

Предельная плотность потока (F_n) частиц высоких энергий для грунтовой защиты

Скорость движения грунтовых вод, м/сут	F_n , частиц/(см ⁻² ·с)	
	по ^{3}H	по ^{22}Na
10^{-2}	$2,7 \cdot 10^{11}$	10^{60}
10^{-1}	$4,1 \cdot 10^5$	$1,4 \cdot 10^8$
10	$1,1 \cdot 10^5$	$3,5 \cdot 10^4$
10^1	$9,3 \cdot 10^4$	$1,8 \cdot 10^4$
10^2	$9,2 \cdot 10^4$	$1,7 \cdot 10^4$

Таблица 3

ния рассчитаны для крайне неблагоприятных гидрологических условий, не учитывающих разбавления загрязнений в потоке и диффузию в соседние слои грунтов (сверху и снизу).

Поступило в Редакцию 4/VII 1977 г.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Hoyer F. CERN 68-42, 1962.
- Gabriel T. «Nucl. Instrum. and Methods», 1971, v. 91, N 1, p. 67.
- Thomas R. «Nucl. Instrum. and Methods», 1972, v. 102, N 1, p. 149.
- Borak T. e.a. «Health Phys.», 1972, v. 23, N 5, p. 679.
- Александров А. А. и др. «Атомная энергия», 1973, т. 34, вып. 3, с. 177.
- Лебедев В. Н. и др. «Атомная энергия», 1975, т. 39, вып. 2, с. 134.
- Балукова В. Д. и др. «Атомная энергия», 1976, т. 41, вып. 2, с. 148.
- Балукова В. Д. и др. В кн.: Труды 4-го Всесоюз. совещ. по ускорителям заряженных частиц. Т. 2. М., «Наука», 1975, с. 246.
- Рачинский В. В. Введение в общую динамику сорбции и хроматографии. М., «Наука», 1964.
- Шестаков В. М. Динамика подземных вод. М., Изд-во МГУ, 1973.
- Нормы радиационной безопасности. НРБ-69. М., Атомиздат, 1972.
- Богомолов Г. В. Гидрогеология с основами инженерной геологии. М., «Высшая школа», 1975.

ритель не представляет опасности для выбранного участка. Полагая в формуле (10) С-СДК, можно рассчитать предельную плотность потока частиц высоких энергий для грунтовой защиты ускорителя при условии, что радионуклиды вымываются инфильтрующимися атмосферными осадками, попадают в водоносный горизонт и доходят до опасного участка (водозаборная скважина, открытый водоем, граница санитарно-защитной зоны и т. п.).

Предположим, что $x = 1000$ м от ускорителя. За величину v_b можно принять скорость фильтрации в суглинках, которая для средней полосы европейской части СССР составляет $\sim 0,5$ м/год [12]. Положим, что $n = 0,15$; $d = 1$; $L = 4$ м. Результаты приведены в табл. 3. Следует иметь в виду, что полученные значения

УДК 539.1.08

Использование эффекта «обгона» для измерения спектрального параметра γ -излучения

РОЗМАН С. И., БРИСКМАН Б. А.

Для элементов со средними и большими атомными номерами Z мощность поглощенной дозы или радиационного тепловыделения (РТ) γ -излучения в реакторе составляет более 98% суммарной дозы. Для определения РТ необходимо провести непосредственно калориметрическое измерение в заданном материале или иметь данные о спектре γ -излучения. Первое нереально в связи с большим объемом радиационных испытаний, в которых используются сотни и тысячи материалов различного химического состава. Данные о спектре внутриреакторного γ -излучения либо отсутствуют, либо весьма труднодоступны [1].

В работе [2] введено понятие спектрального параметра (СП) γ -излучения как отношения мощностей РТ в железе и цирконии. Показано, что существует однозначная, близкая к линейной зависимость между отношениями мощностей РТ в заданном веществе и железе P_i/P_{Fe} с одной стороны, и СП, с другой стороны. Таким образом, определение величины P_i сводится к измерению СП с последующим использованием расчетных зависимостей

$$P_i = P_{\text{Fe}} f(\text{СП}). \quad (1)$$

Измерение СП состоит в калориметрическом определении P_{Fe} и P_{Zr} порознь в заданной точке эксперимен-

тального устройства реактора, а в случае калориметров интегрального теплового потока, применявшихся в работе [2], — в дополнительном измерении фонового тепловыделения.

Для этого мы использовали изотермически-адиабатный калориметр, работающий на основе эффекта «обгона» [3]. Предварительно в целях оптимизации материалов для определения СП были рассмотрены следующие элементы: Zr, Fe, Ti и Mg. С учетом требований (1) минимального среднего квадратического отклонения расчетных точек от линейной аппроксимации зависимости (1), минимального влияния деформации спектра γ -излучения в оболочке на тепловыделение в рабочем теле, специфических требований метода эффекта «обгона» были отобраны цирконий (оболочка) и магний (рабочее тело).

В соответствии с рекомендациями работы [2] зависимость (1) для СП $= g = P_{\text{Mg}}/P_{\text{Zr}}$, рассчитанная для десяти различных спектров γ -излучения, была представлена в виде линейных аппроксимаций $P_i/P_{\text{Zr}} = a_i + b_i g$ (2) (табл. 1).

