

РУКОВОДСТВА ПО БЕЗОПАСНОСТИ

Утверждена постановлением Госатомнадзора России от 17 декабря 2001 г, №14

МЕТОДИКА НЕЙТРОННОГО КОНТРОЛЯ НА ВНЕШНЕЙ ПОВЕРХНОСТИ КОРПУСОВ ВОДО-ВОДЯНЫХ ЭНЕРГЕТИЧЕСКИХ РЕАКТОРОВ АЭС

РБ-018-01

Введена в действие с 1 марта 2002 г.

Москва 2001

Руководство по безопасности "Методика нейтронного контроля на внешней поверхности корпусов водо-водяных энергетических реакторов АЭС" предназначено для экспериментальной проверки расчетных методов, используемых для определения прогнозных данных о флюенсе быстрых нейтронов в критических точках корпусов водо-водяных энергетических реакторов, и может быть использовано для обоснования радиационной нагрузки корпуса реактора ВВЭР в целях проверки обоснованности заявленного срока службы.

Настоящее руководство разработано с целью реализации требований Норм расчета на прочность оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок (ПНАЭ Г-7-002-86), Правил устройства и безопасной эксплуатации оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок (ПНАЭ Г-7-008-89).

Документ выпускается впервые.

Документ разработан специалистами НТЦ ЯРБ Госатомнадзора России Бородкиным Г.И., Хренниковым Н.Н., Столбуновым А.Ю., Фединой Л.Е. при участии специалиста ЦМИИ ГНМЦ "ВНИИФТРИ" Григорьева Е.И. и профессора МИФИ Трошина В.С.

Содержание

Список сокращений и основных обозначений

Термины и определения\*

1. Общие положения
  2. Основные принципы организации облучения детекторов флюенса нейтронов на внешней поверхности корпусов ВВЭР
  3. Метод нейтронного контроля и основные объекты метрологического обеспечения нейтронно-активационных измерений на корпусах ВВЭР
  4. Требования к нейтронно-активационным средствам измерений
  5. Требования к средствам и методике измерения активности детекторов
  6. Требования к типовой методике определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля
  7. Рекомендации по использованию результатов измерений для проверки обоснований флюенса быстрых нейтронов в критических точках корпуса ВВЭР
- Приложение 1 (рекомендуемое) Порядок установки и снятия облучательного устройства, способы и схемы размещения детекторов за корпусами ВВЭР
- Приложение 2 (рекомендуемое) Характеристики детекторов флюенса нейтронов
- Приложение 3 (рекомендуемое) Типовая методика определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля

Литература:

Список сокращений и основных обозначений

АЭС - атомная электрическая станция

ВВЭР - водо-водяной энергетический реактор

МВИ - методика выполнения измерений

ППН - плотность потока нейтронов, нейтр./см<sup>2</sup>.с)

ППП - пик полного поглощения

ТВС - тепловыделяющая сборка

$\Phi$  - скорость накопления флюенса нейтронов, нейтр./см<sup>2</sup>.с)

$A_{\text{DOI}}^i$  - активность в  $i$ -м нейтронно-активационном детекторе, приведенная на конец облучения и на одно ядро, Бк/ядро

$E$  - энергия нейтронов, МэВ

$F$  - интегральный по энергии флюенс нейтронов, нейтр./см<sup>2</sup>

$P$  - уровень доверительной вероятности

## Термины и определения\*

**Детектор-монитор** - нейтронно-активационный детектор, облучаемый совместно с другими детекторами или наборами детекторов, результаты измерений которого используются для приведения результатов измерений разных детекторов к одинаковым условиям облучения по пространственной переменной (например, для учета пространственной градиента поля быстрых нейтронов).

**Детекторы флюенса нейтронов** - нейтронно-активационные детекторы, которые облучаются длительное время (например, в течение кампании работы реактора) и период полураспада продукта реакции которых сравним с временем облучения.

**История мощности реактора** - фиксируемое во времени изменение полной тепловой мощности реактора относительно номинального значения.

**Нейтронный контроль** - определение отклика детекторов флюенса нейтронов на основе измерений их активности и последующая расчетно-экспериментальная оценка интегральных по времени характеристик поля нейтронов (флюенса, скорости накопления флюенса).

**Отклик детектора** - функционально зависящая от характеристик поля нейтронов характеристика облученного детектора (например, число реакций за время облучения или средняя за время облучения скорость реакции под действием нейтронов).

**Скорость накопления флюенса быстрых нейтронов  $\Phi$**  - средняя за время накопления флюенса быстрых нейтронов (например, время кампании или облучения) ППН, приведенная к номинальному уровню тепловой мощности реактора.

\* - В разделе не приведены термины и определения, имеющие общетехническое значение и определенные в ГОСТах или в других нормативных документах.

## 1. Общие положения

1.1. Настоящее руководство по безопасности "Методика нейтронного контроля на внешней поверхности корпусов водо-водяных энергетических реакторов АЭС" (далее - РБ) разработано с целью реализации требований Норм расчета на прочность оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок (ПНАЭ Г-7-002-86), Правил устройства и безопасной эксплуатации оборудования и трубопроводов атомных энергетических установок (ПНАЭ Г-7-008-89).

1.2. РБ содержит методику нейтронного контроля, предназначенную для экспериментальной проверки расчетных методов, используемых для определения прогнозных данных о флюенсе быстрых нейтронов в критических точках корпусов реакторов типа ВВЭР.

1.3. РБ определяет порядок и методические условия проведения измерений активности и отклика детекторов флюенса нейтронов, а также методические условия для расчетно-экспериментальной оценки флюенса, скорости накопления флюенса и спектральных характеристик поля нейтронов с использованием нейтронно-активационных детекторов, устанавливаемых на внешней поверхности корпусов ВВЭР действующих АЭС. Контролируемый энергетический диапазон нейтронов определяется его значимостью с точки зрения радиационного повреждения стали корпуса реактора и сравнения с расчетными результатами.

