# ТЕХНИКА ЯДЕРНОГО ЭКСПЕРИМЕНТА =

УДК 539.1.07

# РАЗРАБОТКА ДВУХКООРДИНАТНОГО ДЕТЕКТОРА ТЕПЛОВЫХ НЕЙТРОНОВ С ВХОДНЫМ ОКНОМ 600 × 600 мм

© 2020 г. В. А. Андреев<sup>*a*</sup>, Т. А. Гвелесиани<sup>*a*</sup>, Т. И. Глушкова<sup>*a*</sup>, М. Р. Колхидашвили<sup>*a*</sup>, А. Г. Крившич<sup>*a*,\*</sup>, Е. Н. Леонова<sup>*a*</sup>, Д. А. Майсузенко<sup>*a*</sup>, В. А. Соловей<sup>*a*</sup>, О. П. Федорова<sup>*a*</sup>, А. А. Фетисов<sup>*a*</sup>

<sup>а</sup> Петербургский институт ядерной физики им. Б.П. Константинова Национального исследовательского центра "Курчатовский институт" Россия, 188300, Гатчина Ленинградской обл., мкр. Орлова роща, 1 \*e-mail: krivshich\_ag@pnpi.nrcki.ru Поступила в редакцию 26.02.2020 г. После доработки 10.03.2020 г. Принята к публикации 11.03.2020 г.

Описан двухкоординатный детектор тепловых нейтронов, разработанный в НИЦ "Курчатовский институт"—ПИЯФ для малоуглового дифрактометра. Детектор с площадью регистрации  $600 \times 600 \text{ мм}^2$ создан на основе многопроволочной пропорциональной камеры. В качестве конвертора нейтронов используется газовая смесь, содержащая <sup>3</sup>Не. Для повышения чистоты газа и увеличения срока жизни детектора в экспериментальных условиях без перезаполнения рабочего объема разработана и применена новая технология изготовления электродов. Сбор данных осуществляется системой регистрации на основе катодного метода съема информации на *LC*-линии задержки, которая размещена внутри детектора. Конструкция детектора предусматривает возможность его использования в вакууме.

DOI: 10.31857/S0032816220040217

# 1. ВВЕДЕНИЕ

Пространственные и энергетические характеристики пучка нейтронов в малоугловом дифрактометре (рис. 1) формируются нейтроноводной системой 2, монохроматором 3 и коллимационной системой 4. Прямой пучок приходит на исследуемый образец 7, рассеянные на образце нейтроны регистрируются детектором нейтронов 9. Регистрация нейтронов в различных диапазонах переданных импульсов, а также широкий диапазон по переданному импульсу обеспечиваются перемещением детектора вдоль оси пучка. Снизить вклад рассеянных на воздухе нейтронов по пути от образца к детектору удается за счет использования вакуумируемой трубы 8, в которую помещен детектор 9.

Работа детектора 9 в вакууме предъявляет ряд требований к конструкции детектора, в частности необходимо изолировать от вакуума высоковольтную часть и придетекторную электронику. При этом максимально допустимое конструктивное давление газа в этих элементах детектора снижается до 1 атм.

В НИЦ "Курчатовский институт"–ПИЯФ (далее ПИЯФ) на основе многопроволочной пропорциональной камеры (МWPC – Multi-Wire



**Рис. 1.** Принципиальная схема дифрактометра малоуглового рассеяния нейтронов. *1* – нейтронный пучок с замедлителем; *2* – нейтроновод с заслонкой; *3* – монохроматор; *4* – коллимационная система с диафрагмами *5*; *6* – мониторный счетчик; *7* – узел образца; *8* – вакуумный объем; *9* – детектор рассеянных нейтронов.

Proportional Chamber) разработан газоразрядный позиционно-чувствительный детектор (п.ч.д.) с площадью регистрации 600 × 600 мм<sup>2</sup>. В качестве конвертора нейтронов используется газовая смесь, содержащая <sup>3</sup>He.

Детектор такого типа сочетает в себе высокую эффективность регистрации, низкую чувствительность к γ-фону источника, хорошее пространственное разрешение, широкий диапазон по площадям регистрации, стабильность рабочих характеристик и приемлемое быстродействие для большинства экспериментальных установок. Уникальность создаваемых в ПИЯФ детекторов заключается в применении специальной технологии изготовления электродов на основе сверхчистого стекла. Эта технология обеспечивает долговременное сохранение чистоты рабочего газа детектора, что существенно увеличивает ресурс работы и стабильность характеристик во времени таких детекторов по сравнению с аналогичными устройствами.

