ФЕДЕРАЛЬНОЕ ГОСУДАРСТВЕННОЕ БЮДЖЕТНОЕ УЧРЕЖДЕНИЕ НАУКИ ИНСТИТУТ ЯДЕРНОЙ ФИЗИКИ им. Г.И. Будкера СИБИРСКОГО ОТДЕЛЕНИЯ РАН (ИЯФ СО РАН)

А.А. Листопад, В.И. Давыденко, А.А. Иванов, В.В. Мишагин, Р. Улеманн, Б. Швеер

МНОГОЩЕЛЕВАЯ ЧЕТЫРЕХЭЛЕКТРОДНАЯ ИОННО-ОПТИЧЕСКАЯ СИСТЕМА ДЛЯ ФОРМИРОВАНИЯ ДИАГНОСТИЧЕСКОГО ПУЧКА БЫСТРЫХ АТОМОВ

ИЯФ 2012-6

Новосибирск 2012

Многощелевая четырехэлектродная ионно-оптическая система для формирования диагностического пучка быстрых атомов

А.А. Листопад, В.И. Давыденко, А.А. Иванов, В.В. Мишагин, Р. Улеманн, Б. Швеер

Институт ядерной физики им. Г.И. Будкера СО РАН 630090, Новосибирск, Россия

Для формирования узкого диагностического атомарного пучка принципиально важным является вопрос обеспечения его малой угловой расходимости. При использовании щелевой геометрии угловая расходимость пучка в направлении вдоль щелей определяется, главным образом, ионной температурой в источнике. В результате применения многощелевой ионной оптики на инжекторе RUDI полный ток пучка в ионах увеличен с 2 до 3 А, угловая расходимость пучка в направлении вдоль щелей снижена до 0.35°.

Multislit four-electrode ion-optical system for fast atomical diagnostic beam formation

A.A. Listopad, V.I. Davydenko, A.A. Ivanov, V.V. Mishagin, B. Schweer, R. Uhlemann

Budker Institute of Nuclear Physics SB RAS 630090, Novosibirsk, Russia

For the formation of a narrow atomic diagnostic beam the providing of small angular divergence is fundamentally important issue. When using a slit geometry angular divergence of the beam in the direction along the slit is mainly determined by ion temperature in the plasma source. As a result of the applying the multislit ion optics to the injector RUDI the total beam current (in ions) is increased from 2 to 3 A, the angular divergence of the beam in the direction along the slit is reduced to 0.35°.

© Институт ядерной физики им. Г.И.Будкера СО РАН

Введение

играет важную Диагностика плазмы роль плазменных в экспериментах. В 1998 г. для спектроскопии перезарядки ионов примесей плазмы (CXRS) на токамаке TEXTOR (научно-исследовательский центр «Юлих», Германия) был разработан диагностический инжектор RUDI [1]. Для ускорения и формирования 50 кэВ водородного пучка в инжекторе используется многоапертурная четырехэлектродная ионно-оптическая система, особенностью которой является геометрическая фокусировка пучка. Для этого поверхности электродов ИОС имеют сферическую форму, а оси всех элементарных ячеек направлены в одну точку для сведения всех элементарных пучков в общий фокус. Радиус кривизны, определяющий фокусное расстояние, составляет 4 м, точка фокуса примерно соответствует положению центра плазменного шнура токамака.

Предыдущая версия ИОС RUDI, имевшая многоапертурную геометрию с круглыми ячейками, обеспечивала угловую расходимость на уровне 0,55°. При модернизации инжектора было решено использовать многощелевую ионную оптику, с целью увеличения полного тока пучка и снижения угловой расходимости [2]. Щелевая ионная оптика ранее разрабатывалась для диагностического инжектора RUDI-X, в ходе которой были проведены компьютерные расчеты и тестовые эксперименты формирования пучка при помощи элементарной щелевой ячейки [5]. На основании результатов данных исследований, и проведенных тепловых расчетов различных версий геометрии расположения ячеек, стало создание ИОС RUDI с параллельными щелями. Применение щелевой оптики позволило получить значение угловой расходимости пучка вдоль щелей около 0,35 – 0,4°, и 0.6 – 0,65° в направлении поперек щелей.