1.4. РБ применимо к действующим реакторам АЭС типа ВВЭР-440 и ВВЭР-1000.

1.5. РБ может быть использовано для обоснования радиационной нагрузки корпуса реактора ВВЭР в целях проверки обоснованности заявленного срока службы.

## 2. Основные принципы организации облучения детекторов флюенса нейтронов на внешней поверхности корпусов ВВЭР

### 2.1. Принципы размещения детекторов у корпуса реактора и их облучения

Для размещения детекторов на внешней поверхности корпуса используется специальное облучательное устройство. Его устанавливают в свободном от штатного измерительного оборудования пространстве воздушного зазора. Размеры зазора позволяют разместить устройство с детекторами так, чтобы исключалось их влияние на работу оборудования и систем реактора во время эксплуатации. Поскольку РБ рекомендует проведение разовых измерений (за время одной кампании работы реактора), облучательное устройство не создает помех при проведении регламентных профилактических работ в зазоре, так как должна предусматриваться легкая установка и снятие его во время открытия доступа к зазору.

Рекомендуемые способы, порядок установки и снятия устройства, размещения детекторов на устройстве описаны в приложении 1 (рекомендуемом). Пространственный диапазон размещения детекторов определяется конкретной задачей на конкретном реакторе.

## 3. Метод нейтронного контроля и основные объекты метрологического обеспечения нейтронно-активационных измерений на корпусах ВВЭР

3.1. Экспериментальный метод, заложенный в основу нейтронного контроля, - метод нейтронно-активационных измерений. Согласно этому методу, нейтронно-активационные детекторы (или детекторы флюенса нейтронов) облучаются в поле нейтронов. В детекторах происходит реакция активации или деления под действием нейтронов.

После окончания облучения измеряют наведенную активность в детекторе. По результатам измерений определяют отклик детектора - число реакций за время облучения или средняя за время облучения скорость реакции. Значения отклика детекторов являются первичной величиной для сравнения с расчетными данными.

Значения числа реакций или скоростей реакций могут использоваться для расчетно-экспериментальной оценки характеристик поля нейтронов - флюенса и скорости накопления флюенса нейтронов. Методом такой оценки применительно к нейтронному контролю за корпусом ВВЭР может быть метод эффективных пороговых сечений, метод восстановления спектра нейтронов или метод сравнения с расчетными скоростями реакций.

3.2. Особенности нейтронного контроля за корпусами ВВЭР, которые должны учитываться при выборе детекторов и обработке результатов измерений:

- облучение детекторов длится, как правило, в течение всей кампании работы реактора (около 300 сут);
- активность детекторов измеряют через некоторое время после окончания облучения (примерно через неделю или более);
- температура среды во время облучения до 300°C;
- значительный гамма-фон во время облучения;
- история мощности реактора может иметь сложный непрогнозируемый вид, зависящий от эксплуатационного режима;

- с использованием реакторных данных существует возможность расчета многогрупповых спектров нейтронов и гамма-квантов в любой точке корпуса и околоректорного пространства.

3.3. Применяемые в данном методе нейтронного контроля средства измерений и методики должны быть метрологически обеспечены. В соответствии с особенностями метода нейтронно-активационных измерений выделены три вида объектов метрологического обеспечения:

- регламентированный набор нейтронно-активационных детекторов и облучательное устройство;
- специализированная радиометрическая установка на основе гамма-спектрометра с методикой выполнения измерений активности облученных детекторов;
- типовая методика определения отклика детекторов и контролируемых характеристик нейтронного поля по измеренной активности детекторов.

В разделах 4, 5 и 6 рассматриваются требования к указанным объектам.

#### 4. Требования к нейтронно-активационным средствам измерений

4.1. Нейтронно-активационные средства измерений, применяемые при нейтронном контроле за корпусами ВВЭР, включают:

- регламентированный набор нейтронно-активационных детекторов с измерительной оснасткой;
- облучательное устройство.

4.2. Допускается использование стандартизованных нейтронно-активационных детекторов. Детекторы могут представлять собой диски с предпочтительным диаметром 3 или 10 мм.

Аттестованные характеристики детекторов - число ядер нуклида-мишени, масса (или массовая толщина) детектора; массовая толщина по нуклиду-мишени для детекторов по реакции  $(n, \gamma)$ . Детекторы должны быть проверены на отсутствие мешающих примесей. Погрешность числа ядер должна составлять 1-4% (уровень доверительной вероятности  $P$  принят равным 0,95).

Допускается применение нестандартизованных детекторов после аттестации их в установленном порядке.

4.3. Типы детекторов в наборе подбираются согласно требованиям конкретной задачи из реакций активации, перечень которых дан в приложении 2 (рекомендуемом).

Допускается расширение перечня по мере освоения новых реакций, чувствительных к контролируемому диапазону энергии нейтронов от 0,1 до 10 МэВ. Рекомендуется в набор детекторов включать реакции, чувствительные к тепловым нейтронам.

Характеристики, представленные в табл. П2-1 ÷ П2-3, рекомендуется использовать при планировании экспериментов.

4.4. Измерительная оснастка в сборке представляет собой различные капсулы-держатели и кадмиевые экраны, предназначенные для размещения набора детекторов в облучательном устройстве.

Состав сборки, геометрия заполнения, маркировка и другие сведения документируются в протоколе облучения.

4.5. Облучательное устройство предназначено для фиксацииборок при облучении. Рекомендации по облучательному устройству приведены в приложении 1.