Средние квадратические отклонения истинных зависимостей $P_i/P_{\text{Zr}} = f(\text{СП})$ от линейно аппроксимированных даже для урана не превышают 15%. В сред-

Значения коэффициентов
 a_i , b_i и ε^* для некоторых материалов

Таблица 1

Материал	a_i	b_i	ε , %	Материал	a_i	b_i	ε , %
H	-0,048	1,997	2,2	Fe	0,325	0,661	1,2
CH	-0,022	1,054	1,9	Cu	0,449	0,531	1,0
CH ₂	-0,026	1,154	1,5	Zn	0,501	0,488	1,0
Be	-0,021	0,900	1,6	Sn	1,393	-0,349	1,9
B	-0,023	0,940	1,3	W	1,202	-0,452	9,7
C	-0,025	1,021	1,1	Pb	1,601	-0,097	12
Al	-0,008	0,970	0,2	U	2,190	-0,474	14,6
Ti	0,177	0,782	1,2				

* ε — среднее квадратическое отклонение от линейной аппроксимации (2).

Результаты прямых (P_1)и косвенных (P_2) измерений радиационного тепловыделения, Мрад/ч *

Таблица 2

	Изотопная установка ^{60}Co	ЭК-4	ЭК-14	ЭК-26
R *	0,887 —	0,650 445	0,616 765	0,580 960
Pb	P_1	4,72	29,3	25,9
	P_2	4,90	31,6	24,9
	ε		5,3	7,19
Sn	P_1	3,34	23,2	19,0
	P_2	3,40	24,0	20,5
	ε		3,8	5,99
Zr	P_1	2,39	21,5	18,4
	P_2	2,49	20,5	17,2
	ε		5,0	5,03
Zn	P_1	2,30	16,3	15,4
	P_2	2,34	16,6	13,7
	ε		3,8	4,94
Mg	P_1	2,45	13,6	10,5
	P_2	2,21	13,3	10,6
	ε		1,9	2,97
CH ₂	P_1	2,54	15,9	13,3
	P_2	2,48	15,4	12,8
	ε		3,8	3,83
C	P_1	2,23	13,9	11,5
	P_2	2,21	13,4	11,2
	ε		3,4	3,14

* R — расстояние от оси канала до центра активной зоны реактора, мм.

нем эти отклонения равны 1,5% для легких ($Z < 45$) и 10% для тяжелых ($Z > 45$) элементов.

По-видимому, практически линейный характер указанных зависимостей для легких элементов связан с тем, что для малых Z основной вклад в поглощение энергии γ -излучения вносит комптоновское рассеяние. С увеличением Z начинает превалировать вклад фотоэффекта, что приводит к сложной форме зависимости (1). Так, для тяжелых элементов ход кривой становится немонотонным, а на краях энергетического интервала — неоднозначным. Отдельные отклонения от линейной зависимости достигают 30—55% (для урана).

Величину РТ определяли с помощью калориметра на изотопной установке с ^{60}Co и в экспериментальных каналах реактора ВВР-Ц. Для проверки корректности использования понятия СП одновременно проводили прямые калориметрические измерения в некоторых металлах с помощью датчиков калориметрического спектрометра [1], а в полистилене и графите — с помощью изотермически-адиабатного калориметра [3]. Результаты представлены в табл. 2. Значения P_2 получены путем измерения СП с последующим применением соотношения (2). Величину ε оценивали по формуле

$$\varepsilon = \frac{1}{n} \sum_{i=1}^n \left| 1 - \frac{P_1}{P_2} \right| 100\%.$$

В результате проведенной работы подтверждена возможность использования понятия спектрального параметра γ -излучения для определения радиационного тепловыделения в различных материалах и установлена область его применимости ($0,2 \leq E \leq 2 \div 4$ МэВ) вследствие появления неоднозначности в зависимости

$P_i/P_{Zr} = f(E_\gamma^{\text{eff}})$ при E_γ ниже 0,2 МэВ и выше 2—4 МэВ; показано, что метод «обгона» удобен, значительно упрощает и повышает точность измерений спектрального параметра; установлено, что изменение спектрального параметра с ростом расстояния от центра активной зоны реактора хорошо согласуется с данными о спектре γ -излучения в водо-водяном реакторе [1].

Поступило в Редакцию 4/VII 1977 г.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- Брискман Б. А. и др. «Атомная энергия», 1976, т. 41, вып. 5, с. 325.
- Цоглин Ю. Л., Огородник С. С. «Атомная энергия», 1975, т. 38, вып. 2, с. 96.
- Брискман Б. А. Компоненты поглощенной энергии реакторного излучения. М., Атомиздат, 1976.

ПОПРАВКИ

В статье В. П. Джелепова и Л. И. Лапидуса «Тридцать лет работы первой ядерной лаборатории Дубны» (1978, т. 44, вып. 1) на с. 57 (правая колонка, третий абзац сверху, пятая строка) следует читать: ^{3}He ; на с. 61 (левая колонка, третий абзац сверху, восьмая строка) следует читать: до 50 мкА