Оптимизация системы замедления нейтронного потока для нейтронного генератора Института прикладной физики РАН

© С.С. Выбин, С.В. Голубев, И.В. Изотов, В.А. Скалыга

Федеральный исследовательский центр Институт прикладной физики им. А.В. Гапонова-Грехова РАН, Нижний Новгород, Россия E-mail: vybinss@ipfran.ru

Поступило в Редакцию 19 мая 2023 г. В окончательной редакции 31 июля 2023 г. Принято к публикации 30 октября 2023 г.

Представлены результаты численных расчетов системы формирования нейтронного потока для D–D нейтронного генератора, разрабатываемого в ИПФ РАН. Его основой является сильноточный газодинамический ионный источник GISMO (Gasdynamic Ion Source for Multipurpose Operation), который способен выдавать пучки ионов дейтерия с энергией до 100 keV и током на уровне сотен миллиампер. Проведена оптимизация геометрических параметров системы замедления нейтронов. Рассматриваемую систему предполагается использовать для проведения облучения клеточных культур, выполняемого в рамках исследований по борнейтронозахватной терапии рака.

Ключевые слова: нейтронный генератор, сильноточный газодинамический ионный источник, нейтроны, численные расчеты.

DOI: 10.61011/PJTF.2023.24.56876.202A

В настоящее время развитие технологии борнейтронозахватной терапии рака сдерживается из-за недостаточного количества доступных нейтронных источников, обладающих достаточной интенсивностью [1]. В Институте прикладной физики РАН ведутся разработки непрерывного интенсивного (ожидаемый нейтронный выход порядка 10¹¹ s⁻¹) нейтронного генератора, основанного на D-D-реакции [2]. Установка включает в себя газодинамический ионный источник, который формирует пучок ионов дейтерия (с полным током в несколько сотен миллиампер), направленный на нейтроногенерирующую мишень. Генерация нейтронов со средней энергией около 2.5 MeV происходит в результате D-Dреакции при бомбардировке пучком ионов дейтерия твердотельной (медной) мишени, работающей в режиме автонасыщения. Проектное значение полного тока пучка составляет 500 mA при его энергии, равной 100 keV. Планируется реализовать полный нейтронный выход на уровне 10¹¹ s⁻¹ с возможностью дальнейшего его увеличения за счет повышения энергии пучка до 200-300 keV.

Предполагается использование данного нейтронного генератора для проведения экспериментов по облучению нейтронами клеточных культур, а также лабораторных животных. В зависимости от постановки задачи необходимо воздействовать на биологический образец потоком нейтронов теплового (менее $0.5 \,\mathrm{eV}$) или эпитеплового (от $0.5 \,\mathrm{do} 30 \,\mathrm{keV}$) диапазонов энергии. Для снижения энергии генерируемых быстрых нейтронов используется замедлитель нейтронов, который располагается между источником и образцом.

Для подготовки к эксперименту необходимо провести оптимизацию параметров замедляющей системы. Это позволит уменьшить негативное влияние излучения быстрых нейтронов, а также снизить требуемое время облучения образцов для достижения биологического эффекта.

В настоящей работе представлены результаты численных расчетов системы формирования нейтронного потока, которая включает в себя замедлитель, отражатель и нейтронную защиту. Последняя необходима для уменьшения радиационного фона вблизи установки до допустимого уровня во время проведения экспериментов. В работе описан дизайн системы для проведения эксперимента по облучению клеточных культур. В ходе оптимизации преследовалась цель увеличения потока тепловых нейтронов через образец при снижении потока нейтронов с более высокой энергией. Были оптимизированы геометрические размеры системы формирования нейтронного потока.

Основу нейтронного генератора данного типа составляет источник ионов. Это газодинамический электронноциклотронный резонансный ионный источник [3], в котором плазма поддерживается излучением технологического гиротрона [4] с частотой 28 GHz и мощностью до 10 kW. Поперечное удержание плазмы обеспечивается за счет наличия открытой магнитной ловушки типа пробкотрон, создаваемой набором постоянных магнитов из сплава Nd—Fe—B. Также в состав установки входят система извлечения ионного пучка, узел мишени и система формирования нейтронного потока (рис. 1). Для обеспечения работы установки в непрерывном режиме предусмотрено принудительное водяное охлаждение элементов, на которых возможно оседание ионного пучка.