4.6. Необходимая информация о подготовке и проведении облучения детекторов должна быть представлена в протоколе облучения. Она должна включать: сведения о формированииборок детекторов согласно пункту 4.4; геометрию размещенияборок в облучательном устройстве; геометрию размещения устройства на корпусе реактора; данные о времени облучения и истории мощности реактора за время облучения; значения аттестованных характеристик детекторов, необходимых для последующей обработки результатов (могут быть даны ссылки на литературные источники, содержащие эти данные).

#### 5. Требования к средствам и методике измерения активности детекторов

5.1. Нейтронно-активационные детекторы (или детекторы флюенса нейтронов) после облучения представляют собой источники фотонного излучения. Характеристики схем распада радионуклидов-продуктов реакций активации и деления приведены в приложении 2.

5.2. Активность облученных детекторов следует измерять на специализированной радиометрической установке (далее - установка) на основе гамма-спектрометра, аттестованной в установленном порядке.

Установка должна включать следующие обязательные элементы:

- гамма-спектрометр;
- контрольный источник;
- МВИ.

Дополнительно установка может комплектоваться специализированными эталонными мерами активности для реализации метода замещения, если это предусмотрено МВИ. Все элементы установки должны иметь эксплуатационную документацию и действующие свидетельства на комплектующие источники, представляемые вместе с установкой при ее аттестации.

5.3. Гамма-спектрометр может включать один или несколько измерительных трактов, собранных на основе спектрометрических сцинтилляционных или полупроводниковых детекторов, удовлетворяющих потребностям измерений активности источников согласно пункту 5.1.

Типичная погрешность измерений внешнего гамма-излучения от облученных детекторов должна составлять 3 - 5 % (уровень доверительной вероятности  $P$  принят равным 0,95).

5.4. Контрольный источник гамма-излучения предназначен для проверки сохранности аттестованных характеристик установки. Активность источника должна быть оптимальна по загрузочным характеристикам измерительного тракта. Энергия, используемая для контроля гамма-линий, должна соответствовать середине рабочего энергетического диапазона, а конструкция источника должна быть рассчитана на длительное интенсивное использование. Контрольный источник должен быть аттестован в установленном порядке.

5.5. Методика выполнения измерений активности облученных детекторов может реализовывать следующие три способа.

5.5.1. Первый способ основан на применении гамма-спектрометра, отградуированного по эффективности регистрации фотонов в рабочем диапазоне энергии, характерном для излучения продуктов реакций активации рекомендованной номенклатуры. Эффективность регистрации задана для условий точечного источника, размещенного на фиксированном расстоянии от кристалла детектора, в виде зависимости от энергии фотонов  $\epsilon(E)$ . В этом случае экспериментально определяемая величина - скорость счета импульсов в ППП энергии измеряемых фотонов  $S_j$  - связана с активностью соотношением:

$$A = \frac{S_j}{\epsilon(E_j)\eta_j} \prod C_p, \quad (1)$$

где  $\epsilon(E_j)$  - значение эффективности для энергии  $E_j$  взятое из зависимости  $\epsilon(E)$ ;

$\eta_j$  - абсолютная интенсивность фотонов с энергией  $E_j$  для измеряемого радионуклида;

$C_p$  - поправки на неидентичность детектора и точечного источника.

5.5.2. Второй способ основан на использовании дискретной чувствительности  $\epsilon_{ij}$ , измеряемой в (имп/с)/Бк. Дискретная чувствительность задана для энергии фотонов  $E_j$  от радионуклида типа "Г" и связывает измеряемую активность  $A_i$ , со скоростью счета  $S_{ij}$  в ППП от фотонов с энергией  $E_j$ :

$$A_i = \frac{S_{ij}}{\epsilon_{ij}} \prod C_p, \quad (2)$$

При использовании этого способа автоматически исключается погрешность за счет аппроксимации  $\epsilon(E)$  и погрешность  $\eta_j$ , присутствующие в первом способе, а также поправка на каскадное суммирование.

5.5.3. Третий способ связан с применением специализированных эталонных мер активности гамма-источников, имитирующих облученные детекторы по типу радионуклида и его конструкции. Измерения выполняются путем сравнения детектора и меры на компараторе - гамма-спектрометре, а в качестве параметра сравнения используют соответствующие скорости счета импульсов  $S_j$  в ППП:

$$A = \frac{S_j}{S_{je}} A_e \prod C_p, \quad (3)$$

где  $A_e$  - активность эталонной меры на момент измерения.

5.6. При разработке методики и метрологическом исследовании установки необходимо определить все возможные факторы отличия измеряемого образца от условий градуировки и указать способы определения соответствующих поправок  $C_p$  или их конкретные значения. Основными факторами, требующими учета в поправках  $C_p$ , являются:

- отличие диаметра и толщины измеряемого детектора от градуировочного источника (или эталонной меры и детектора);
- каскадное суммирование фотонов;
- возможные эффекты от примесных излучений (например, инициированное характеристическое излучение в детекторе из ниобия).

5.7. Методика выполнения измерений активности нейтронно-активационных детекторов на конкретной установке должна соответствовать ГОСТ Р 8.563-96\* "ГСИ. Методики выполнения измерений" и содержать:

- назначение и область применения;
- принцип (способ) измерения;
- описание счетных образцов (нейтронно-активационных детекторов);
- краткое описание установки;
- описание системы регламентированных характеристик установки для реализации методики;
- правила подготовки и выполнения измерений, включая контрольные измерения;
- способ и алгоритм обработки спектрограммы, перечень поправок и способы их определения,
- соотношения для определения суммарной погрешности активности для уровня доверительной вероятности 0,95,
- требования к оформлению результата;
- требования к квалификации работников.

Допускаются ссылки на стандартизованные методики или прошедшие метрологическую экспертизу частные методики и правила, а также допускается возможность изложения отдельных положений методики в виде приложений.

