04;10;12 Особенности генерации низкоэнергетичных электронных пучков большого сечения из плазменного источника электронов пеннинговского типа

© В.Н. Бориско, А.А. Петрушеня

Харьковский национальный университет, 61108 Харьков, Украина e-mail: Borisko@pht.univer.kharkov.ua

(Поступило в Редакцию 10 января 2002 г.)

Экспериментально исследован широкоапертураный плазменный источник низкоэнергетичных электронов, выполненный на базе электрически несимметричного отражательного разряда. Исследованы особенности и определены положения границ режима генерации электронного пучка. Проведен сравнительный анализ влияния размеров и формы разрядных электродов на характеристики источника. Определен способ эффективного управления током электронного пучка.

Введение

В настоящее время электронные пучки большого сечения находят широкое применение в различных технологических процессах: для отжига металлов и полупроводников [1], для накачки электроионизационных лазеров, в радиационной и электронно-лучевой технологии, в плазмохимии и в других областях [2]. В большинстве случаев для получения электронных пучков большого сечения наиболее целесообразно использование плазменных источников электронов ПИЭЛ, что обусловлено широким диапазоном параметров пучков электронов получаемых с их помощью. Основными требованиями, предъявляемыми к таким источникам, являются формирование в эмиссионной области неоднородной плазмы с повышенной плотностью, малый поток нейтралов рабочего газа в ускоряющий промежуток, эффективное управление током электронного пучка, минимальные затраты мощности на формирование плазмы и достаточно большой ресурс работы. Этим требованиям во многом удовлетворяют ПИЭЛ на основе отражательных разрядов с холодными катодами. Источники данного типа могут эффективно работать с химически активными рабочими газами в условиях интенсивной ионной бомбардировки и периодическими контактами с атмосферой, обеспечивают устойчивые режимы работы ПИЭЛ при малых разрядных токах, обладают высокой газовой экономичностью, простой конструкцией и надежны в работе.

В большинстве существующих ПИЭЛ на основе отражательных разрядов с холодными катодами извлечение электронов из плазмы разряда осуществляется за счет высоких вытягивающих напряжений, прикладываемых между плазмой и извлекающим электродом. В этих источниках эмиссия электронов в ускоряющий промежуток осуществляется из плазмы разряда через отверствие малого сечения, что затрудняет их использование для получения электронных пучков большого сечения. Однако при определенных внешних параметрах разряда такого типа, когда в области разряда преобладает отрицательный пространственный заряд, возможен выброс "аномальных" электронов в аксиальном направлении [3,4]. В этом случае эмиссия электронов возможна без использования вытягивающих электродов только за счет энергии, которую они приобретают при взаимодействии с высокочастотными колебаниями, возбуждаемыми в области анодного слоя. Отсутствие извлекающего электрода дает возможность извлекать низкоэнергетичные пучки электронов, а также расширить апертуру эмиссионного отверствия до поперечных размеров анода. Однако существование таких режимов в отражательном разряде остается практически неизученным.

В данной работе приведены результаты экспериментального исследования влияния внешних параметров разряда на режимы генерации низкоэнергетичных электронных пучков из широкоапертурного плазменного источника электронов, выполненного на базе электрически несимметричного отражательного разряда.

Техника эксперимента

Эксперименты проводились с двумя конфигурациями разрядных электродов пеннинговского типа (рис. 1), которые находились в однородном магнитном поле, направленном вдоль оси системы. Первая конфигурация электродов (рис. 1, a) состояла из цилиндрического анода и двух отражательных электродов, один из которых был плоским I, а второй — цилиндрическим 3. Во второй конфигурации (рис. 1, b) все электроды были цилиндрическими. Цилиндрические электроды были изготовлены из нержавеющей стали, а плоский — из дюралюминия.

В ходе экспериментов использовались системы разрядных электродов с диаметрами d = 18, 30 и 80 mm. При этом всегда сохранялось подобие: межэлектродные расстояния катод-анод и длины цилиндрических катодов были равны радиусу, а длина анода — диаметру



Рис. 1. Схема плазменного источника электронов: *а* — конфигурация электродов с плоским катодом; *b* — конфигурация электродов с цилиндрическими катодами.

