

Таким образом, применение суммирующего γ -спектрометра совпадений для анализа смеси радиоактивных изотопов позволяет селективно детектировать и определять количественное содержание Ce^{143} , Ce^{144} , Mo^{99} , J^{131} , J^{132} , Ru^{106} , Ba^{140} , La^{140} , Co^{60} , U^{235} и других радиоактивных ядер изотопов, имеющих каскадные γ -кванты.

Кроме того, с помощью указанного спектрометра можно определять количественное содержание радиоактивных изотопов, распадающихся с излучением позитрона и последующей эмиссией γ -кванта (например, Na^{22} , излучающего позитрон и γ -квант с энергией 1,28 МэВ). При этом дискриминатор суммы настраивается на энергию 1,79 МэВ, равную сумме энергий γ -кванта (1,28 МэВ) и аннигиляционного кванта (0,51 МэВ). Описанный метод позволяет надежно определять содержание радиоактивных изотопов, имеющих γ -излучение, которое составляет 3—4% γ -излучений смеси.

Поступила в Редакцию 10/X 1964 г.

ЛИТЕРАТУРА

- Л. И. Гедеонов и др. Методика анализа радиоактивных загрязнений при помощи сцинтилляционного гамма-спектрометра. Л., Радиевый институт им. В. Г. Хлопина, 1963.
- R. Albert. Rev. Scient. Instrum., 24, 1096 (1953).
- K. Roulston, S. Nagvi. Rev. Scient. Instrum., 27, 230 (1956).
- G. O'Kelly, N. Lagarr, E. Eichler. Phys. Rev., 102, 233 (1956).
- В. О. Вяземский и др. Сцинтилляционный метод в радиометрии. М., Госатомиздат, 1961.
- D. Thomas, W. Callow. Nuklear Elektronics Proceedings of the Intern. Symposium on Nuclear Electronics Organized by the French Society of Radioelectricians, 1959, p. 117.
- A. Hoogenboom. Nucl. Instrum., 3, 57 (1958).
- J. Sharpe. Nuclear Radiation Detectors. Methuen's Monographs of Physical Subject. Late of Atomic Energy Res. Establishment, Harwell, 1956.
- Б. С. Желепов, Л. К. Пеккер. Схемы распада радиоактивных ядер. М.—Л., Изд-во АН СССР, 1958.
- Э. Сергеев. Экспериментальная ядерная физика. Т. 1. М., Изд-во иностр. лит., 1955.

УДК 621.039. 51.134

Использование P_n -приближения для описания распределения нейтронов в поглощающем стержне

И. В. Сергеев

Система нелинейных дифференциальных уравнений, описывающих распределение нейтронов в поглощающем стержне в P_n -приближении, преобразована в систему интегральных уравнений, более удобных для исследования. Предлагается метод решения, основанный на использовании последовательных приближений.

Подавляющее большинство современных ядерных реакторов составляют гетерогенные реакторы, в которых ядерное горючее и материалы, компенсирующие избыточную реактивность, размещены в активной зоне в виде отдельных стержней. При работе реактора материалы стержней, имеющие большие сечения захвата нейтронов, сильно выгорают, причем глубина выгорания для твэлов, расположенных в центре активной зоны, и для стержней с выгорающим поглотителем может достигать 80% и более. При этом изменение коэффициента внутренней блокировки может быть настолько значительным, что пренебрежение этим изменением может привести к заметным ошибкам в определении зависимости коэффициента размножения от времени.

Определению зависимости блокировки от глубины выгорания посвящено много работ (например, [1, 2]). Для получения этой зависимости, как правило, используют различные искусственные приемы и упрощающие предположения, что сужает область применения этих формул. В настоящей работе предпринята попытка на основании строгих преобразований привести P_n -приближение нестационарного уравнения Больцмана к виду, более удобному для решения как численными методами, так и для приближенного аналитического решения (например, методом последовательных приближений).

Для простоты рассмотрим только плоский случай. За счет некоторых усложнений приведенные ниже рассуждения могут быть применены для случаев цилиндрических и сферических блоков.