Диагностический инжектор RUDI

Ниже приведены основные параметры диагностического водородного пучка RUDI (в скобках указаны параметры после модернизации 2010г):

		· · · ·
•	Энергия частиц	50 кэВ
•	Ток ионного пучка	2 (3) A
•	Ток пучка 50 кэВ атомов	1,1 (1.5) A
•	Длительность импульса	4 c (8 c)
•	Фокусное расстояние	4 м
•	Диаметр пучка 1/е (в фокусе)	80 мм (50 × 90 мм)
-	Угловая расходимость	$\pm 0,55^{\circ} (0,35^{\circ} \times 0.6^{\circ})$
	B ACTONUME RUDI THE FEDERAL	плоэми примендетов

В источнике RUDI для генерации плазмы применяется дуговой разряд с накаливаемым катодом [3]. Схема дугового источника приведена на рис. 1. Плазма образуется в компактном дуговом канале, после чего попадает в расширительный объем с периферийной магнитной стенкой. Наличие магнитной стенки повышает однородность плазменного потока на первый электрод ИОС.



Рис. 1. Схема ионного источника RUDI.

1 – термокатод, 2 – вставка катода, 3 – дуговой канал, 4 – анод, 5 – расширительная камера с магнитной стенкой, 6 – ионно-оптическая система, 7 – нейтрализатор.

Ионно-оптическая система

Для формирования диагностического пучка RUDI используется четырехэлектродная ионно-оптическая система (рис. 2).



Рис. 2. Ионно-оптическая система в сборе (слева показана предыдущая геометрия, справа – геометрия с новыми щелевыми сетками и увеличенной апертурой). 1 – плазменный электрод, 2 – вытягивающий электрод, 3 – ускоряющий электрод, 4 – заземленный электрод.

Система электродов имеет следующее распределение потенциалов:

- плазменный электрод 50 кВ;
- вытягивающий электрод 43 кВ;
- ускоряющий электрод -0,5 кВ;
- заземленный электрод 0 В.

Отрицательное напряжение на третьем электроде предотвращает попадание электронного потока из вторичной плазмы в ускоряющий зазор.

B ланной ионно-оптической системе реализован принцип геометрической фокусировки, то есть полный пучок формируется из множества направленных в общую точку фокуса элементарных пучков. Сеточная система RUDI имеет активное водяное охлаждение. Поскольку размещение водяных каналов непосредственно в рабочей области сеток определенные технологические трудности, ланной представляет в конструкции каналы системы охлаждения расположены на периферии держателей сеток.

Разработка щелевой ионно-оптической системы

Первая версия ионно-оптической системы RUDI, спроектированная с круглыми ячейками диаметром 4мм, была оптимизирована для создания водородного пучка с энегрией 50 кэВ и угловой расходимостью 0,55°. Данная величина была обусловлена аберрациями ионной оптики.



Рис. 3. Сравнение существующей и электродов щелевой геометрии.

Одним из вариантов формирования пучка с более низкими значениями угловой расходимости является применение щелеобразной геометрии электродов (рис. 3) [5], в случае чего компоненту электрического поля вдоль щели можно считать нулевой, и расходимость пучка в этом направлении обусловлена только поперечной температурой плазмы в источнике, которая обычно имеет значения порядка 2 – 3 эВ. Приняв данное значение для пучка энергией 50 кэВ, получим величину остаточной угловой расходимости, вычисляемую как $(Ti/E)^{1/2} \sim 0,3^{\circ} - 0,4^{\circ}$.

Среди других достоинств щелевой геометрии следует отметить ее потенциально более высокую прозрачность, и, следовательно, более высокие возможные значения тока пучка по сравнению с дырочной геометрией при исходном размере сеток. К проблемам реализации щелевой оптики можно отнести несколько более затрудненный теплоотвод от длинных перемычек между щелями.

При рассмотрении вариантов щелевой геометрии за основу была взята геометрия круглой элементарной ячейки инжектора RUDI с исходными значениями толщин электродов, фасок и зазоров (рис. 4). Края щели были выполнены с закруглением с радиусом кривизны, аналогичным круглой ячейке. Для подтверждения работоспособности щелевой геометрии было проведено трехмерное моделирование формирования пучка одиночной щелевой ячейкой 4 × 20 мм при помощи кода KOBRA-3D, с помощью которого вычислялись значения угловой расходимости как поперек, так и вдоль щели. Результаты данных расчетов представлены на рис. 5, где также продемонстрирована зависимость точности результатов моделирования от числа разбиений ячейки (сплошная линия – разбиение на 53 млн. узлов, пунктир – разбиение на 26 млн. узлов).