Настоящая статья посвящена описанию конструктивных особенностей п.ч.д. детектора тепловых нейтронов и регистрирующей электроники к нему.

# 2. ПАРАМЕТРЫ ДЕТЕКТОРА

Основные параметры газоразрядного детектора тепловых нейтронов представлены ниже:

Апертура, мм <sup>2</sup>	$600 \times 600$
Предельные габариты, мм	до 900 × 900 × 200
Число измеряемых координат	2 ( <i>X</i> , <i>Y</i> )
Пространственное разрешение, мм	$3 \times 3$
Длины волн, Å	3-15
Газовая смесь	$^{3}$ He + CF <sub>4</sub>
Эффективность регистрации, %	≥(50-80)
Конструкция	MWPC
Герметичность	Работа в вакууме
Чувствительность к $\gamma$ -фону (по <sup>137</sup> Cs)	${\leq}1\cdot10^{-7}$
Быстродействие детектора, н/с,	$\leq 1.5 \cdot 10^5$
(при просчетах электроники ≤25%)	

# 3. КОНСТРУКЦИЯ ДЕТЕКТОРА

Детектор размещается в замкнутом газовом объеме и состоит из двух функциональных частей (рис. 2): 1) многопроволочной пропорциональной камеры, обеспечивающей газовое усиление первичного заряда и его локализацию; 2) двух дрейфовых промежутков, обеспечивающих требуемую эффективность регистрации нейтронов.

Конструкция МWPC для двухкоординатного детектора нейтронов состоит из пяти плоскостей электродов. В центре находится анод – сетка из

параллельных тонких проволочек W—Au диаметром 25 мкм. Симметрично относительно плоскости анода на расстоянии 3 мм расположены два катода из стальных проволочек диаметром 55 мкм, намотанных с шагом 1 мм. Проволочки каждого катода объединены в группы (стрипы) по три.

Для регистрации двух координат электронной лавины стрипы катодных плоскостей ориентированы ортогонально друг другу. Отводы стрипов соединены с линией задержки (шаг линии равен 3 нс), используемой для съема сигналов с детектора. Также внутри корпуса на расстоянии 10 мм от катодов размещены два дрейфовых катода.

При выборе материала для корпуса детектора учитывались следующие требования:

1) достаточная механическая прочность для заполнения газовой смесью требуемого давления;

2) высокое качество герметизации для сохранения стабильности давления газовой смеси;

3) обеспечение наибольшей трансмиссии нейтронов при минимальной вероятности перерассеяния на входном окне детектора для наибольшей эффективности регистрации без потери разрешения.

На основании ранее проведенных исследований [1] дюралевых сплавов с высокой механической прочностью для корпуса был выбран сплав B95.

Для обеспечения стабильной и долговременной работы двухкоординатного детектора в условиях замкнутого газового объема требуется сохранение чистоты рабочей газовой смеси, поэтому необходимо использовать материалы, не выделяющие примеси в его объем.

Для минимизации газовыделения материалами детектора все электроды МWPC изготовлены из специализированного стекла с нанесенными на его поверхность металлическими ламелями для пайки проволочек. Такая технология позволяет подготовить газовый объем детектора перед заполнением его рабочим газом путем нагрева до температуры 100–120°C с вакуумированием. Все элементы конструкции: уплотнения, материалы изоляции, электрические компоненты, находящиеся внутри газового объема, были проверены и отобраны по минимальному газовыделению на вакуумном стенде с масс-спектрометром остаточных газов.

Для компонент линии задержки результаты проверки представлены на рис. 3. Из детального анализа спектров масс при различных температурах (от комнатной до 120°С) было выяснено, что конденсаторы и катушки индуктивности мало "газят" при нагреве. На спектрах присутствуют массы элементов, соответствующих атмосфере ( $H_2$ ,  $O_2$ ,  $H_2O$ ,  $CO_2$ ). Таким образом, при нагреве детектора до температуры 120°С газовыделения из конденсаторов и катушек индуктивности не произойдет.



Рис. 2. Схема двухкоординатного п.ч.д.

Характеристическое сопротивление линии задержки выбрано равным 100 Ом с шагом отводов (между стрипами) 3 нс. Из-за необходимости установки линии задержки в замкнутом газовом объеме детектора без продува были использованы малогазящие компоненты:  $L = 290 \pm 5\%$  нГн тип LQ31H (типоразмер 1206) и керамические конденсаторы  $C = 27 \pm 5\%$  пФ тип GRM (типоразмер 0805).