Основные уравнения

Для описания поведения нейтронов в бесконечной поглощающей пластине используем односкоростное уравнение Больцмана для плот-

ности нейтронов N и уравнение выгорания:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{v} \cdot \frac{\partial N}{\partial t} &= -\mu \frac{\partial N}{\partial x} - (\Sigma_c + \Sigma_s) N + \\ &+ \frac{\Sigma_s}{2} \int_{-1}^1 g(\mu', \mu) N(x, t, \mu') d\mu'; \\ \frac{1}{v} \cdot \frac{\partial \Sigma_c}{\partial t} &= -\sigma_c \Sigma_c \frac{1}{2} \int_{-1}^1 N(x, t, \mu') d\mu'. \end{aligned} \right\} \quad (1)$$

Здесь v — скорость нейтронов; $\mu = \cos \vartheta$ — косинус угла между направлением скорости и осью x ; $g(\mu', \mu)$ — вероятность того, что при столкновении направление полета нейтрона изменится на угол (ϑ, ϑ') ; остальные обозначения общепринятые. При получении системы (1) предполагали, что в системе имеется только один изотоп, сильно поглощающий нейтроны (это допущение несущественно и при желании может быть отброшено), и что величина σ_c не зависит от времени, т. е. изменением спектра нейтронов в стержне пренебрегали. Чтобы найти однозначное решение системы (1), необходимо задать начальные и граничные условия (в дальнейших рассуждениях эти условия не фигурируют, поэтому их обсуждение приводится только в конце работы).

Следуя обычной методике получения P_n -приближения [3], разложим N и g в ряды по полиномам Лежандра, ряд для N оборнем на n -м члене:

$$N_n = \sum_{k=0}^n f_k(x, t) P_k(\mu);$$

$$g(\mu, \mu') = \sum_{k=0}^{\infty} (2k+1) c_k P_k(\cos \Phi),$$

где $\Phi = \vartheta - \vartheta'$.

После несложных преобразований вместо (1) получим систему $(n+2)$ нелинейных дифференциальных уравнений первого порядка:

$$\left. \begin{aligned} \frac{1}{v} \cdot \frac{\partial f_k}{\partial t} &= -\frac{k}{2k-1} \cdot \frac{\partial f_{k-1}}{\partial x} - \\ &- \frac{k+1}{2k+3} \cdot \frac{\partial f_{k+1}}{\partial x} - \\ &- \Sigma_c f_k - \Sigma_s f_k (1 - c_k) \\ (k &= 0, 1, 2, \dots, n; f_0 = 0) \\ \text{при } k &\geq n+1; \\ \frac{1}{v} \cdot \frac{\partial \Sigma_c}{\partial t} &= -\sigma_c \Sigma_c f_0. \end{aligned} \right\} \quad (2)$$

Введем обозначения

$$\bar{u} = \begin{pmatrix} f_0 \\ \vdots \\ f_n \\ \Sigma_c \end{pmatrix}; \quad \bar{\Phi} = \begin{pmatrix} -\Sigma_c f_0 - \Sigma_s (1 - c_0) f_0 \\ \vdots \\ -\Sigma_c f_n - \Sigma_s (1 - c_n) f_n \\ -\sigma_c \Sigma_c f_0 \end{pmatrix};$$

$$A = \begin{pmatrix} 0; & -\frac{1}{3}; & 0 \dots & 0 \\ -1; & 0; & -\frac{2}{5} \dots & 0 \\ \dots & \dots & \dots & \dots \\ 0 \dots & -\frac{n}{2n-1}; & 0; & 0 \\ 0 \dots & 0; & 0; & 0 \end{pmatrix}$$

и заменим t новой переменной $s = vt$. Тогда (2) можно записать в векторно-матричной форме:

$$\frac{\partial \bar{u}}{\partial s} = A \frac{\partial \bar{u}}{\partial x} + \bar{\Phi}. \quad (3)$$

Для дальнейшего упрощения введем вектор \bar{v} следующим образом [4]:

$$\bar{u} = B \bar{v}, \quad (4)$$

причем элементы матрицы B в общем случае могут зависеть от координат и времени. Предположим, что существует B^{-1} [непосредственное вычисление B для системы (2) подтверждает справедливость этого предположения]. Подставив (4) в (3) и умножив обе части равенства на B^{-1} , преобразуем выражение (3) к виду

$$\frac{\partial \bar{v}}{\partial s} = B^{-1} AB \frac{\partial \bar{v}}{\partial x} + B^{-1} \left(\bar{\Phi} + \frac{\partial B}{\partial x} \bar{v} - \frac{\partial B}{\partial s} \bar{v} \right).$$