Система формирования нейтронного потока представляет собой многослойную структуру, состоящую из замедлителя, окружающего мишень, нейтронного отражателя и биологической защиты, снижающей фоновый



Рис. 1. Схема нейтронного генератора, включающего в себя гиротрон, охлаждаемую плазменную камеру и ловушку из постоянных магнитов, систему извлечения ионного пучка, мишень, систему формирования нейтронного потока. Обозначения TE11 и TE02 соответствуют модам электромагнитной волны, распространяющейся в круглом волноводе.



Рис. 2. Схема системы замедления нейтронов с указанием ее геометрических параметров. Представлено вертикальное сечение при *X* = 0 ст. Стрелками показаны возможные направления распространения образующихся нейтронов.

уровень излучений в помещении (рис. 2). В качестве материала замедлителя использовалась вода. Материа-

лом нейтронного отражателя был выбран свинец. В состав нейтронной защиты входят слои из борированного



Рис. 3. a — зависимости потока нейтронов различных диапазонов энергии (тепловых, эпитепловых, быстрых) (левая шкала) и средней энергии нейтрона (правая шкала) от расстояния до образца. b — зависимость потока нейтронов различных диапазонов энергии от толщины отражателя. c — энергетический спектр нейтронного потока, проходящего через образец, рассчитанный при следующих параметрах: $c_1 = 25$ cm, $c_2 = 30$ cm, $c_3 = 5$ cm, $c_4 = 5$ cm.

полиэтилена с содержанием бора 30% по массе (PB-30), а также слои свинца, необходимые для ослабления потока вторичного *γ*-излучения.

Численное моделирование с использованием кода PHITS [5] осуществлялось методом Монте-Карло в трехмерном пространстве. В модель входят источник нейтронов, система формирования нейтронного потока и образец. Источник нейтронов представляет собой круг, в каждой точке которого нейтроны излучаются изотропно с энергией 2.5 MeV. Такая модель приближенно описывает реальную ситуацию, в которой нейтроны генерируются в ходе D–D-реакции при попадании круглого ионного пучка на твердотельную дейтерийсодержащую мишень. В модели учитываются процессы взаимодействия нейтронов с веществом (упругие и неупругие), а также процессы захвата нейтронов, которые характеризуются образованием вторичных γ -квантов. Значения сечений столкновения нейтрона с ядрами взяты из базы данных JENDL-4.0 [6].

Схема системы формирования нейтронного потока с указанием ее геометрических параметров (c_1-c_8) представлена на рис. 2. Она имеет цилиндрическую

симметрию относительно оси Z (без учета образца). Модель образца представляет собой прямоугольный параллелепипед размером $5 \times 2.5 \times 10$ сm и располагается внутри замедлителя. При таком расположении образца относительно мишени достигается наилучшая однородность потока по сравнению с другими положениями. Поперечный размер канала распространения ионного пучка является заданным ($c_5 = 5$ cm), так как определяется шириной формируемого ионного пучка. Параметры c_7 и c_8 определяют толщину радиационной защиты, непосредственно окружающей источник нейтронов ($c_7 = c_8 = 5$ cm).

По результатам каждого расчета вычисляется средний нейтронный поток (различных энергетических диапазонов) через облучаемый образец. В данном случае интерес представляет поток тепловых нейтронов. Необходимо максимизировать абсолютную величину потока и долю тепловых нейтронов в пучке. Эти условия не могут выполняться одновременно. Важно найти баланс между содержанием фракции тепловых нейтронов в пучке и абсолютным значением потока. Наибольшее влияние на поток оказывает расстояние между источником нейтронов и образцом (параметр с₆). По мере удаления от источника доля тепловых нейтронов в полном потоке растет (рис. 3, a), при этом средняя энергия нейтронов уменьшается. Выберем значение $c_6 = 15 \, \mathrm{cm}$ в качестве оптимального, так как при дальнейшем увеличении расстояния нейтронный поток уменьшается значительно, а доля тепловых нейтронов меняется слабо.