Рис. 4. Экспериментальная щелевая ИОС. Отверстие 4 × 20 мм, толщина электродов 2, 4, 4, 2 мм, зазоры 2,6 / 7 / 1 мм.

Помимо этого, в Институте ядерной физики были проведены тестовые эксперименты с однощелевой ИОС 4×20 мм, в ходе которых измеренные значения угловой расходимости пучка вдоль и поперек щели составили соответственно 0.35° и 0.65° (рис. 5).

Принципиально важным является вопрос тепловой деформации электродов ионно-оптической системы в результате попадания на их поверхность частиц пучка и плазмы из источника, поскольку для аккуратного формирования пучка с малой расходимостью, к взаимному расположению электродов ИОС предъявляются достаточно жесткие требования.

Для получения количественной оценки величин тепловых деформаций, на программе ANSYS были проведены тепловые расчеты существующей геометрии ИОС, после чего был проведен анализ возможных вариантов щелевой геометрии. Всего было рассмотрено порядка 20 вариантов геометрии, с различным количеством, длинами и расположением щелей, с разным значением прозрачности и апертуры ИОС.



Рис. 5. Согласование трехмерных компьютерных симуляций кода КОВRА-3D с результатами экспериментальных измерений.

Были приняты следующие условия расчетов:

- Падающая тепловая мощность на рабочую область сетки 600 Вт (предполагая значение падающей мощности ~0.8% от полной мощности пучка [6], которая составляет 75 кВт).
- Водяное охлаждение периферийной области сетки с конвективным теплообменом 16000 Вт/м²·К.
- Расчеты были проведены для импульсов 8 с.

Вычисления показали, что оптимальной, в отношении величин продольных и поперечных деформаций, является геометрия с щелями длиной до 60 мм, и прозрачностью ~67%. Дальнейшее увеличение прозрачности вызывает снижение механической прочности и жесткости сетки, и приводит к росту тепловых деформаций. Для увеличения расчетного значения тока пучка с 2 до 3 А, апертура ИОС по сравнению со старой была увеличена с 73 до 84 мм.



Рис. 6. Распределение температуры на сетке 1.



Рис. 7. Распределение внутренних напряжений сетки 1.

На рис. 6–9 представлены результаты расчетов распределения температуры, внутренних напряжений, и деформаций для первого электрода многощелевой ИОС.

Молибденовый сплав ТZM использован для производства первой и второй сеток, для которых малые значения тепловых деформаций являются главным требованием при формировании пучка, а третья и четвертая сетки изготовлены из меди, поскольку, в силу их геометрии и конструктивных особенностей ИОС (удаленность каналов системы охлаждения от рабочей области), ключевым моментом для них является обеспечение эффективного теплоотвода. Геометрия и взаимное расположение электродов ИОС показаны на рис. 10.

Согласно результатам тепловых расчетов финальной версии щелевой ИОС, под действием пучка с током 3 А, энергией 50 кэВ и длительностью 8 с, максимальная температура нагрева 287°С достигается на первой сетке, наибольшие деформации вдоль и поперек оси пучка наблюдаются на четвертой сетке и составляют соответственно 0,131 мм и 30,7 мкм.



Рис. 8. Деформации сетки 1 вдоль оси пучка.



Рис. 9. Поперечные деформации сетки 1.



Рис. 10. Взаимное расположение электродов 1 – 4 ИОС (слева направо).



Рис. 11. Высоковольтные электроды щелевой ИОС.

Рис. 12. Щелевая ИОС RUDI в сборе.

Производство электродов было осуществлено в Германии на фабрике PLM GmbH [7]. На рис. 11 и 12 представлены изготовленные электроды многощелевой ИОС RUDI. Необходимо подчеркнуть, что впервые была отработана технология изготовления сеток с прецизионной геометрией формирующих щелевых ячеек на сферической поверхности, для чего были применены технологии фрезеровки И шлифовки с компьютерным управлением, а также метод дуговой эрозии. Более того, изготовление производилось из цельных заготовок без паяных и прочих соединений. Контроль точности изготовления электродов, а позднее - точности сборки ИОС. производился с помощью Цейссовской измерительной машины с точностью 0.001 MM. Согласно измерениям кривизны сферической поверхности сеток, реальное фокусное расстояние ИОС составило 3,5 м, это значение в дальнейшем использовалось при расчетах угловой расходимости пучка.