электродов. Исследования проводились в стационарном режиме горения разряда. Использовались как электрически симметричное, так и несимметричное включение разрядных электродов. В первом случае оба катода (1, 3) находились под одинаковым потенциалом, равным потенциалу земли, а на анод (2) подавался положительный потенциал. Во втором случае катод 3 был заземлен, а разность потенциалов между катодами 1 и 3 изменялась в пределах $\Delta U = (-500 - + 500)$ V.

Исследования проводились при давлении рабочего газа (водород, воздух) $P = 0.01 - 1 \cdot 10^{-3}$ Тогг, индукции магнитного поля B = 0.01 - 0.1 Т, анодном напряжении $U_a = 0.5 - 3.5$ kV и разрядных токах $I_p = 0.1 - 100$ mA. Плотность плазмы $n_e \sim 0.1 - 2 \cdot 10^{10}$ сm⁻³ и температура электронов $T_e = 5 - 20$ eV определялись зондовой методикой. Остаточное давление в вакуумной камере не превышало $4 \cdot 10^{-6}$ Torr.

Электронный пучок извлекался из разряда в аксильном направлении со стороны катода 3. Радиальное распределение плотности тока пучка заряженных частиц, извлекаемых из разряда вдоль оси системы, и их энергия в продольном направлении исследовались с помощью передвижного многосеточного электростатического энергоанализатора 4.

Волновые процессы в плазме исследовались экранированными одиночными цилиндрическими зондами, которые находились под плавающим потенциалом и нагружались на емкостной делитель обладающий высоким импедансом в данном диапазоне частот.

Результаты экспериментов

Существование в отражательном разряде различных режимов горения существенно влияет не только на параметры разряда, но и на свойства плазмы, эмиттирующей электроны [2]. Положение границ режимов горения разрядов такого типа зависит от падения анодного напряжения, напряженности внешнего магнитного поля, давления и сорта рабочего газа, а также от геометрических параметров разряда [5]. Исходя из этого была экспериментально исследована взаимосвязь между различными режимами горения разряда, его геометрией и режимами генерации электронных пучков. Области внешних параметров разряда (анодное напряжение U_a и давление рабочего газа Р), соответствующие этим режимам, показаны на рис. 2. Во всех случаях генерация электронных пучков наблюдалась только в высоковольтном режиме горения разряда. При использовании вместо воздуха более легкого рабочего газа — водорода, а также с уменьшением диаметра разрядных электродов границы режима генерации электронных пучков расширялись в область более высоких давлений рабочего газа и анодных напряжений. Подобные зависимости были характерны и для случаев, когда применялась электрически несимметричная схема включения отражательных электродов при отрицательных значениях ΔU . Для систем разрядных электродов с плоским катодом с уменьшением их диаметра до 18 mm для обоих сортов рабочих газов генерация электронных пучков наблюдалась почти во всей области высоковольтного режима горения разряда (рис. 2, e, f).

Изучение радиальных распределений потенциалов и плотностей плазмы соответствующих режиму генерации электронного пучка показало, что данный режим характеризуется резким снижением потенциала плазмы (рис. 3, *a*, кривые 1-3) и одновременным возрастанием ее плотности (рис. 3, *b*, кривые 1-3) в центральной области разряда по сравнению с их значениями, когда генерация электронного пучка не наблюдалась (рис. 3, *a*, *b*, кривые 4, 5). Применение электрически несимметричной схемы включения отражательных электродов ($\Delta U = -500$ V) приводило к дальнейшему понижению потенциала плазмы (рис. 3, *a*, кривая 2) и одновременному повышению ее плотности (рис. 3, *b*, кривая 2). Когда в качестве рабочего газа использовался воздух, потенциал плазмы (рис. 3, *a*, кривая 3)



Рис. 2. Режимы горения разряда и генерации электронного пучка. I — высоковольтный режим, II — режим генерации электронного пучка, III — сильноточный режим. • — граница существования разряда, • — граница режима генерации электронного пучка \otimes — граница сильноточного режима горения разряда. a, b — цилиндрические электроды диаметром 80 mm; c, d — цилиндрические электроды диаметром 18 mm; e, f — электроды с плоским катодом диаметром 18 mm; a, c, e — рабочий газ водород; a, b, d, e, f — B = 0.06 T, $\Delta U = 0$; c — B = 0.06 T, $\Delta U = -500$ V.