Параметры с1-с4 определяют размеры замедлителя и отражателя. Они оказывают меньшее влияние на нейтронный поток по сравнению с параметром c_6 . Заметим, что при увеличении толщины отражателя (параметр c_2) нейтронный поток монотонно растет (рис. 3, b). В качестве оптимального значения выберем $c_2 = 30 \, \mathrm{cm}$, так как далее поток изменяется незначительно. Параметры с1, с3 и с4 определяют геометрические размеры водного замедлителя. Поиск оптимальных размеров осуществлен путем перебора возможных комбинаций параметров с шагом сетки, равным 5 ст. Максимальное значение потока тепловых нейтронов достигается при $c_1 = 25 \,\mathrm{cm}, c_3 = 5 \,\mathrm{cm}, c_4 = 5 \,\mathrm{cm}$. Расчет показал, что увеличение параметров c3, c4 приводит к снижению потока тепловых нейтронов и увеличению потока уизлучения на образце (при фиксированном значении с1). Это объясняется тем, что увеличение толщины водного замедлителя вдоль оси Z приводит к тому, что часть нейтронов успевает поглотиться до попадания на образец.

На рис. 3, c показан энергетический спектр потока нейтронного и γ -излучения, усредненный по образцу. Пик нейтронного потока при больших энергиях соответствует быстрым нейтронам, которые не успели замедлиться до попадания на образец. Пик γ -излучения при энергии около 2.2 MeV обусловлен вторичными квантами, образующимися при захвате нейтронов ядрами водорода.

Была проведена оптимизация геометрических параметров системы формирования нейтронного потока для D–D нейтронного генератора в ИПФ РАН. По результатам численных расчетов были определены оптимальные размеры водного замедлителя, свинцового отражателя и расстояние между областью генерации нейтронов и образцом. Результаты расчетов будут использованы на этапе конструкторских работ и изготовления первого опытного образца для данного экспериментального стенда.

Дальнейший план исследований включает в себя разработку системы формирования нейтронного потока эпитеплового энергетического диапазона. В ней будут использованы другие материалы в качестве замедлителя нейтронов (в основном MgF₂).

Также необходимо уточнить расчетную модель с учетом реальной геометрии и более корректно задать источник нейтронов (учесть разброс по начальным энергиям нейтронов и анизотропию). Это позволит сопоставлять результаты экспериментов по облучению клеточных культур с численными расчетами.

Финансирование работы

Работа выполнена в рамках научного проекта "Новые источники синхротронного излучения и нейтронов на принципах лазерного ускорения заряженных частиц", финансируемого Министерством образования РФ и реализуемого в соответствии с соглашением № 075-15-2021-1361 от 07.10.2021 г.

Конфликт интересов

Авторы заявляют, что у них нет конфликта интересов.

Список литературы

- M.A. Dymova, S.Yu. Taskaev, V.A. Richter, E.V. Kuligina, Cancer Commun., 40 (9), 406 (2020). DOI: 10.1002/cac2.12089
- [2] С.С. Выбин, И.В. Изотов, В.А. Скалыга, О.В. Палашов, E.A. Миронов, ЖТФ, 92 (12), 1930 (2022).
 DOI: 10.21883/JTF.2022.12.53752.178-22 [S.S. Vybin, I.V. Izotov, V.A. Skalyga, O.V. Palashov, E.A. Mironov, Tech. Phys., 67 (12), 1682 (2022).
 DOI: 10.21883/TP.2022.12.55205.178-22].
- [3] V.A. Skalyga, I.V. Izotov, S.V. Golubev, S.V. Razin, A.V. Sidorov, M.E. Viktorov, Rev. Sci. Instrum., 93 (3), 033502 (2022).
 DOI: 10.1063/5.0075486
- [4] Yu. Bykov, G. Denisov, A. Eremeev, V. Gorbatushkov, V. Kurkin, G. Kalynova, V. Kholoptsev, A. Luchinin, I. Plotnikov, Rev. Sci. Instrum., 75 (5), 1437 (2004). DOI: 10.1063/1.1690480

- [5] T. Sato, Y. Iwamoto, S. Hashimoto, T. Ogawa, T. Furuta, S. Abe, T. Kai, P.-E. Tsai, N. Matsuda, H. Iwase, N. Shigyo, L. Sihver, K. Niita, J. Nucl. Sci. Technol., 55 (6), 684 (2018). DOI: 10.1080/00223131.2017.1419890
- [6] K. Shibata, O. Iwamoto, T. Nakagawa, N. Iwamoto, A. Ichihara, S. Kunieda, S. Chiba, K. Furutaka, N. Otuka, T. Ohsawa, T. Murata, H. Matsunobu, A. Zukeran, S. Kamada, J. Katakura, J. Nucl. Sci. Technol., 48 (1), 1 (2011). DOI: 10.1080/18811248.2011.9711675