

Таблица 2

Зависимость n и t от v для метода работы [2] с использованием ускорения [3]

v	n	t
5	21	13 мин 10 с
4	21	10 мин 44 с
3	21	9 мин 35 с
2	21	8 мин 22 с
1	27	8 мин 46 с

В настоящей работе описан простой прием для уменьшения времени счета большого теплового реактора. Замечено, что для такого реактора быстро (практически сразу же после первой итерации) устанавливается искомое соотношение $K_{ik}^{(n)}$ между плотностью потоков нейтронов в быстрой $\Phi_{b, ik}^{(n)}$ и тепловой $\Phi_{T, ik}^{(n)}$ группах (коэффициент «жесткости спектра»);

$$K_{ik}^{(n)} = \Phi_{T, ik}^{(n)} / \Phi_{b, ik}^{(n)} \quad (5)$$

При дальнейших итерациях это соотношение уточняется незначительно. Поэтому выбранная по результатам расчета (см. табл. 2) оптимальная итерационная схема с двумя внутренними итерациями была заменена модифицированной итерационной схемой с использованием только одной внутренней итерации по формулам (2) на каждой внешней итерации. При этом схема решения имеет следующий вид. На первой внешней итерации по формулам (2) вычисляются $\Phi_{b, ik}^{(1)}$ и $\Phi_{T, ik}^{(1)}$, а также коэффициент «жесткости спектра» $K_{ik}^{(1)}$. На второй и последующих внешних итерациях по формулам (2) определяли $\Phi_{b, ik}^{(n)}$ с использованием одной внутренней итерации, а затем по полученным значениям $\Phi_{b, ik}^{(n)}$ и коэффициенту «жесткости спектра» $K_{ik}^{(n-1)}$ на предыдущей внешней итерации находили «ускоренное» значение $\Phi_{T, ik}^{(n)}$ из соотношения $\Phi_{T, ik}^{(n)} = \Phi_{b, ik}^{(n)} K_{ik}^{(n-1)}$. Затем проводили одну внутреннюю итерацию для определения $\Phi_{T, ik}^{(n)}$, причем вместо $\Phi_{T, ik}^{(v-1)}$ в формулах (2) использовали $\Phi_{T, ik}^{(n)}$. По этим зна-

чениям $\Phi_{b, ik}^{(n)}$ и $\Phi_{T, ik}^{(n)}$ вычисляли коэффициент «жесткости спектра» на n -внешней итерации $K_{ik}^{(n)}$ и источник нейтронов F_{ik} для следующей итерации.

Такая модифицированная схема позволила сократить время счета на ЭВМ ЕС-1033 одного варианта до 6,5 мин. Следует отметить, что эта схема всегда устойчива.

Все описанные модификации блока решения конечноразностного уравнения (1) реализованы при составлении новой версии программы БОКР для ЭВМ серии ЕС, получившей название БОКР-БИС. Распределение плотности потоков нейтронов по высоте реактора, глубина погружения регулирующих стержней и зависимость сечений ячеек от мощности и энерговыработки канала учитываются так, как и в программе БОКР-SOVZ. По БОКР-БИС рассчитано большое число состояний РБМК. Доказана полная адекватность результатов расчетов по БОКР-SOVZ и БОКР-БИС. Поэтому БОКР-БИС можно считать быстродействующей версией программы БОКР-SOVZ для ЭВМ серии ЕС. Типичное время счета одного варианта по БОКР-БИС составляет 6—7 мин на ЭВМ ЕС-1033 (10—12 мин на ЕС-1022, около 2 мин на ЕС-1040). Программа написана на языке ФОРТРАН IV и может работать с операционными системами ДОС ЕС и ОС ЕС. Программа занимает 300 кбайт оперативной памяти ЭВМ. При использовании ЭВМ с оперативной памятью 256 кбайт программа представляется в виде трех последовательно вызываемых фаз. Программа максимально приспособлена для работы с автоматической системой централизованного контроля «Скала» [4], разработанной для РБМК. Основная информация, необходимая для расчета, вводится с перфоленты, получаемой из системы «Скала». Есть также возможность вводить информацию с перфокарт с помощью бесформатного ввода.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Борщев В. П., Жирнов А. Д., Сироткин А. П.— Вопросы атомной науки и техники. Сер. Физика и техника ядерных реакторов, 1979, вып. 3 (7), с. 28.
2. Булеев Н. И., Гинкин В. П. Препринт ФЭИ-737. Обнинск, 1977.
3. Лебедев В. И.— Журн. вычисл. мат. и мат. физ., 1977, т. 17, вып. 1, с. 100.
4. Доллежалъ Н. А., Емельянов И. Я. Канальный ядерный энергетический реактор. М., Атомиздат, 1980.