Выберем B такой, чтобы она диагонализировала матрицу A :

$$B^{-1} AB = \Lambda,$$

где Λ — диагональная матрица с элементами $\lambda_{ik} = \lambda_i \delta_{ik}$. Величины λ_i являются решениями векового уравнения

$$|A - \lambda I| = 0. \quad (5)$$

Из уравнения (5) определим $(n+2)$ собственных чисел и расположим их в порядке возрастания. При нечетном n нетрудно показать, что одно из собственных чисел матрицы A равно нулю, а остальные расположены симметрично около этого значения. Зная собственные числа матрицы A , можно найти элементы

матрицы B :

$$AB = B\Lambda, \quad (6)$$

т. е.

$$\sum_{l=1}^{n+2} a_{il} b_{lk} = \lambda_k b_{ik}; \quad k = 1, 2, \dots, n+2.$$

Поскольку система (6) однородна, b_{ik} определяются с точностью до произвольного множителя. Кроме того, из уравнения (6) следует, что все b_{ik} постоянны, так как A и Λ не зависят от x и s . Следовательно,

$$\frac{\partial B}{\partial x} = \frac{\partial B}{\partial s} = 0.$$

Таким образом, уравнение (3) можно преобразовать к виду

$$\frac{\partial \bar{v}}{\partial s} = \Lambda \frac{\partial \bar{v}}{\partial x} + \Psi, \quad (7)$$

где $\Psi = B^{-1}\bar{\Phi}$.

Приведение к интегральному уравнению

Уравнение (7) эквивалентно системе дифференциальных уравнений

$$\frac{\partial v_i(x, s)}{\partial s} = \lambda_i \frac{\partial v_i(x, s)}{\partial x} + \psi_i(v_i, x, s). \quad (8)$$

Функции ψ_i являются нелинейными функциями v_i ; в данном случае нелинейность возникает из-за наличия в ψ_i произведений двух функций v_i .

Дальнейшие преобразования (8) основаны на свойствах характеристик этих уравнений [4]. В этом случае характеристиками называются линии l_i в плоскости (x, s) , которые параметрически задаются равенством

$$\omega_i(x, s) = c_i,$$

где функция ω_i удовлетворяет уравнению

$$\frac{\partial \omega_i}{\partial s} - \lambda_i \frac{\partial \omega_i}{\partial x} = 0. \quad (9)$$

Для системы (8), поскольку λ_i постоянны, характеристики определяются особенно просто:

$$\omega_i(x, s) = \lambda_i s + x = c_i.$$

Произвольная постоянная c_i находится из условия прохождения i -й характеристики через фиксированную точку (x', s') . На основании этого окончательно запишем уравнение l_i в следующей форме:

$$\lambda_i(s - s') + (x - x') = 0 \quad (10)$$

или

$$x = x' - \lambda_i(s - s').$$

Рассматривая изменение какой-либо функции f вдоль характеристики l_i и используя свойства характеристик, можно представить полную производную этой функции по s в виде

$$\frac{df}{ds} = \frac{\partial f}{\partial s} + \frac{\partial f}{\partial x} \cdot \frac{dx}{ds} = \frac{\partial f}{\partial s} - \lambda_i \frac{\partial f}{\partial x}.$$

Отсюда следует, что всю дифференциальную часть уравнений (8) можно представить как полную производную по s вдоль l_i , что позволит преобразовать систему (8) к виду

$$\frac{dv_i}{ds} \Big|_{l_i} = \psi_i(v_i, x, s); \quad i = 1, 2, \dots, n+2. \quad (11)$$

В равенстве (11) независимые переменные x, s изменяются вдоль l_i , т. е. они связаны условием (10).

Интегрируя (11) по s от 0 до s' по характеристике l_i , окончательно получаем:

$$\begin{aligned} v_i(s', x') &= v_i(0, x' + \lambda_i s') + \\ &+ \int_0^{s'} \psi_i \left[s, x' - \lambda_i(s - s') \right] ds; \end{aligned} \quad (12)$$

$$i = 1, 2, \dots, n+2.$$

Таким образом, мы преобразовали систему нелинейных дифференциальных уравнений (2) к системе интегральных уравнений (12). Если решение (12) известно, то решение системы (2) можно выразить в виде линейной комбинации функций v_i по формуле (4):

$$f_i = \sum_{k=1}^{n+2} b_{ik} v_k; \quad i = 1, 2, \dots, n+2.$$

Границные условия и методы решения

Решение уравнения (12) существует и оно единственное, если заданы начальные и граничные условия. Задание начальных условий особых трудностей не вызывает, так как в начальный момент поглощающие материалы, как правило, размещены в стержне равномерно, и компоненты вектора \bar{v} и соответственно \bar{v} при $t = 0$ находятся из статического расчета [3]. Границные условия для четных и нечетных гармоник задаются обычным образом [3], но при этом необходимо учитывать тот факт, что поток нейтронов в реакторе существенно зависит от координат и времени. Поэтому при решении уравнений, описывающих в P_n -приближении поведение нейтронов в окружающей стержень среде, член, обозначающий источник нейтронов, надо умножить на соответствующую функцию координат и времени. С достаточной