# 4. ТЕХНОЛОГИЯ ИЗГОТОВЛЕНИЯ

Технология изготовления п.ч.д. включает в себя изготовление и тестирование пакета электродов МWPC, сборку и тестирование полностью собранного п.ч.д. Пакет электродов — это многослойная структура на базе конструктивных элементов из специализированного стекла. Последовательность изготовления пакета электродов представлена на рис. 4.

Конструктивно анодный и катодные электроды представляют собой стеклянную раму, с противоположных сторон которой приклеиваются стеклотекстолитовые планки с вытравленными на них контактными ламелями. На две другие противоположные стороны электрода приклеиваются ребра жесткости в виде стеклянных планок.

Склейка анодной рамы под пайку электродов и катодных рам под пайку проволочек осуществлялась в соответствии со специально разработанной методикой. Для склейки изготавливалась смесь на основе эпоксидной смолы. Чтобы избежать растрескивания стеклянных рамок при распайке проволочных сеток (температура припоя  $310^{\circ}$ С, температура рамы  $120^{\circ}$ С), электроды равномерно прогревались с помощью термического стола (термостола).

Для намотки проволочных электродов изготавливались проволочные сетки для катода и анода. Для достижения высокой однородности натяжения проволочек анода и катодов, а также высокой точности шага проволочек при изготовлении электродов применялась технология калибровочных гребенок с равномерным шагом, которая позволила обеспечить однородность шага проволочек не хуже  $\pm 20$  мкм.

Перед сборкой все электроды продувались ионизированным азотом, а затем поочередно устанавливались в пакет. Однородность толщины электрода в сборе должна быть не хуже 40 мкм. До установки готового пакета в корпус детектора осуществлялось его высоковольтное тестирование с использованием тестовой газовой смеси: снимались вольт-амперные характеристики и темновые токи.

Готовый корпус был проверен на соответствие фактических и геометрических параметров элементов корпуса требуемым значениям. Была измерена деформация корпуса под рабочим давлением, проведена проверка герметичности с использованием стенда на базе гелиевого течеискателя со сверхчистым <sup>4</sup>He.

В корпус был установлен пакет электродов и линия задержки. Выводы линии задержки и анода подключены к разъемам. Тестирование подключенного пакета электродов проводилось с применением газовой смеси 60%Ar + 30%CO<sub>2</sub> + 10%CF<sub>4</sub> с радиоактивным источником <sup>55</sup>Fe. Для подготовки газовой смеси использовались системы очистки CO<sub>2</sub> и CF<sub>4</sub>, а также установка по смешению этих газов.

После того как детектор был заполнен рабочей газовой смесью <sup>3</sup>He + CF<sub>4</sub>, осуществлялось его итоговое тестирование на измерительном стенде с использованием источника нейтронов  $^{252}$ Cf.

#### 5. ХАРАКТЕРИСТИКИ ДЕТЕКТОРА

Высокие эффективность регистрации и пространственное разрешение двухкоординатного детектора на основе MWPC определяются размерами дрейфовых промежутков и использованием газовой смеси при давлении 2–4 атм.



Рис. 3. Анализ спектров масс для компонент линии задержки (м/з<sub>э</sub> – отношение массы к заряду электрона).

Собственная эффективность детектора [1, 2] определяется отношением числа актов взаимодействий к начальному числу нейтронов, падающих на поверхность детектора под нормальным углом:

$$\varepsilon = \exp[-\mu_{al}d_{al}]\exp[-\mu_{da}d_{a}](1 - \exp[-\mu_{Ld}d_{Ld}]), \quad (1)$$

где  $\mu_x = n_x \sigma_x - линейный коэффициент поглоще$  $ния нейтронов в веществе; <math>n_x - концентрация атомов вещества; <math>\sigma_x - полное$  сечение взаимодействия тепловых нейтронов;  $d_{al}$  – толщина входного окна;  $d_{Ld}$  – толщина стеклянного катода в чувствительной области детектора;  $d_a$  – толщина газового зазора между входным окном и первым катодом. Наибольшая эффективность регистрации достигается при минимизации влияния факторов неэффективности, таких как: входное окно детектора (потери ~15%, сплав В95 при толщине 18 мм), газовый зазор между входным окном детектора и плоскостью первого дрейфового электрода (потери ~25%) и стекло первого (по пучку) катода (потери 4% при толщине 2 мм). Расчетная эффективность двухкоординатного п.ч.д. с входным окном 600 × 600 мм<sup>2</sup> для <sup>3</sup>Не представлена на рис. 5.