Поступило в Редакцию 15.07.80

УДК 621.3.029.78.08

Аттестация дозиметрических приборов типа ДРГЗ-01 в полях импульсного рентгеновского излучения микросекундной и наносекундной длительностей

ФОМИНЫХ В. И., ВИЛЛЕВАЛЬДЕ Н. Д., ОБОРИН А. В.

В связи с широким применением источников импульсного рентгеновского излучения для дефектоскопии, рентгенографии, исследований быстропротекающих процессов, а также при радиационных испытаниях и различных физических исследованиях возникает необходимость в оценке радиационной обстановки.

Промышленною серийно выпускаются дозиметры типа ДРГЗ-01 для измерения средней мощности экспозиционной дозы непрерывного и импульсного рентгеновского и γ -излучений. Согласно паспортным данным, эти приборы обеспечивают измерение средней мощности экспозицион-

ной дозы импульсных рентгеновского и γ -излучений частотой более 1 Гц и длительностью импульсов не менее 0,5 мкс. Диапазон измеряемой эффективной энергии квантов излучения от 2,4 до 200 фДж (15—1250 кэВ). Максимальная мощность экспозиционной дозы в импульсе не более $5,16 \cdot 10^{-3}$ А/кг (20 Р/с). Указанные приборы градуируются в соответствии с ГОСТ 8.313—78 на γ -излучение ^{60}Co .

Цель настоящей работы — градуировка приборов ДРГЗ-01 в более широких пределах изменения частоты следований и длительности импульсов излучений.

Было проверено пять приборов с режимами работы источников излучения, приведенными в табл. 1. В качестве источника излучения применяли импульсную рентгеновскую установку с регулируемыми параметрами при энергии фотонов 10—150 кэВ, длительности импульсов $1 \cdot 10^{-7}$ — 10^{-5} с, частоты повторения 1 — 10^4 Гц [1] и импульсные рентгеновские аппараты типа РИНА-1Д и МИРА-2Д.

Длительность импульсов излучения измеряли с помощью детектора, состоящего из ФЭК-11 и сцинтиллятора на основе полистирола с добавками р-терфенила и «ророра» и осциллографов типа С1-65 и С8-2.

Частота следования импульсов излучения задавалась опорным генератором электронно-счетного частотомера 43-30. Эффективная энергия излучения определялась напряжением анодного питания рентгеновской импульсной трубки и дополнительной фильтрацией; для непрерывного излучения при 100 кВ и фильтре из меди толщиной 0,5 мм она составляла 47 и 58 кэВ. Жесткая фильтрация была вызвана необходимостью уменьшения мощности экспозиционной дозы импульсного излучения до значений, позволяющих измерять ее в прямом пучке излучения приборов ДРГЗ-01 (максимальная шкала по мощности экспозиционной дозы 100 мкР/с).

Детектор устанавливали на расстоянии 300 см от фокуса рентгеновской трубки. Одновременно излучение контролировали с помощью «камеры-свидетеля», расположенной в прямом пучке поля импульсного рентгеновского излучения за диафрагмой, коллимирующей пучок. Заряд камеры-свидетеля измеряли дозиметром ДРГ2-01, к выходу которого для повышения точности отсчета был подключен цифровой прибор типа Ф-30К.

Для пяти приборов вычисляли отношение показаний ДРГЗ-01 к показаниям камеры-свидетеля при импульсном и непрерывном режимах работы рентгеновской установки. Отношение для непрерывного режима принимали за 1 и к нему приводили вычисленные отношения в импульсных режимах. Результаты измерений приведены во второй — шестой графах табл. 1, в седьмой графе даны средние значения отношений для пяти приборов. В восьмой графе приведены отношения показаний установки «Фотон-2» к показаниям камеры-свидетеля в импульсных режимах, нормированные к аналогичному отношению, полученному для измерений при непрерывном излучении.