Тестовые испытания формирования пучка с новой многощелевой ИОС

При установке на RUDI новой ионно-оптической системы была проведена серия исследований формирования пучка. В направлениях вдоль и поперек щелей на основании результатов оптических измерений профилей пучка вычислялись значения угловой расходимости его компонент. Помимо этого, в направлении поперек щелей H_{α} спектр пучка был исследован с высоким ($\lambda/\delta\lambda = 60000$) спектральным разрешением, что на основе анализа уширенных спектральных линий позволило восстановить расходимости компонент пучка из измеренных значений поперечных скоростей в пучке.



Рис. 13. Сопоставление расходимости пучка вдоль и поперек щелей.

В соответствии со свойствами щелевой ионной оптики, угловая расходимость пучка вдоль и поперек щелей имеет различные значения. Это наглядно продемонстрировано на сканах угловой расходимости для 45 кэВ пучка (рис. 13). В направлении вдоль щелей пучок, как ожидалось, имеет пониженный уровень расходимости по сравнению со случаем наблюдения поперек щелей, или с предыдущей версией ИОС RUDI с круглыми отверстиями, поскольку в направлении вдоль щели в формирующей структуре практически отсутствуют аберрации, связанные неоднородностью электрического поля. Результаты измерения профилей пучка калориметром, проводимые ранее, находятся в хорошем соответствии с оптическими измерениями. Следует отметить, что при исследовании расходимости пучка вдоль щелей не было отмечено выраженного минимума на графике зависимости от тока (рис. 13), что может свидетельствовать о низком уровне аберраций в направлении вдоль щелей. Помимо этого,

отмечается незначительное возрастание расходимости вдоль щелей при увеличении тока пучка. Это может быть объяснено ростом плазменной температуры в источнике, поскольку ток пучка регулируется параметрами мощности дугового разряда в генераторе.

Вычисленные значения угловой расходимости для компонент 45 кэВ пучка в направлении поперек щелей представлены на рис. 14. Минимум угловой расходимости пучка соответствует значению тока 2,7 А, что находится в хорошем соответствии с законом Чайлда-Лэнгмюра для данного напряжения. Значение угловой расходимости, полученное при этом, составило 0,65° для компоненты с полной энергией. Данное значение полного тока соответствует плотности тока пучка, равной 90 мА/см². Пересчет в соответствии с законом Чайлда-Лэнгмюра дает значение оптимальной плотности тока 105 мА/см² для напряжения 50 кВ.

В ходе экспериментальных измерений было отмечено существенное различие угловой расходимости для разных компонент пучка. Это, повидимому. связано с приобретением молекулярными компонентами дополнительного вклада в поперечную компоненту скорости за счет высвобождения энергии связи при столкновительной лиссопиании молекулы. Данный эффект можно оценить количественно: если принять начальную поперечную температуру 2 эВ, суммарный выход энергии при диссоциации составляет 2 – 4 эВ, то конечная температура для атомов с половинной энергией составит около ~2 – 3 эВ, для третьей компоненты — 1,5 – 2 эВ. При вычислении угловой расходимости данные значения дадут для компоненты с полной энергией 0,35°, и 0,6° для Е/2 и для Е/3. В указанные расходимости реальности оказываются несколько выше вследствие аберраций ионной оптики.



Рис. 14. Зависимость расходимости 45 кэВ пучка, измеренной в направлении поперек щелей структуры ИОС.

Заключение

В результате проведенной модернизации диагностического инжектора RUDI была разработана новая ионно-оптическая система с щелевыми формирующими ячейками, рассчитанная на ток пучка в ионах до 3 A, и угловую расходимость 0,35° в направлении вдоль щелей, а также усиленный вариант дугового генератора, позволивший увеличить предельное время импульса пучка в модулированном режиме до 8,5 с. Для приложений CXRS диагностики рост плотности пучка в области фокуса позволил увеличить уровень сигнала, и соответственно, повысить временное разрешение измерений, а увеличенная длительность инжекции дала для диагностики возможность покрыть по времени целиком время разряда плазмы на TEXTORe.

После модернизации ионно-оптической системы и дугового генератора RUDI была проведена серия CXRS измерений профилей ионной температуры плазмы вдоль малого радиуса токамака TEXTOR и скорости полоидального вращения плазмы. При этом достигнутая точность измерений ионной температуры составила около 3 эВ в районе границы плазмы со стенкой, скорость вращения плазмы была измерена с точностью 0.5 км/с.