принимал более высокие, а плотность плазмы (рис. 3, b, кривая 3) — более низкие значения, чем для рабочего газа водорода. В режиме генерации электронного пучка в анодном слое разряда наблюдались интенсивные высокочастотные дрейфовые колебания в диапазоне частот $f \sim 10-55$ MHz. Частота данных колебаний зависела как от внешних параметров разряда, так и от диаметра разрядных электродов и сорта рабочего газа. С уменьшением диаметра разрядных электродов, а также массы рабочего газа частота колебаний возрастала.

Радиальная структура эжектируемого электронного пучка для всех систем разрядных электродов была неоднородной и имела максимум на некотором расстоянии от оси системы (рис. 4), положение и интенсивность которого зависели от напряженности внешнего магнитного поля H, падения анодного напряжения U_a , разности потенциалов между катодами ΔU , давления P и сорта рабочего газа, а также от формы и диаметра разрядных электродов. Степень неоднородности электронного пучка уменьшалась, когда применялись плоские катоды, а также с уменьшением диаметра разрядных электродов (рис. 4, b). При использовании вместо воздуха (рис. 4, b, кривая 3) более легкого рабочего газа водорода (рис. 4, b, кривые 1, 2) наблюдались увеличение плотности тока пучка электронов и смещение его максимума к оси системы. Электрическая асимметрия в системе ($\Delta U = -500$ V) позволяла получать еще большие значения плотности тока пучка электронов.



Рис. 3. Радиальное распределение потенциала (*a*) и плотности плазмы (*b*) со стороны катода *3*. Цилиндрические электроды диаметром 80 mm. *I* — рабочий газ водород, $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = 0$; *2* — рабочий газ водород, $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = 0$; *2* — рабочий газ водород, $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = -500$; *3* — рабочий газ воздух, $P = 4 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = 0$; *4* — рабочий газ водород, $P = 10^{-4}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = 0$; *5* — рабочий газ водород, $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.023 T, $U_a = 1.5$ kV, $\Delta U = 0$.



Puc. 4. Радиальное распределение плотности тока пучка электронов за катодом *3* (см. рис. 1). *1*, *2* — рабочий газ водород, *3* — рабочий газ воздух; *a* — цилиндрические электроды диаметром 80 mm. $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.06 T, $U_a = 1.5$ kV; *I* — $\Delta U = 0$, $2 - \Delta U = -500$ V. *b* — электроды с плоским катодом диаметром 18 mm. $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, B = 0.08 T, $U_a = 1.5$ kV; *I*, *3* — $\Delta U = 0$, $2 - \Delta U = -500$ V.

В этом случае при оптимальных значениях внешних параметров разряда плотность тока пучка электронов достигала значения $J = 30-40 \text{ mA/cm}^2$. Энергия пучка составляла E = 5-10 eV, энергетическая эффективность

источника h = 0.3 - 0.6 mA/W, а эффективность извлечения электронов $\alpha = 70 - 90\%$.

Необходимо отметить, что с увеличением плотности тока пучка электронов наблюдалось одновременное



Рис. 5. Зависимости плотностей токов пучков электронов (1) и ионов (2), разрядного тока (3), токов на катод 1 (4) и на катод 3 (5) от величины ΔU . Рабочий газ — воздух. $P = 9 \cdot 10^{-5}$ Torr, $U_a = 1.5$ kV, B = 0.08 T. a — цилиндрические электроды диаметром 18 mm, b — плоский и цилиндрический электроды диаметром 18 mm.