Метрологическая экспертиза и аттестация МВИ проводятся в установленном порядке.

5.8. Детальные результаты измерения активности детекторов регистрируются в рабочих протоколах. Для последующей обработки результатов должен быть оформлен Сводный протокол измерения активности детекторов, в котором указаны маркировка детектора, измеренная активность  $A$ , ее погрешность и значение активности детектора, приведенное на конец его облучения  $A_0$ :

$$A_0 = A e^{\lambda t_g}, \quad (4)$$

где  $t_g$  - время выдержки от конца облучения до начала измерения активности;

$\lambda$  - постоянная распада продукта реакции активации.

## 6. Требования к типовой методике определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля

- 6.1. Типовая методика определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля регламентирует способ определения отклика детекторов и контролируемых нейтронных величин по результатам нейтронно-активационных измерений вблизи корпуса реактора ВВЭР набором детекторов флюенса.
- 6.2. Методика предполагает наличие информации об истории мощности реактора и оценки изменения за время облучения локальной ППН в месте облучения детектора относительно полной тепловой мощности (истории локальной мощности), а также данных об изменении температуры теплоносителя на входе в реактор за время облучения.
- 6.3. Методика предполагает наличие расчетной или полученной другими способами (например, экспериментами на макетах) информации о спектре нейтронов и гамма-квантов в месте облучения детектора (например, в многогрупповом приближении).
- 6.4. Исходной экспериментальной информацией для последующей обработки и вычислений по данной методике является активность в нейтронно-активационном детекторе, приведенная на конец облучения  $A_0$ , сведения о которой занесены в Сводный протокол согласно пункту 5.8.
- 6.5. Типовая методика определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля приведена в приложении 3 (рекомендуемом).
- 6.6. Результатом реализации методики должен быть Сводный протокол, куда заносятся результаты определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля. Обязательной величиной, приведенной в Сводном протоколе, должна быть активность детекторов  $A_{ЭОИ}^i$ , приведенная на конец облучения и на одно ядро нуклида-мишени, с оцененной погрешностью для  $P$ , равной 0,95.

## 7. Рекомендации по использованию результатов измерений для проверки обоснований флюенса быстрых нейтронов в критических точках корпуса ВВЭР

- 7.1. Флюенс быстрых нейтронов в критических точках корпуса ВВЭР может быть получен из расчетов переноса нейтронов. Экспериментальные данные, полученные в точках на внешней поверхности корпуса, могут быть использованы для сравнения с расчетными данными, полученными для этих же точек.
- 7.2. Для проверки обоснований расчетного флюенса в критических точках корпуса рекомендуется использовать экспериментальные данные, полученные на внешней поверхности корпуса, по возможности вблизи критических точек (например, для ВВЭР-440 - напротив азимутального максимума флюенса быстрых нейтронов на уровне сварного шва № 4; для ВВЭР-1000 - напротив высотного и азимутального максимумов флюенса быстрых нейтронов).
- 7.3. В качестве экспериментального результата рекомендуется использовать активности  $A_{ЭОИ}^i$ , приведенные на конец облучения и на одно ядро. Следует проводить сравнение как абсолютных значений, так и относительных пространственных распределений активностей детекторов-мониторов.
- 7.4. При анализе обоснований флюенса или скорости накопления флюенса быстрых нейтронов, соответствующих эффективной пороговой энергии конкретного детектора  $E_{эф.и}$  рекомендуется использовать отношение:

$$C_{P/Э}^i = \left( \frac{A_{ЭОИ}^{расч}}{A_{ЭОИ}^{эксп}} \right)_t, \quad (5)$$

характеризующее степень отклонения расчета от эксперимента.

### Приложение 1 (рекомендуемое)

#### Порядок установки и снятия облучательного устройства, способы и схемы размещения детекторов за корпусами ВВЭР

##### П1.1. Расположение детекторов относительно реактора

Наборы детекторов флюенса нейтронов упаковывают в капсулы или контейнеры, которые прикрепляют к облучательному устройству. Это устройство, например, может содержать две необходимые компоненты - азимутальную и вертикальную штанги. Установку и снятие устройства проводят на остановленном реакторе, обычно во время планово-предупредительного ремонта, связанного с перегрузкой топлива. Облучение детекторов, как правило, длится, а течение кампании работы реактора. Экспериментальное устройство может быть изготовлено в виде рамы или креста. Азимутальная штанга может представлять жесткую дугу окружности с рекомендуемым обхватом угла в 60°. Вертикальная штанга должна позволять размещать детекторы по всей высоте активной зоны. Количество вертикальных и азимутальных штанг в устройстве устанавливают, исходя из потребностей в решении конкретной задачи на конкретном реакторе. Капсулы и облучательное устройство рекомендуется изготавливать из алюминия или его сплавов (дюралюминия).

Количество наборов детекторов и детекторов-мониторов, а также их расположение относительно реактора выбирают исходя из решения конкретной задачи. Наборы детекторов рекомендуется устанавливать напротив критической точки корпуса и, в частности, в каждом предполагаемом, исходя из расчета, азимутальном максимуме и минимуме, высотном максимуме и на уровне сварного шва. Детекторы-мониторы рекомендуется устанавливать не реже чем через 3° по азимуту и не реже чем через 30 см по высоте.

Каждый набор детекторов флюенса нейтронов рекомендуется заключать в кадмиевый экран толщиной 0,5 мм. Для оценки кадмиевого отношения для детекторов тепловых нейтронов рекомендуется выбрать поле нейтронов с предполагаемым малым градиентом флюенса (например, поле по высоте вблизи центра активной зоны). Как минимум, один набор таких детекторов рекомендуется не помещать в кадмиевый экран, а располагать на расстоянии 10 см от набора, покрытого кадмием.

