10;12

О транспортировке сильноточного релятивистского электронного пучка в трубе дрейфа в отсутствие внешнего магнитного поля

© С.А. Кицанов, В.В. Ростов, Е.М. Тотьменинов

Институт сильноточной электроники СО РАН, Томск E-mail: totm@lfe.hcei.tsc.ru

Поступило в Редакцию 4 июня 2008 г.

Проведены коллекторные измерения тока сплошного сильноточного электронного пучка, эмитируемого с металлодиэлектрического лезвийного катода в отсутствие внешнего магнитного поля и проходящего через анодную сетку в область гладкой трубы дрейфа. В эксперименте достигнута транспортировка электронного потока на расстояния, 2 раза превышающие диаметр трубы дрейфа. Найдена оптимальная конфигурация катода и охранного электрода, позволившая повысить эффективность релятивистского черенковского СВЧ-генератора без магнитного поля до 10% при импульсной мощности генерации 1.3 GW на частоте 4.03 GHz.

PACS: 84.40.Fe

Возможность транспортировки сильноточного релятивистского электронного пучка (РЭП), формируемого в осесимметричном планарном диоде в отсутствие внешнего магнитного поля, в гладкой трубе дрейфа была ранее теоретически показана в работе [1]. В ней констатировалось, что за счет воздействия со стороны собственного азимутального поля, препятствующего быстрому разлету частиц и доминирующего вблизи анодной сетки в силу граничных условий, длина транспортировки пучка может достигать значений $L_{TR} \approx R_A \gamma^2 = R_B \gamma^2$, где γ — релятивистский фактор, R_A , R_B — радиус трубы дрейфа и внешний радиус пучка соответственно. В этой же работе был представлен новый вариант релятивистского СВЧ-генератора — черенковский СВЧ-генератор без внешнего магнитного поля [1,2]. Были приведены результаты численного моделирования,

26

которые показали, что эффективность данного прибора может достигать 30% при гигаваттном уровне выходной микроволновой мощности. Высокий расчетный КПД генератора достигается за счет длительного взаимодействия [3] РЭП и синхронной электромагнитной волны, имеющей фазовую скорость, близкую к скорости света. Однако в условиях реального эксперимента эффективность преобразования мощности не превышала 8%, а по прошедшему через анодную сетку току 13%, что значительно ниже расчетного значения. Поэтому была необходима экспериментальная проверка эффективности транспортировки сильноточного РЭП в отсутствие внешнего магнитного поля.

Эксперименты были выполнены с использованием импульснопериодического наносекундного ускорителя электронов "СИНУС-7" [4], который генерировал в режиме одиночных импульсов в плоском диоде электронный пучок с током 12 ÷ 15 kA, длительностью около 50 ns при напряжении в диоде ≈ 1.2 MV. Для эмиссии электронов в экспериментах использовались различные конфигурации металлодиэлектрических лезвийных катодов на основе композиции медь-стеклотекстолит. Катоды были образованы структурой периодически расположенных прямых пластин или кольцевых композитных лезвий, помещенных внутрь фокусирующего (охранного) электрода из нержавеющей стали. Также варьировалась конфигурация охранных электродов и выполнялась электрохимическая полировка их поверхностей для снижения вероятности взрывной эмиссии с фокусирующего электрода за время длительности импульса напряжения. Анодная сетка изготавливалась из стальной нержавеющей проволоки диаметром 0.2 mm, с ячейкой в форме квадрата и размером 8×8 mm.

Были выполнены коллекторные измерения (рис. 1, *a*) тока пучка I(L), прошедшего за анодную сетку в область трубы дрейфа диаметром 100 mm, для различных значений зазора анод-катод Z_{C-A} (рис. 1, *b*). Исследования проводились для наиболее интересной с точки зрения применения в черенковском СВЧ-генераторе без магнитного поля области значений прошедшего тока 6–10 kA и энергии электронов ≈ 1.2 MeV. Была использована конфигурация катодного узла из микроволнового эксперимента [2] (внешний диаметр охранного электрода 80 mm, $h \approx 3$ mm, $R \approx 65$ mm). Из полученных зависимостей видно, что с увеличением зазора анод-катод происходило увеличение длины транспортировки электронного пучка в трубе дрейфа. При этом полный



Рис. 1. a — схема измерений тока СРЭП в пространстве дрейфа: I — лезвийный катод, 2 — фокусирующий электрод, 3 — анод в виде сетки, 4 — передвижной графитовый коллектор с токовым шунтом, 5 — труба дрейфа, 6 — торцевой фланец, 7 — вакуумное уплотнение, 8 — поршень для перемещения шунта, 9 — сигнальный кабель, 10 — делитель, 11 — осциллограф TDS 754C; b — зависимости прошедшего тока пучка I от расстояния между коллектором и анодной сеткой L для различных зазоров между катодом и сеткой Z_{C-A} .

ток диода падал от 14.5 до 11.7 kA, а прошедший за анодную сетку ток пучка $I(L \approx 0)$ уменьшался с 10 до 7 kA. Таким образом, отношение прошедшего тока пучка к полному току диода уменьшалось с 0.7 до 0.6, т. е. возрастали потери тока в области планарного диода.

Для измерения радиального распределения тока электронного пучка был разработан передвижной датчик, состоящий из 5 отдельных графитовых коллекторов с токовыми шунтами (рис. 2, *a*), которые располагались на различных расстояниях от центра датчика. Площадь каждого коллектора составляла 50 mm². На рис. 2, *b* представлены амплитуды токов с 5 шунтов, измеренные на различных расстояниях между датчиком и анодной сеткой (*L*) при фиксированном зазоре $Z_{C-A} = 37$ mm.