понижение потенциала плазмы в центральной области разряда. Это обстоятельство свидетельствует о том, что выброс, или, скорее всего, истечение электронов в аксиальном направлении, имеет также и электростатическую природу.

Во всех случаях ток пучка электронов был промодулирован высокочастотными дрейфовыми колебаниями.

Наиболее вероятная энергия электронов в пучке составляла 5–80 eV и зависела от геометрии разрядных электродов и сорта рабочего газа. Для водорода она принимала более низкие значения (5–10 eV), чем для воздуха (40–80 eV). Кроме того, в случае применения конфигураций с плоским катодом в энергетических спектрах наблюдались также электроны с энергией, соответствующей разности потенциалов между катодами ΔU . С уменьшением диаметра разрядных электродов их доля в энергетическом спектре понижалась.

Также было изучено влияние степени электрической асимметрии в системе на величины плотностей токов ионов и электронов, одновременно извлекаемых из разряда. Как видно из рис. 5, в области отрицательных значений ΔU плотность электронного тока значительно превышала плотность тока ионов. Путем варьирования величины ΔU можно было эффективно управлять током электронного пучка. В этом случае разрядный ток для систем с цилиндрическими электродами практически не зависел от разности потенциалов между катодами ΔU (рис. 5, *a*), а для конфигурации электродов с плоским катодом такая зависимость наблюдалась в диапазоне $\Delta U = -100 - 500$ V (рис. 5, *b*). Подобные зависимости были характерны для всех систем разрядных электродов и всех сортов рабочих газов.

Кроме того, как видно из рис. 5, при некоторых значениях $\Delta U > 0$ наблюдалась токовая компенсация ионного пучка, эжектируемого одновременно с электронным. Положение зоны токовой компенсации в продольном направлении зависело от величины ΔU . Возрастание ΔU в область положительных значений приводило к удалению зоны компенсации от эмиссионного отверстия.

Выводы

Экспериментально исследованы режимы генерации электронных пучков из источника пеннинговского типа с различной геометрией разрядных электродов. Изучено влияние геометрических факторов (форма и диаметр разрядных электродов), сорта рабочего газа и электрической несимметрии в системе на положение границ режима генерации электронных пучков. Показано, что генерация электронных пучков из источника наблюдалась только в высоковольтном режиме горения разряда. Режим генерации электронных пучков характеризуется более низкими величинами потенциала плазмы и более высокими значениями ее плотности в центральной области разряда по сравнению с режимами, когда эжекция электронов отсутствовала. С уменьшением диаметра разрядных электродов, а также при использовании более легкого рабочего газа границы режима генерации электронных пучков расширяются в область более высоких давлений рабочего газа и анодных напряжений. Предложен способ управления током пучка электронов путем изменения разности потенциалов между катодами. Получены пучки электронов с плотностью тока $J = 30-40 \, \text{mA/c},^2$ и энергией пучка 5-10 eV. Энергетическая эффективность источника составила $h = 0.3 - 0.6 \,\mathrm{mA/W}$, а эффективность извлечения электронов — $\alpha = 70-90\%$.

Список литературы

- [1] Крендель Ю.Е., Лебедева Н.И., Мартенс В.Я. и др. // Письма в ЖТФ. 1982. Т. 8. Вып. 23. С. 1465–1468.
- [2] Крендель Ю.Е. Плазменные источники электронов. М.: Атомиздат, 1977.
- [3] Барзударов Э.М., Кервалишвили Н.А., Кортхонджия В.П. // ЖТФ. 1972. Т. 42. Вып. 9. С. 1904–1908.
- [4] Кервалишвили Н.А. // ЖТФ. 1990. Т. 60. Вып. 2. С. 78-84.
- [5] Рейхрудель Э.М., Смирницкая Г.В., Егизарян Г.А. // ЖТФ. 1973. Т. 43. Вып. 1. С. 130–135.

90