Каждый набор должен содержать детектор-монитор. Для определения эффекта возмущения нейтронного поля материалом контейнера или окружения детектора детекторы-мониторы можно размещать как внутри контейнера, так и снаружи, а при необходимости также в любых важных точках окружения детектора.

##### П1.2. Способы и порядок установки и снятия облучательного устройства у корпуса ВВЭР

Рекомендуются два технологических способа установки облучательного устройства у корпуса ВВЭР.

Первый способ условно назван способом верхней установки. В зоне входных патрубков теплоносителя к околорпусным конструкциям, прилегающим к корпусу, крепят гибкий металлический тросик. Он должен выдерживать груз массой примерно 20 кг в течение длительного (около года) времени. Тросик опускают вниз до днища корпуса. Верхний конец устройства прикрепляют к этому тросику в радиационно безопасной зоне, находящейся в районе днища корпуса. Облучательное устройство подтягивают вверх и подвешивают на

заранее определенной высоте. Нижний конец устройства крепят к полу подреакторного пространства (ВВЭР-1000) или к специальным конструкциям в зоне днища корпуса (ВВЭР-440). Прилегание к корпусу обеспечивают специальными распорками. Провисание конструкции от теплового расширения устраняют путем натяжения пружины. Снимают устройство в порядке, обратном установке.

Второй способ условно назван способом нижней установки. Облучательное устройство устанавливают на опорную станину в зоне днища корпуса и поднимают вверх на определенную высоту, например, телескопическим способом.

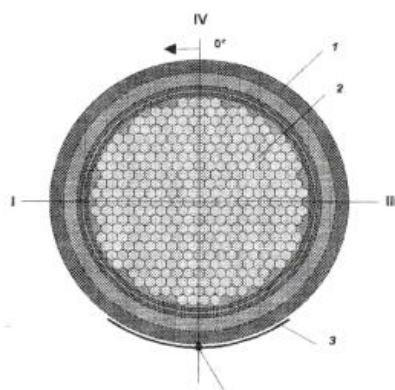
Выбор способа определяют практическими условиями в конкретный момент времени на конкретном реакторе.

Преимущество первого способа - надежность сохранения вертикальности установки, гарантия прилегания к корпусу и возможность размещения детекторов по всей высоте от днища корпуса до зоны патрубков, включая всю высоту активной зоны и зону опорных конструкций. Кроме того, дозозатраты в первом способе установки значительно ниже, чем во втором. Преимущество второго способа - возможность установки детекторов в любом азимутальном секторе реактора.

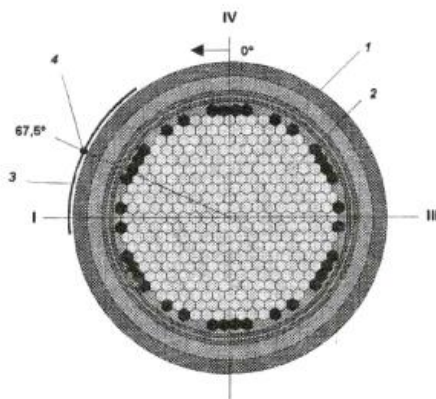
Снимать устройство рекомендуется после недельной выдержки после останова реактора.

### **П1.3. Рекомендации по координатам размещения устройства у корпусов ВВЭР**

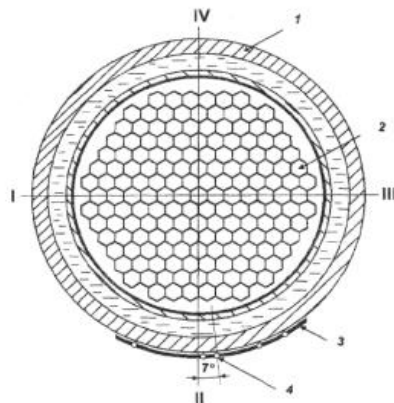
Рекомендуемые азимутальные координаты размещения устройства с детекторами флюенса нейтронов у внешней поверхности корпусов ВВЭР для первого способа установки приведены на рис. 1 - 3. Второй способ установки не имеет ограничений по азимутальному размещению детекторов.



**Рис. 1. Схема размещения облучательного устройства у корпуса ВВЭР-440 со стандартной загрузкой:  
1 - корпус; 2 - ТБС; 3 - азимутальная штанга; 4 - вертикальная штанга**



**Рис. 2. Схема размещения облучательного устройства у корпуса ВВЭР-440 с кассетами-экранами:  
1 - корпус; 2 - ТБС; 3 - азимутальная штанга; 4 - вертикальная штанга**



**Рис. 3. Схема размещения облучательного устройства у корпуса ВВЭР-1000:  
1 - корпус; 2 - ТБС; 3 - азимутальная штанга; 4 - вертикальная штанга**

**Приложение 2**  
**(рекомендуемое)**  
**Характеристики детекторов флюенса нейтронов**

Таблица П2-1

**Рекомендуемый для нейтронного контроля за корпусами ВВЭР набор детекторов флюенса нейтронов и их оценочные характеристики**

Детектор, реакция	Период полураспада, сут. [1]	Эффективная энергия *, МэВ	Эффективное сечение **, мб	
			ВВЭР-440	ВВЭР-1000
$^{237}\text{Np}(n,f)^{137}\text{Cs}$	11020	0,5	1407	1398
$^{93}\text{Nb}(n,n')^{93m}\text{Nb}$	5890	1,0	214	225
$^{238}\text{U}(n,f)^{137}\text{Cs}$	11020	1,7	715	736
$^{58}\text{Ni}(n,p)^{58}\text{Co}$	70,86	2,5	413	429
$^{54}\text{Fe}(n,p)^{54}\text{Mn}$	312,3	3,0	439	440
$^{46}\text{Ti}(n,p)^{46}\text{Sc}$	83,79	5,0	175	175
$^{63}\text{Cu}(n,\alpha)^{60}\text{Co}$	1925,5	6,1	20,4	20,6
$^{59}\text{Co}(n,\gamma)^{60}\text{Co}^{***}$	1925,5	-	-	-
$^{93}\text{Nb}(n,\gamma)^{94}\text{Nb}^{***}$	$7,30 \cdot 10^6$	-	-	-

\* Значения выбраны равными границам энергетических групп нейтронов для формата библиотеки BUGLE-96, вблизи которых находятся рекомендованные в [2] эффективные сечения.