Экспериментальные результаты свидетельствуют, что диагностический пучок RUDI в новой конфигурации благодаря более чем двукратному росту диагностического сигнала обеспечивает стабильные измерения скорости и ионной температуры плазмы на токамаке TEXTOR с временным разрешением порядка 1 с [8]. До модернизации инжектора измерение ионной температуры со схожей точностью требовало усреднения 2 с, а восстановление скорости полоидального вращения – до 4 с.

В настоящее время в Институте Ядерной Физики в стадии разработки находятся несколько проектов инжекторов нейтральных пучков, которые могут быть реализованы на базе щелевой ионной оптики, в частности, большой диагностический инжектор RUDI-X для стелларатора Wendelstein-7X, нагревные и диагностический пучки для токамака TCV, и других.

Данная работа была выполнена в Федеральном государственном бюджетном учреждении Институт ядерной физики им. Г.И. Будкера СО РАН при финансовой поддержке Министерства образования и науки Российской Федерации.

Литература

- [1] Deichuli P.P., A.A Ivanov, V.V. Mishagin, A.V. Sorokin, N.V. Stupishin, and G.I. Shulzhenko. Multi-Seconds Diagnostic Neutral Beam Injector Based on Arc-Discharge with LaB₆ Hollow Cathode. // Fusion Science And Technology, 2005, 47(1T), 330.
- [2] A.A. Listopad, J.W. Coenen, V.I. Davydenko, P.P. Deichuli, A.A. Ivanov, V.V. Mishagin, V.Ya. Savkin, W. Schalt, B. Schweer, G.I. Shulzhenko, N.V.Stupishin and R. Uhlemann. Operation and upgrade of diagnostic neutral beam injector RUDI at TEXTOR tokamak. // Rev. Sci. Instrum., 2010, v.81, 02B104.
- [3] A.A. Ivanov, V.I. Davydenko, P.P. Deichuli, G.I. Shulzhenko, and N.V. Stupishin. Ion sources with arc-discharge plasma box driven by directly heated LaB₆ electron emitter or cold cathode (invited). // Rev. Sci. Instrum., 2008, v.79, 02C103.
- [4] Семашко Н. Н. и др. Инжекторы быстрых атомов водорода. // М.: Энергоиздат, 1981.
- [5] V.I. Davydenko, A.A. Ivanov, I.V. Shikhovtsev, A.V. Sorokin, and R. Uhlemann. Beam formation by ion optical system with slit finite length apertures. // Rev. Sci. Instrum., 2008, v.79, 02B720.
- [6] A.D. Beklemishev, V.I. Davydenko, A.A. Ivanov, and A.A. Podyminogin. Assessment of thermo-mechanical stresses and stability of ion-source grids with peripheral cooling. // Rev. Sci. Instrum., 1998, v.69, p.2007-2011.
- [7] PLM GmbH. PLM GmbH & Co. KG, Am Sägewerk 11, 75242 Neuhausen.
- [8] A. Listopad, J. Coenen, V. Davydenko, A. Ivanov, V. Mishagin, V. Savkin, B. Schweer, G. Shulzhenko and R. Uhlemann. Use of the focusing multislit ion optical system at RUssian Diagnostic Injector (RUDI). // Rev. Sci. Instrum., Feb, 2012, v 83, Issue 2, 02B707.

А.А. Листопад, В.И. Давыденко, А.А. Иванов, В.В. Мишагин, Р. Улеманн, Б. Швеер

Многощелевая четырехэлектродная ионно-оптическая система для формирования диагностического пучка быстрых атомов

A.A. Listopad, V.I. Davydenko, A.A. Ivanov, V.V. Mishagin, B. Schweer, R. Uhlemann

Multislit four-electrode ion-optical system for fast atomical diagnostic beam formation

ИЯФ 2012-6

Ответственный за выпуск А.В. Васильев Работа поступила 12.04. 2012 г. Сдано в набор 13.04. 2012 г. Подписано в печать 13.04. 2012 г. Формат 60х90 1/16 Объем 1,0 печ.л., 0.8 уч.-изд.л. Тираж 90 экз. Бесплатно. Заказ № 6

Обработано на РС и отпечатано на ротапринте «ИЯФ им. Г.И. Будкера» СО РАН, Новосибирск, 630090, пр. Академика Лаврентьева, 11