (1)$$

где  $K_{\infty}$  – коэффициент размножения,  $M^2$  – квадрат длины миграции

Зона 2 (отражатель)

В этой зоне размножения нет  $K_{\infty}=0$

Уравнение диффузии имеет вид:

$$\frac{d^2 \varphi_2}{dx^2} - \frac{1}{M_{отп}^2} \varphi_2 = 0 \quad (2)$$

На границе зон выполняются условия:

$$\varphi_1(h) = \varphi_2(h) \quad (3)$$

$$\frac{d\varphi_1}{dx} \Big|_{x=h} = \frac{d\varphi_2}{dx} \Big|_{x=h} \quad (4)$$

На границе реактора с вакуумом:

$$\varphi_2(h + d) = 0 \quad (5)$$

Общее решение уравнения (1) имеет вид:

$$\varphi_1 = C_1 \cos(\alpha x) + C_2 \sin(\alpha x)$$

$$\text{Где } \alpha^2 = \frac{K_{\infty} - 1}{M_{аз}^2} \quad K_{\infty} = 1 + \alpha^2 M_{аз}^2$$

Исходя из симметрии задачи:

$$\frac{d\varphi_1}{dx} \Big|_{x=0} = 0$$

Откуда следует  $C_2 = 0$

Это значит, что в первой зоне решение имеет вид:

$$\varphi_1 = C_1 \cos(\alpha x) \quad (6)$$

Во второй зоне решение уравнения (2) есть

$$\varphi_2 = C_3 \operatorname{sh}(\beta x) + C_4 \operatorname{ch}(\beta x) \quad (7)$$

Где  $\beta^2 = \frac{1}{M_{\text{отр}}^2}$

ПРИМЕЧАНИЕ Начало координат находится в центре активной зоны.

Используя выражения (6) и (7) на границе активной зоны и отражателя получим:

Условие на границе зон:

$$\begin{cases} C_1 \cos \alpha h = C_3 \operatorname{sh} \beta h + C_4 \operatorname{ch} \beta h \\ -C_1 \alpha \sin \alpha h = \beta C_3 \operatorname{ch} \beta h + \beta C_4 \operatorname{sh} \beta h \end{cases} \quad (8)$$

$$0 = C_3 \operatorname{sh} \beta(h + d) + C_4 \operatorname{ch} \beta(h + d)$$

Из последнего уравнения получим

$$C_4 = -C_3 \operatorname{th} \beta(h + d) \quad (9)$$

Подставим (9) в первые два уравнения системы (8) и получим:

$$\begin{cases} C_1 \cos \alpha h = C_3 \operatorname{sh} \beta h - C_3 \operatorname{th} \beta(h + d) \cdot \operatorname{ch} \beta h \\ -C_1 \alpha \sin \alpha h = \beta C_3 \operatorname{ch} \beta h - \beta C_3 \operatorname{th} \beta(h + d) \cdot \operatorname{sh} \beta h \end{cases}$$

или

$$\begin{cases} C_1 \cos \alpha h + C_3 (\operatorname{th} \beta(h + d) \operatorname{ch} \beta h - \operatorname{sh} \beta h) = 0 \\ C_1 \alpha \sin \alpha h + C_3 (\beta \operatorname{ch} \beta h - \beta \operatorname{th} \beta(h + d) \operatorname{sh} \beta h) = 0 \end{cases} \quad (10)$$

Из первого уравнения системы (10) находим:

$$\begin{cases} C_3 = -C_1 \frac{\cos \alpha h}{\operatorname{th} \beta(h + d) \operatorname{ch} \beta h - \operatorname{sh} \beta h} \\ C_4 = C_1 \frac{\cos \alpha h \cdot \operatorname{th} \beta(h + d)}{\operatorname{th} \beta(h + d) \operatorname{ch} \beta h - \operatorname{sh} \beta h} \end{cases}$$

Подставляя (9) в (7), получим:

$$\varphi_2 = C_3 \operatorname{sh}(\beta x) - C_3 \operatorname{th} \beta(h + d) \operatorname{ch}(\beta x) \quad (11)$$

Выражение (11) преобразуем к виду:

$$\varphi_2 = C_3 \operatorname{sh}(\beta x) - C_3 \frac{\operatorname{ch}(\beta x) \cdot \operatorname{sh} \beta(h + d)}{\operatorname{ch} \beta(h + d)}$$

Или

$$\varphi_2 = -C_3 \frac{\operatorname{ch}(\beta x) \cdot \operatorname{sh} \beta(h + d) - \operatorname{sh}(\beta x) \cdot \operatorname{ch} \beta(h + d)}{\operatorname{ch} \beta(h + d)}$$

Воспользуемся формулой:

$$\operatorname{sh}(a - b) = \operatorname{sh} a \cdot \operatorname{ch} b - \operatorname{ch} a \cdot \operatorname{sh} b$$