\*\* Оценки сделаны по расчетному спектру, полученному по программе DORT с библиотекой BUGLE-96.

\*\*\* Реакция на тепловых и эпитепловых нейтронах.

[1] X-ray and gamma-ray standards for detector calibration, IAEA-TECDOC-619. IAEA, VIENNA, 1991.

[2] Сб. статей: "Метрология нейтронного излучения на реакторах и ускорителях". -М., ЦНИИАтоминформ, 1983, т.2.

Таблица П2-2

**Характеристики продуктов реакций детекторов флюенса нейтронов [1]**

Продукт реакции	Период полураспада, сут.	Выход продукта реакции, X [3]	Энергия фотонов, КэВ	Эмиссия фотонов
$^{137}\text{Cs}$	$11020 \pm 60$	$0,0617 \pm 0,0017 [^{237}\text{Np}(n,f)]$ $0,0602 \pm 0,0006 [^{238}\text{U}(n,f)]$	661,660	$0,851 \pm 0,002$
$^{93m}\text{Nb}$	$5890 \pm 50$	1	16,52-19,07*	$0,1104 \pm 0,0035$
$^{58}\text{Co}$	$70,86 \pm 0,07$	1	810,775	$0,9945 \pm 0,0001$
$^{54}\text{Mn}$	$312,3 \pm 0,4$	1	834,843	$0,99976 \pm 0,000024$
$^{46}\text{Sc}$	$83,79 \pm 0,04$	1	889,277 1120,545	$0,99984 \pm 0,000016$ $0,99987 \pm 0,000011$
$^{60}\text{Co}$	$1925,5 \pm 0,5$	1	1173,238 1332,502	$0,99857 \pm 0,00022$ $0,99983 \pm 0,00006$
$^{94}\text{Nb}$	$(7,3 \pm 0,9) \cdot 10^6$	1	702,627 871,099	$0,9981 \pm 0,0005$ $0,9989 \pm 0,0005$

\* Приведена суммарная эмиссия всех фотонов данного диапазона энергий.

[3] T. R. England, B. F. Rider, "Evaluation and Compilation of Fission Product Yields", Report ENDF-349, 1989.

Таблица П2-3

**Оцененные\* максимальные скорости накопления флюенса нейтронов на внешней поверхности корпусов ВВЭР. нейтр./(см<sup>2</sup>·с), и азимутальные углы\*\*, где расположены эти максимумы**

Реактор	Угол максимума, град.	E > 0,5 МэВ	E > 1 МэВ	E > 3 МэВ
ВВЭР-440 Стандартная зона	30	$4 \cdot 10^{10}$	$1,5 \cdot 10^{10}$	$2 \cdot 10^9$
ВВЭР-440 Кассеты-экраны	13	$1,5 \cdot 10^{10}$	$5 \cdot 10^9$	$7 \cdot 10^8$
ВВЭР-1000***	7	$2 \cdot 10^9$	$2 \cdot 10^9$	$2 \cdot 10^8$

\* Приведены оценочные значения для типовых загрузок, которые могут использоваться для оптимального подбора детекторов.

\*\* Для 30-градусного сектора симметрии (отсчет от оси J).

\*\*\* Кроме блока 5 Нововоронежской АЭС.

**Приложение 3**  
**(рекомендуемое)**

**Типовая методика определения отклика детекторов и оценки характеристик нейтронного поля**

**П3.1. Исходные данные**

Для проведения вычислений необходимо иметь следующие исходные данные и характеристики детекторов:

$A_{0i}$  - активность с погрешностью  $i$ -го детектора флюенса, измеренная в соответствии с разделом 5 на момент окончания облучения;

$N_{ji}$  - число ядер нуклида-мишени в  $i$ -й детекторе с погрешностью  $\Theta_{ji}$  (паспортные данные);

$d$  - толщина детектора по нуклиду-мишени для детекторов по реакции ( $n, \gamma$ ) для учета электронного самоэкранирования (паспортные данные),  $\text{мг/см}^2$ ;

$\lambda_j$  - постоянные распада (или периоды полураспада  $T_{1/2}$ ) для продуктов реакций активации и деления (приложение 2);

$\lambda_{sp}, \lambda_{sv}$  - выходы  $\text{Cs-137}$  в продуктах реакции деления на  $\text{Np-237}$  и  $\text{U-238}$  (приложение 2);  $E_{эфф.i}, \sigma_{эфф.i}$  - эффективные пороги и сечения;

$T_0, T_k, t_0$  - календарное время начала и конца облучения и календарная продолжительность облучения;

$P(t)$  - история мощности реактора за время облучения (зависимость мощности реактора от времени);

$f(t)$  - история локальной мощности за время облучения;

$P_{НОМ}$  - декларированный номинальный уровень мощности реактора. Сведения о времени облучения и мощности берутся из протокола облучения согласно пункту 4.6.

### П3.2. Определение отклика детектора флюенса

П3.2.1. Откликом детектора флюенса является число реакций активации  $Q$ , произошедших в детекторе за время облучения, в расчете на одно ядро нуклида-мишени. Общепотребительное название  $Q$  - активационный интеграл реакции активации (детектора).