Установка «Фотон-2» [2] предназначена для измерения флюенса фотонов и переноса энергии импульсного рентгеновского излучения при длительности импульсов излуче-

Таблица 1

Отношение показаний ДРГЗ-01 и «Фотон-2» к показаниям камеры-свидетеля для импульсных режимов работы рентгеновской установки, нормированных к соответствующим отношениям, полученным при измерениях в непрерывном режиме, отн. ед.

Режим 100 кВ, 0,5 мм Си	Номер ДРГЗ-01					Среднее значение для 5 приборов	Отношение показаний «Фотон-2» к показаниям камеры-свидетеля
	349	561	105	206	145		
$f=1$ Гц $\tau=1$ мкс	0,72	0,60	0,72	0,71	0,70	0,69	0,67
$f=1$ Гц $\tau=0,5$ мкс	0,70	0,64	0,75	0,71	0,61	0,68	0,61
$f=10$ Гц $\tau=1$ мкс	0,71	0,66	0,71	0,64	0,67	0,68	0,70

Таблица 2

Показания приборов ДРГЗ-01 и ТЛД, мкР/с*

Источник	Номер прибора					Среднее значение	Отношение показаний ТЛД и ДРГЗ-01
	349	561	105	206	145		
МИРА-2Д, $\tau=18$ нс	80** 236	80 28	84 206	88 213	86 —	84 216	2,6
РИНА-1Д, $\tau=20$ нс	44 93	38 92	38 82	42 91	44 —	41 90	2,2

* Показания приборов ДРГЗ-01 приведены в мкР/с в соответствии с градуировкой шкал.
** В числителе — показания ДРГЗ-01, в знаменателе — показания ТЛД.

ния от 10^{-8} до 10^{-5} с и частоте повторения от однократных импульсов до 10 кГц.

Установлено, что в пределах погрешностей измерений дозиметра ДРГЗ-01 эти отношения постоянны для всех приборов и равны аналогичным отношениям, полученным с помощью детектора системы «Фотон-2», что свидетельствует о правильности показаний ДРГЗ-01 в импульсном режиме для предельных значений длительности и частоты повторений импульсов излучений. Аттестация приборов типа ДРГЗ-01 при импульсном излучении проведена впервые.

С помощью ДРГЗ-01 измеряли среднюю мощность экспозиционной дозы в полях рентгеновского излучения, создаваемого аппаратами МИРА-2Д и РИНА-1Д [3], длительность импульсов излучения которых составляла соответственно 18 и 20 нс, частота следования 11,8 и 11 Гц. Эффективная энергия спектра излучения 52,5 и 59 кэВ.

Среднюю мощность дозы излучения определяли также с помощью термолюминесцентных детекторов (ТЛД) на основе LiF. Эти значения приводили к расстоянию 300 см, на котором измеряли среднюю мощность дозы с помощью ДРГЗ-01. Результаты измерений представлены во второй — шестой графах табл. 2, в седьмой графе даны средние показания для пяти приборов, в восьмой — отношение показаний ТЛД и приборов ДРГЗ-01.

Данные измерений позволяют сделать вывод о том, что ввиду отсутствия серийно выпускаемых средств измерений средней мощности экспозиционных доз импульсного излучения при длительности импульсов менее $5 \cdot 10^{-7}$ с для оценки радиационной обстановки при использовании импульсных рентгеновских аппаратов типа РИНА-1Д, МИРА-2Д и им подобных можно использовать дозиметрические приборы ДРГЗ-01. Для исследованных условий показания этих приборов должны быть увеличены в среднем в 2,4 раза. Погрешность измерений МЭД оценивается в $\pm 30\%$. Для уменьшения погрешности измерений коэффициент может быть уточнен в каждом конкретном случае при аттестации установки с помощью образцовых термолюминесцентных детекторов или других аналогичных измерительных систем.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. Виллевальде Н. Д., Фоминых В. И., Оборин А. В.— Мед. реф. журн., 1979, № 8, с. 1301.
2. Виллевальде Н. Д., Уряев И. А.— Метрология, 1974, вып. 5, с. 36.
3. Комяк Н. И., Пелике Е. А.— Дефектоскопия, 1972, № 4, с. 107.

Поступило в Редакцию 21.07.80