для практических расчетов точностью в качестве такого множителя можно использовать величину

$$\frac{\Phi_0(x)}{1 - \sigma_c^r \Phi_0(x) t},$$

где $\Phi_0(x)$ — начальное распределение потока нейтронов в реакторе; σ_c^r — сечение захвата в горючем.

Система (12) более удобна для исследования и решения, чем система (2). При использовании вычислительных машин систему (12), по-видимому, легче запрограммировать, чем систему (2), тем более что зависимость ψ_i от v_i сравнительно несложная (квадратичная) и ψ_i не зависит непосредственно от x и s . Если необходимо иметь приближенное аналитическое решение, то, поскольку (12) является системой интегральных уравнений, удобно использовать методы последовательных приближений следующим образом.

Предположим, что нам известно решение системы (2) и соответственно (12) в начальный момент времени $t = 0$, а также при очень больших значениях времени $t \rightarrow \infty$. Обозначим эти решения $v_{i0}(x)$ и $v_{i\infty}(x)$. Отыскание этих функций не представляет значительного труда: о решении при $t = 0$ (или $s = 0$) уже говорилось ранее, а случай $t \rightarrow \infty$ (или $s \rightarrow \infty$) соответствует полному выгоранию поглощающего изотопа, что позволяет просто решить систему (2). Зная v_{i0} и $v_{i\infty}$, выберем исходное приближение в виде

$$v_i^1(s, x) = h_1(s) v_{i0}(x) + h_2(s) v_{i\infty}(x), \quad (13)$$

где $h_1(s)$ и $h_2(s)$ — неизвестные пока функции, удовлетворяющие условиям:

$$h_1(0) = h_2(\infty) = 1;$$

$$h_1(\infty) = h_2(0) = 0.$$

Если выражение (13) подставить в правую часть (12), то слева получим второе приближение: $v_i^2(s, x)$. Подберем $h_1(s)$ и $h_2(s)$ таким образом, чтобы при различных s и x $v_i^1(s, x)$ возможно меньше отличалась от $v_i^2(s, x)$. Для

облегчения такого подбора удобно задать $h_1(s)$ и $h_2(s)$ в виде явных функций s и параметров:

$$h_1(s) = \sum_{k=1}^M \exp(-\alpha_k s);$$

$$h_2(s) = 1 - \sum_{k=1}^N \exp(-\beta_k s), \quad (14)$$

где α_k , β_k — неизвестные параметры, определяемые из условия близости v_i^1 и v_i^2 , а числа M и N задаются в зависимости от конкретных условий задачи. Найденные таким образом $h_1(s)$ и $h_2(s)$ подставим в (13); используя полученное выражение, вычислим зависимость блокировки от времени.

Обычными методами [4] можно показать, что при выборе исходного приближения в виде (13) метод последовательных приближений равномерно сходится к искомому решению, специальный же выбор h_1 и h_2 позволяет ускорить сходимость и получить уже в первом приближении достаточно надежный и вместе с тем простой результат. Предложенный вид начального приближения для v_i^1 , h_1 и h_2 не является единственным и может меняться в зависимости от конкретных особенностей задачи.

Автор благодарит академика АН БССР А. К. Красина за внимание к работе.

Поступила в Редакцию 9/XI 1964 г.

ЛИТЕРАТУРА

- Г. И. Топинский, А. Г. Калашников. В сб. «Теория и методы расчета ядерных реакторов». Под ред. Г. И. Марчука. М., Госатомиздат, 1962, стр. 118.
- А. Радковский. В кн. «Труды Второй международной конференции по мирному использованию атомной энергии». Избр. докл. иностр. ученых. Т. 3. М., Атомиздат, 1959, стр. 717.
- А. Д. Галанин. Теория ядерных реакторов на тепловых нейтронах. М., Атомиздат, 1959.
- И. Г. Петровский. Лекции об уравнениях с частными производными. М., Физматгиз, 1961, стр. 92.