П3.2.2. Активационный интеграл  $Q$  рассчитывают с использованием исходных данных, приведенных в пункте П3.1, по формуле:

$$Q = \frac{A_0}{N_x \lambda \chi} M_p C_B C_f C_{сз} C_{г} \quad (П3-1)$$

где  $M_p$  - поправка на историю мощности реактора и локальной мощности, которая учитывает образование и распад продукта реакции активации при изменении ППН за время облучения в месте облучения детектора;

$C$  - поправки, рекомендации по определению которых приведены ниже;

$$M_p = \frac{\int_{T_0}^{T_1} f(t) P(t) dt}{\int_{T_0}^{T_1} f(t) P(t) e^{-\lambda(T_1-t)} dt} \quad (П3-2)$$

Для условия детектора флюенса при  $T_{1/2} \gg t_0$  и точного вычисления интегралов в формуле (П3-2) погрешность поправки  $\Theta_p$  не превышает 1 - 2% ( $P = 0,95$ ),

$C_B$  - поправка на выгорание, которая учитывает возможность уменьшения числа ядер продукта активации за счет реакции ( $n, \gamma$ ).

Поправка существенна для реакции  $^{58}\text{Ni}(n, p)^{58}\text{Co}$  при плотности потока тепловых нейтронов более  $10^{12}$  нейтр./ $(\text{см}^2 \cdot \text{с})$ . При плотности потока  $10^{13}$  нейтр./ $(\text{см}^2 \cdot \text{с})$  и продолжительности облучения от 50 до 300 сут. поправка  $C_B$  составляет от 1,05 до 1,15. Поправку  $C_B$  можно оценить экспериментально или расчетом (например, способом, изложенным в [3]). Для условий облучения в рамках данной задачи этой поправкой можно пренебречь;

$C_f$  - поправка на фотоделение, которая учитывает появление регистрируемого продукта деления в облучаемом детекторе за счет реакции ( $\gamma, f$ ). Поправку  $C_f$  можно оценить расчетом на основе известных оценок нейтронного спектра  $\varphi(E)$  и фотонного спектра  $\varphi_\gamma(E)$ , а также сечений реакций ( $n, f$ ) -  $\sigma(E)$  и ( $\gamma, f$ ) -  $\sigma_\gamma f(E)$  по формуле:

$$C_f = 1 - \frac{\int_0^{E_{r\max}} \sigma_{\gamma f}(E) \varphi_\gamma(E) dE}{\int_0^{E_{n\max}} \sigma(E) \varphi(E) dE} \quad (П3-3)$$

Если спектры известны из расчетов переноса нейтронов и фотонов в многогрупповом приближении, то поправку можно рассчитать по формуле:

$$C_f = 1 - \frac{\sum_g \sigma_{i,g} \Phi_g}{\sum_n \sigma_{i,n} \Phi_n} \quad (П3-4)$$

где  $\sigma_{i,g}, \sigma_{i,n}$  - групповые сечения  $i$ -й реакции деления под действием фотонов и нейтронов соответственно;

$\Phi_g, \Phi_n$  - расчетные групповые плотности потока фотонов и нейтронов соответственно;

$C_{сз}$  - поправка на самоэкранирование, относящаяся только к детекторам по реакции ( $n, \gamma$ ). Она приводит значение активационного интеграла к условиям "тонкого" детектора. Для условий рассматриваемой задачи существенна поправка на самоэкранирование резонансов в сечении реакции ( $n, \gamma$ ). Рекомендованные подходы расчета такой поправки даны в [2]. Самоэкранированием детекторов в области тепловых нейтронов для рекомендованных реакций активации в рамках данной задачи можно пренебречь;

$C_{г}$  - поправка геометрическая, вводимая для приведения всех измеренных активационных интегралов детекторов одной сборки к условиям облучения в единой точке пространства, в которой размещался основной детектор-монитор. Она учитывает градиент плотности потока нейтронов. Для  $i$ -го детектора  $C_{гi}$  определяется с помощью отношения показаний монитора вблизи детектора  $M_i$  и основного монитора  $M_0$ :



$$C_{\text{н}} = \frac{M_0}{M_i}, \quad (\text{ПЗ-5})$$

В качестве показаний детекторов-мониторов следует использовать скорость счета импульсов на радиометрической установке, приведенную на одно ядро. В качестве детекторов-мониторов следует выбрать один из пороговых детекторов флюенса (например, детектор Fe-54).

ПЗ.2.3. Погрешность активационных интегралов для  $P$ , равного 0,95, следует оценивать по формуле:

$$\delta_{\text{P}} = \sqrt{\theta_A^2 + \theta_N^2 + \theta_x^2 + \sum_k \theta_k^2}, \quad (\text{ПЗ-6})$$

где  $\theta_A$  - полная погрешность измерения активности детектора (берется из Сводного протокола по пункту 5.8);

$\theta_N$  - погрешность числа ядер нуклида-мишени в детекторе (берется из Сводного протокола по пункту 4.6);

$\theta_x$  - погрешность выхода  $C$  s-137 в осколках деления (по приложению 2, табл. П2-2);

$\theta_k$  - погрешность поправок  $M$  и  $C$  по формуле (ПЗ-1).

ПЗ.2.4. По результатам определения отклика детекторов флюенса составляется Сводный протокол определения активационных интегралов, в котором должны быть указаны: номера точек облучения, для которых определены значения активационных интегралов; активности детекторов, приведенные на одно ядро; реакции активации; значения активационных интегралов и их погрешности.

### ПЗ.3. Расчетно-экспериментальная оценка контролируемых характеристик поля быстрых нейтронов

ПЗ.3.1. Контролируемыми нейтронными характеристиками по результатам нейтронно-активационных измерений в реакторах ВВЭР являются величины:

$F_j$  - флюенсы нейтронов с энергией больше  $E_{\text{эфф},j}$ ; - эффективных порогов реакций активации из набора облученных детекторов;

$\Phi_i$  - скорости накопления флюенсов  $F_i$ ;

$Q^M_i$  - нормированные на показание монитора активационные интегралы используемых детекторов.