При фиксированном зазоре $Z_{C-A} = 37 \text{ mm}$ были проведены коллекторные измерения (рис. 1, *a*) прошедшего тока пучка для нескольких вариантов катодов (рис. 3) и размеров ячейки анодной сетки. Эксперименты показали, что увеличение выпуклости катода *h* приводит к некоторому увеличению доли электронного пучка, прошедшего на расстояние порядка $2 \div 3$ диаметров трубы дрейфа ($L \approx 200 \div 300 \text{ mm}$). Однако при этом отношение прошедшего за анодную сетку тока пучка $I(L \approx 0)$ к полному току диода уменьшалось с 0.8 до 0.6 (возрастали потери тока в области планарного диода). Вариации внешнего диаметра охранного электрода (80, 95 mm) и размера стороны ячейки (4, 8, 12 mm), а также замена в катоде прямых лезвий на кольцевые не приводили к существенному изменению условий транспортировки.

В целом данные эксперименты показали заниженные значения длины транспортировки сплошного цилиндрического пучка в трубе дрейфа по отношению к аналитическим и численным оценкам. Наблюдаемое отличие может быть связано с рядом особенностей эксперимента, к числу которых можно отнести: паразитную эмиссию электронов с поверхности охранного электрода, непостоянство импеданса вакуумного диода в течение импульса ускоряющего напряжения ускорителя, конечный размер ячейки анодной сетки. Отметим, что в экспериментах не применялись анодные сетки с размером ячейки менее 4 mm. Это связано с тем, что в первых экспериментах с релятивистским черенковским СВЧ-генератором было замечено, что уменьшение размера ячейки анодной сетки приводило сначала к снижению импульсной микроволновой мощности, затем к значительной дестабилизации от импульса к импульсу и срыву генерации. По-видимому, этот факт



Рис. 2. a — схематический рисунок токового шунта и схемы измерения: 1 — лезвийный катод, 2 — фокусирующий электрод, 3 — анодная сетка, 4 — труба дрейфа, 5 — передвижной датчик, 6 — осциллограф; b — поперечное распределение тока пучка на различных расстояниях от анодной сетки (сжатие пучка собственным магнитным полем происходит на расстоянии $L \approx 100$ mm от анодной сетки).



Рис. 3. Нормированные на максимальные значения $I(L \approx)$ продольные распределения прошедшего тока пучка I(L) для различных катодов при $R \approx 65$ mm: I — катод с прямыми лезвиями $h \approx 3$ mm; 2 — катод с прямыми лезвиями $h \approx 1$ mm; 3 — катод с прямыми лезвиями $h \approx 7$ mm; 4 — катод с цилиндрическими лезвиями $h \approx 7$ mm.

можно связать с тем, что сетка участвует в селекции колебаний в электродинамической системе и дискриминирует высокочастотные колебания, понижая их добротность.

Результаты экспериментов были использованы для повышения эффективности релятивистского черенковского СВЧ-генератора без внешнего магнитного поля. Поскольку присутствие мощного ВЧ-поля электромагнитной волны может приводить к изменения условий транспортировки пучка, а также учитывая необходимость выполнения условий для селекции колебаний, проводилась дополнительная оптимизация катодного узла. В конечном итоге выбор профиля катода с $h \approx 4$ mm, зазора анод-катод $Z_{C-A} = 35$ mm, а также размера ячейки сетки 12 mm позволили повысить пиковую мощность генерации до 1.3 ± 0.3 GW и эффективность прибора по полному току пучка до $10 \pm 2\%$ при стандартном отклонении пиковых значений микроволновой мощности около 13% (серия из 20 импульсов). Длительность микроволновых импульсов в среднем была около 11 ns на частоте генерации 4.03 GHz,

а энергия, измеренная апертурным калориметром, 13 ± 1 J. В серии импульсов наблюдались режимы, когда пиковая мощность генерации достигала 1.6 ± 0.3 GW при эффективности прибора $12 \pm 2\%$. Если при расчете эффективности генератора учитывать только прошедший ток, то КПД прибора составляет 15%, а в ряде режимов около 20%, что близко к расчетному значению 30%.

Таким образом, эксперименты в целом подтвердили результаты проведенного ранее аналитического рассмотрения условий транспортировки сплошного цилиндрического электронного пучка на расстояния, превышающие диаметр трубы дрейфа в отсутствие внешнего фокусирующего магнитного поля [1]. Соответствующий выбор геометрии катода, фокусирующего электрода и размера ячейки анодной сетки позволили повысить мощность СВЧ-излучения релятивистского черенковского СВЧ-генератора без внешнего магнитного поля при неизменной конфигурации его электродинамической системы до 1.3 GW и КПД до 10%.

Авторы выражают благодарность П.В. Выходцеву за помощь в проведении калориметрических измерений.

Список литературы

- [1] Климов А.И., Коровин С.Д., Ростов В.В. и др. // Изв. вузов. Радиофизика. 2006. Т. 49. № 10. С. 829–836.
- [2] Климов А.И., Коровин С.Д., Ростов В.В. и др. // Письма в ЖТФ. 2006. Т. 32.
 В. 3. С. 55–61.
- [3] Гапонов-Грехов А.В., Петелин М.И. // Вестник АН СССР. 1979. № 4. С. 11– 23.
- [4] Коровин С.Д., Ростов В.В. // Изв. вузов. Физика. 1996. № 12. С. 21-30.