Пространственное разрешение детектора ограничено пробегами продуктов ядерной реакции  ${}^{3}\text{He}(n, p)\text{T}$ . Протон и тритон разлетаются в противоположные стороны из точки ядерной реакции и



Рис. 4. Последовательность изготовления пакета электродов.

из-за различных ионизационных потерь и начальных энергий частиц ( $E_p = 573 ext{ кэB}$ ,  $E_T = 191 ext{ кэB}$ ) центр тяжести зарядов облака первичной ионизации смещен относительно точки ядерной реакции на величину  $r = 0.35R_p$ , где  $R_p$  – пробег протона. Таким образом, пространственное разрешение детектора ограничено величиной  $D_{urr} = 2r = 0.7R_p$ .

Зависимость расчетного пространственного разрешения детектора от давления газа CF<sub>4</sub> определялась выражением:

$$D_{\rm ur} \approx \frac{3[{
m MM} \cdot {
m arm}]}{P_{{
m CF}_4}}.$$
 (2)

Пробеги протона вычислялись в программе SRIM [3]. Для наполнения детектора выбрано давление  $P_{CF_4} = 1.5$  атм, при котором пространственное разрешение составляло  $D_{\mu\nu} = 2.0$  мм.

### 6. РЕГИСТРИРУЮЩАЯ ЭЛЕКТРОНИКА

Для сбора и обработки данных с детектора с площадью регистрации  $600 \times 600 \text{ мм}^2$  в ПИЯФ разработана система регистрации данных на основе придетекторной электроники и программного обеспечения. Подобные системы ранее неоднократно создавались для научных установок, последние разработки представлены в [4, 5].

В двухкоординатном детекторе для регистрации частиц используется катодный метод съема информации на линии задержки, что позволяет с высокой точностью определять координаты при относительно малом мертвом времени, ограниченном длиной линии задержки (~1 мкс), и при минимальном количестве регистрирующих каналов электроники — по два канала на каждый катод. Линия задержки состоит из дискретных L и Cэлементов, распаиваемых непосредственно на выводах катодных стрипов на раме.

Импульс, возникающий на линии задержки, идет одновременно к двум ее концам: с одной стороны сигнал поступает на канал  $X_1$  или  $Y_1$ , с другой — на канал  $X_2$  или  $Y_2$ .

Координата нейтрона вычисляется по разности времен прихода импульсов на входы TDC (Time-Digital Converter):



**Рис. 5.** Эффективность п.ч.д. для <sup>3</sup>Не для разных длин волн  $\lambda$  нейтронов. Расчетная эффективность 2D-детектора с входным окном 600 × 600 мм<sup>2</sup>: *1* – эффективность конверсии нейтронов чувствительным объемом детектора (30 мм) без учета факторов ослабления пучка; *2* – сумма эффективности *I* и потерь во входном окне детектора; *3* – сумма *2* и потерь в дрейфовом катоде; *4* – сумма *3* и потерь в газовом зазоре – итоговая эффективность детектора.



**Рис. 6.** Схема регистрирующей электроники детектора. *ЛЗ* – линия задержки для катодов; TDC – цифровой преобразователь время–код; PCI-подсистема – две соединенные платы, размещенные в персональном компьютере *ПК*.

$$x = \left(1 - \frac{XT_2 - XT_1}{T}\right)\frac{L}{2},$$
 (3)

где  $XT_1$  и  $XT_2$  — время прихода сигналов на концы линии задержки; T, нс — длина линии задержки; L физическая длина катода вдоль координаты X. Координата Y рассчитывается аналогично. Сложение вычисленных координат X и Y дает положение нейтрона на плоскости.

Система регистрации данных с п.ч.д. состоит из:

 предусилителей, формирующих логические импульсы с временной привязкой к входному сигналу, поступившему с выходов линий задержки и анода; каждый предусилитель включает в себя низкошумящий предусилитель, усилительформирователь, дискриминатор с привязкой к вершине сформированного импульса;

 – TDC – преобразователя времени в цифровой код, предназначенного для распознавания события и цифрового представления времени, когда произошло событие [6];

 программного обеспечения для сбора и предварительной обработки данных.

Регистрация событий осуществляется по схеме совпадений: сигнал с анода является стартовым, запускающим TDC в режим ожидания сигналов с *X*- и *Y*-катодов. Схема регистрирующей электроники детектора представлена на рис. 6.

PCI-подсистема представляет собой две платы, соединенные через разъем: одна плата — универсальный носитель мезонинных карт с PCI-интерфейсом и локальной 16-битной шиной, вторая — мезонинная плата, подключенная к локальной 16-битной шине носителя и выполняющая функцию цифрового 4-канального TDC. PCI-подсистема занимает один слот PCI-шины компьютера.