Дополнительными контролируемыми характеристиками могут быть аппроксимированные значения флюенса  $F(E)$  и скорости накопления флюенса  $\Phi(E)$ , определяемые на основе непосредственно измеренных величин и расчетных методов, аттестованных в установленном порядке.

ПЗ.3.2. Флюенс нейтронов с энергией больше  $E_{\text{эфф},i}$ ; можно рассчитывать по формуле:

$$F_i = \frac{Q_i}{\sigma_{\text{эфф},i}}, \quad (\text{ПЗ-7})$$

где  $(Q_i)$  - активационный интеграл  $i$ -й пороговой реакции активации, определяемый по формуле (ПЗ-1);

$\sigma_{\text{эфф},i}$ ; - эффективное сечение реакции для порога  $E_{\text{эфф},i}$ ;

При известном спектре нейтронов эффективное сечение рассчитывается по формуле:

$$\sigma_{\text{эфф},i} = \frac{\int_0^{\infty} \sigma_i(E) \varphi(E) dE}{\int_{E_{\text{эфф},i}}^{\infty} \varphi(E) dE} \quad (\text{ПЗ-8})$$

где  $\sigma_i(E)$  - дифференциальное сечение дозиметрической реакции;

$\varphi(E)$  - дифференциальная плотность потока нейтронов (спектр нейтронов) в точках за корпусом ВВЭР.

В многогрупповом представлении расчет выглядит так:

$$\sigma_{\text{эфф},i} = \frac{\sum_n \sigma_{i,n} \Phi_n}{\sum_{n=E_{\text{эфф},i}} \Phi_n}, \quad (\text{ПЗ-9})$$

где  $n = E_{\text{эфф},i}$ , означает, что сумма берется по группам от первой до группы  $n$ , нижняя граница которой равна  $E_{\text{эфф},i}$ .

Погрешность  $F_i$  для доверительной вероятности 0,95 можно оценить по формуле:

$$\delta_{F_i} = \sqrt{\delta_{Q_i}^2 + \theta_{\sigma}^2}, \quad (\text{ПЗ-10})$$

где  $\delta_{Q_i}$  - погрешность активационного интеграла  $i$ -й реакции (из Сводного протокола по пункту ПЗ.2.4);

$\theta_{\sigma}$  - разброс значений  $\sigma_{\text{эфф},i}$  при энергии  $E_{\text{эфф},i}$  для  $i$ -й реакции в спектрах рассматриваемого класса (например, см. Ярына В.П., и др. Методические указания. Государственная система обеспечения единства измерений. Характеристики реакторных нейтронных полей. Методика нейтронно-активационных измерений. МИ 1393-86. ВНИИФТРИ. М.: 1986).

ПЗ.3.3. Расчет скорости накопления флюенса быстрых нейтронов для  $i$ -го порогового детектора можно рассчитать по формуле:

$$\Phi_i = \frac{F_i}{\tau_{эфф}}, \quad (ПЗ-11)$$

где  $\tau_{эфф}$  - эффективное время облучения, которое определяется по формуле:

$$\tau_{эфф} = \frac{\int_{t_0}^{t_1} P(t) dt}{P_{ном}}. \quad (ПЗ-12)$$

Погрешность  $\Phi_i$  для доверительной вероятности  $P$ , равной 0,95, можно оценить по формуле:

$$\delta_{\Phi_i} = \sqrt{\delta_{F_i}^2 + \theta_{\tau}^2}, \quad (ПЗ-13)$$

где  $\delta_{F_i}$  - погрешность флюенса  $F_i$  по пункту ПЗ.3.2;

$\theta_{\tau}$  - оценка погрешности  $\tau_{эфф}$ .

ПЗ.3.4. Активационные интегралы, нормированные на показания детектора-монитора, являются спектральной характеристикой поля нейтронов.

Активационные интегралы  $Q_i$ , определенные по пункту ПЗ.2.2, приведены с помощью поправочного коэффициента  $C_{ij}$  к условиям облучения в точке размещения основного детектора-монитора в сборке. Контролируемые характеристики ( $Q_i^M$  - активационные интегралы реакций активации, нормированные на показания детектора-монитора, следует вычислять по формуле:

$$Q_i^M = \frac{Q_i}{Q_M}, \quad (ПЗ-14)$$

где  $Q_M$  - активационный интеграл порогового детектора-монитора.

Погрешности нормированных  $Q_i^M$  равны погрешностям соответствующих ( $Q_i$ ) (по пункту ПЗ.2.3), включая  $Q_M^M$ , равный 1.

ПЗ.3.5. Аппроксимированные значения контролируемых характеристик представляют собой флюенсы нейтронов с энергией, отличающейся от эффективных порогов используемых детекторов. Наиболее характерными для материаловедения корпусов ВВЭР являются флюенсы нейтронов с энергией больше 0,1, 0,5 и 1 МэВ соответственно  $F_{0,1}$ ,  $F_{0,5}$  и  $F_1$ . Для определения этих величин используются в качестве исходных данных активационные интегралы  $Q_i$  (по пункту ПЗ.2.2) или флюенсы  $F_i$  (по пункту ПЗ.3.2).

#### Литература:

1. Гордон Б.Г. Правовые и нормативные основы обеспечения ядерной и радиационной безопасности. М. МИФИ. 2000 г.
2. Общие положения обеспечения безопасности атомных станций. ОПБ-88/97.
3. Гордон Б.Г. Понятия безопасности при использовании атомной энергии. Вестник Госатомнадзора России, №2, 2001 г.