Тогда:

$$\varphi_2 = -C_3 \frac{sh\beta(h+d-x)}{ch\beta(h+d)}$$

Тогда решение уравнения во второй зоне есть:

$$\varphi_2 = C_1 \frac{cos\alpha h}{th\beta(h+d)ch\beta h - sh\beta h} \frac{sh\beta(h+d-x)}{ch\beta(h+d)}$$

После применения формулы синуса разности и приведения подобных членов, получим:

$$\varphi_2 = C_1 \frac{cos\alpha h \cdot sh\beta(h+d-x)}{sh\beta d} \quad (12)$$

Условием существования единственного решения системы (10) является равенство нулю определителя системы.

$$\cos \alpha h (\beta ch\beta h - \beta th\beta(h+d) * sh\beta h) - \alpha \sin \alpha h (th(h+d)\beta * ch\beta h - sh\beta h) = 0$$

Разделив на  $ch\beta h$ , получим:

$$\beta \cos \alpha h (1 - th\beta(h+d) th\beta h) - \alpha \sin \alpha h (th(h+d)\beta - th\beta h) = 0$$

$$\beta \cos \alpha h (1 - th\beta(h+d) th\beta h) = \alpha \sin \alpha h (th(h+d)\beta - th\beta h)$$

$$\frac{\beta(1 - th\beta(h+d) th\beta h)}{\alpha(th(h+d)\beta - th\beta h)} = th\alpha h$$

Замечание  $th(x \pm y) = \frac{thx \pm thy}{1 \pm thx * thy}$

$$\beta \cos \alpha h = \alpha \sin \alpha h * \frac{th\beta(h+d) - th\beta h}{1 - th\beta(h+d) * th\beta h}$$

$$\frac{\beta}{\alpha} * \frac{\cos \alpha h}{\sin \alpha h} = th\beta d$$

$$\beta ctg \alpha h = \alpha th \beta d \quad \text{Критическое условие} \quad (13)$$

Задание на семинар

1. При заданном размере активной зоны, толщине отражателя и квадрата длины миграции в активной зоне и отражателе найти коэффициент размножения  $k_{\infty}$ , обеспечивающий критичность реактора.

При расчетах принять:

Для реактора РБМК  $H = 700\text{см}$ ,  $M_{\text{аз}}^2 = 400\text{см}^2$ ,  $M_{\text{отр}}^2 = 3721$ ,  $d = 100\text{см}$

Для реактора ВВЭР  $H = 355\text{см}$ ,  $M_{\text{аз}}^2 = 64\text{см}^2$ ,  $M_{\text{отр}}^2 = 34,22$ ,  $d = 10\text{см}$

2. Сравнить найденный коэффициент размножения с коэффициентом размножения реактора без отражателя  $k_{\infty 0} = 1 + \left(\frac{\pi}{H}\right)^2 M_{\text{аз}}^2$ .

3. Найти распределение плотности потока нейтронов в активной зоне и отражателе.

4. Как зависит коэффициент размножения от толщины отражателя? Построить зависимость. Какова эффективная толщина отражателя?
5. На сколько процентов можно уменьшить размер активной зоны при наличии отражателя (экономия отражателя)?
6. Какой должен быть размер активной зоны реактора с отражателем, если задан коэффициент размножения в активной зоне с запасом на отравление и регулирование, например,  $k_{\infty} = 1,01$

#### Замечание 1

Для определения коэффициента размножения критическое условие представлено в виде:

$$\beta \operatorname{ctg} \alpha h = \alpha \cdot \operatorname{th} \beta d$$

Графическим решением этого трансцендентного уравнения относительно  $\alpha$  будет точка пересечения функций  $\beta \operatorname{ctg} \alpha h$  и  $\alpha \cdot \operatorname{th} \beta d$ . Затем графическое решение уточняется итерационным методом подбора параметра в Excel.

Коэффициент размножения реактора с отражателем  $k_{\infty}$  определяется из соотношения  $k_{\infty} = 1 + \alpha^2 M^2$

Распределение плотности потока нейтронов будет описываться функциями:

В активной зоне:

$$\varphi_1(x) = C_1 \cos(\alpha x)$$

В отражателе:

$$\varphi_2(x) = C_1 \frac{\cos \alpha h}{\operatorname{sh} \beta d} \cdot \operatorname{sh} \beta (h + d - x)$$

#### Замечание 2

Пусть  $H_{\text{гол}}$  – размер «голового» реактора, имеющего найденный коэффициент размножения реактора с отражателем. Тогда  $\alpha^2 = \left(\frac{\pi}{H_{\text{гол}}}\right)^2$ , Откуда  $H_{\text{гол}} = \frac{\pi}{\alpha}$  Экономия отражателя есть

$$\Delta H = H_{\text{гол}} - H$$