ТDС выполнен на основе цифрового преобразователя время-код микросхемы TDC-GPX (используется в режиме 4-канального преобразователя время-код). В состав модуля также входят: микросхема FPGA (Field-Programmable Gate Array) большой степени интеграции семейства Cyclone II и одна микросхема FPGA семейства Max-V. PCI-интерфейс выполнен на основе микросхемы PCI-9030 – мост slave PCI, 16-битная локальная шина.

Для обеспечения работы PCI-подсистемы регистрирующей электроники был разработан драйвер, обеспечивающий возможность работы под управлением OC Windows XP 10 для 32- и 64-разрядных версий OC. Также было разработано программное обеспечение, реализующее: работу модуля в тестовом режиме; набор данных с позиционночувствительного детектора; сохранение данных; визуализацию данных в разных режимах, в том числе вывод 2D- и 3D-графиков, графиков данных по координатам  $X_1, X_2, Y_1, Y_2$  и первичную обработку данных.

Достигнуты следующие основные характеристики:

4 цифровых преобразователя время-код с общим стартом;

мертвое время модуля 3 мкс;

 – дифференциальная нелинейность преобразователя время-код <5%;</li>

число каналов преобразователя время-код до 8192;

 чувствительность преобразователя время код от 130 пс на 1 канал;

 пропускная способность системы на основе компьютера под управлением ОС Windows XP 10 >150000 событий в секунду.

График пропускной способности системы при работе программного обеспечения под управлением OC Windows XP 10 представлен на рис. 7.

Предусмотрены два режима накопления данных: гистограммный (online сортировка данных и построение спектров) и "списочный" (накопление исходных данных в персональном компьютере с последующей offline обработкой). Управление системой осуществляется через операционную систему с интеграцией в предустановленное программное обеспечение. В настоящее время заканчивается разработка нового TDC на базе FPGA-микросхемы большой степени интеграции семейства Cyclone V с интерфейсом 1 Гбит Ethernet, пропускная способность системы превышает 1000000 событий в секунду.



Рис. 7. График пропускной способности системы.

# 7. ЗАКЛЮЧЕНИЕ

В НИЦ "Курчатовский институт"—ПИЯФ разработан двухкоординатный п.ч.д. с площадью регистрации тепловых нейтронов  $600 \times 600 \text{ мм}^2$  на основе многопроволочной пропорциональной камеры. В качестве метода съема информации выбран катодный метод на *LC*-линии задержки, которая размещена внутри детектора. Для сбора и обработки данных разработана система регистрации нейтронов, включающая в себя придетекторную и регистрирующую электронику и программное обеспечение.

# ФИНАНСИРОВАНИЕ РАБОТЫ

Работа выполнена при финансовой поддержке Минобрнауки России, соглашение № 075-15-2019-954 от 31.05.2019, уникальный идентификационный номер проекта RFMEFI60718X0200.

# СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

- 1. Андреев В.А., Ганжа Г.А., Иванов Е.А., Ильин Д.С., Коваленко С.Н., Крившич А.Г., Надточий А.В., Рунов В.В. Препринт ПИЯФ РАН № 2780. Гатчина, 2008.
- Andreev V., Ganzha G., Ilyin D., Ivanov E., Kovalenko S., Krivshich A., Nadtochy A., Runov V. // Nucl. Instrum. And Methods A. 2007. V. 581. P. 123. https://doi.org/10.1016/j.nima.2007.07.044
- 3. *Biersack J.P., Ziegler J.F.* SRIM The Stopping and Range of Ions in Matter. http://www.srim.org
- Глушкова Т.И., Соловей В.А., Ульянов В.А., Дьячков М.В., Колхидашвили М.Р., Савельева Т.В., Сумбатян А.А., Сыромятников В.Г. // ПТЭ. 2019. № 2. С. 19. https://doi.org/10.1134/S0032816219020095
- 5. Дьячков М.В., Соловей В.А., Ульянов В.А., Глушкова Т.И., Савельева Т.В., Колхидашвили М.Р. // Поверхность. Рентгеновские, синхротронные и нейтронные исследования. 2019. № 12. С. 1. https://doi.org/10.1134/S1028096019120069
- Соловей В.А., Савельева Т.В., Колхидашвили М.Р., Гапон О.Н. // ПТЭ. 2019. № 5. С. 145. https://doi.org/10.1134/S0032816219050112