

04:09:12

ЭФФЕКТИВНЫЙ ВОЗБУДИТЕЛЬ РАЗРЯДА НА ПОВЕРХНОСТНОЙ ВОЛНЕ МИЛЛИМЕТРОВОГО ДИАПАЗОНА

© А.Л. Вихарев, О.А. Иванов, А.Л. Колыско

1. Интерес к газовым разрядам, поддерживаемым с помощью поверхностных электромагнитных волн (ПВ), обусловлен перспективами использования таких разрядов в различных практических приложениях (от газовых лазеров до напыления алмазных пленок) [1–4]. Разряд на ПВ является привлекательным для тех приложений, где требуется создание протяженных столбов неравновесной плазмы.

Известен ряд устройств, позволяющих возбуждать разряд на ПВ в различных частотных диапазонах, к которым относятся: робокс [5] в диапазоне частот 1–300 МГц, сурфатрон в диапазоне 0.3–3 ГГц [1], в области более высоких частот (свыше 1 ГГц) — сурфагайд [6]. Величина закачиваемой в разряд с помощью сурфатрона или робокса СВЧ мощности ограничена электрической прочностью коаксиального кабеля и обычно не превышает одного киловатта. Волноводные конструкции (сурфагайды) позволяют использовать более высокие уровни СВЧ мощности. В этих устройствах плазма создается в трубке, пересекающей волновод по широкой стенке так, что ось трубы параллельна вектору электрического поля в волноводе. Для увеличения напряженности электрического поля в области возбуждения ПВ используется сужение волновода.

В настоящее время достаточно хорошо исследованы режимы поддержания разрядов на ПВ при относительно низких частотах возбуждения $f \leq 2.45$ ГГц. Импульсные режимы возбуждения поверхности волны и разряд на ПВ, создаваемый излучением более высоких частот, изучены менее полно.

Концентрация электронов в разрядной плазме, формируемой поверхностью волной, превышает величину $N_e = N_c(1 + \epsilon_g)$ (где $N_c = m(\nu^2 + \omega^2)/4\pi e^2$ — критическая концентрация, m и e — масса и заряд электрона, $\omega = 2\pi \cdot f$, ν — частота соударений электрон-молекула, ϵ_g — диэлектрическая проницаемость материала трубы, для частоты $f = 40$ ГГц $N_c \geq 2 \cdot 10^{13} \text{ см}^{-3}$) и, следовательно, существенно возрастает с увеличением частоты возбуждающего поля в области $\nu < \omega$. При этом возрастает и необходимая для поддержания разряда СВЧ мощность. Так, согласно [6], дли-

на разряда L_p определяется выражением $L_p = Af^{-m} P_a^p$, где A — не зависящая от частоты и мощности константа, а P_a — поглощаемая в разряде мощность. Значения m и p обычно лежат в диапазоне $0.5 \leq p \leq 1$, $1 \leq m \leq 2$. Поэтому для создания протяженных столбов плазмы в коротковолновом диапазоне возникает необходимость использования мощных импульсных СВЧ источников.

В настоящее время, насколько нам известно, максимальная частота, на которой удалось получить разряд на ПВ, не превышает 10 ГГц [7,8]. В первую очередь, это связано с тем, что использование традиционных конструкций возбудителей поверхностных волн на высоких частотах и больших уровнях СВЧ мощности затруднено из-за малых геометрических размеров волноводов. Так, для сурфагайда, предложенного в работе [6], внешний диаметр разрядной трубы не должен превышать четверти ширины волновода, что для излучения с длиной волны $\lambda = 8$ мм составляет менее 2 мм и вряд ли представляет интерес для широкого практического использования. Другая конструкция возбудителя, используемая для создания разряда на ПВ излучением большой мощности трехсанитметрового диапазона (E -тройник с согласующим поршнем в H -плече [8]), также малопригодна для более коротких длин волн.

В данной работе на основе преобразователя волн $H_{11}^O \rightarrow H_{01}^O$ [9] круглого волновода, предлагается новый тип возбудителя, позволяющего создавать импульсный разряд на ПВ в миллиметровом диапазоне длин волн.

2. В экспериментах возбуждение поверхностной волны осуществлялось излучением восьмимиллиметрового диапазона. Схема экспериментальной установки приведена на рис. 1. В качестве СВЧ генератора использовался магнетрон с выходной мощностью $P = 30 - 60$ кВт. Длительность СВЧ импульса изменялась в пределах $t = 0.5 - 10$ мкс, а частота следования импульсов $F = 10 - 1000$ Гц. Излучение магнетрона, генерируемое в виде моды H_{10}^O прямоугольного волновода сечением 3.4×7.2 мм 2 , первоначально трансформировалось в моду H_{11}^O круглого волновода, а затем с помощью преобразователя волн [9] в моду E_{01}^O сверхразмерного (диаметр $D = 16$ мм) круглого волновода. Разряд создавался в кварцевых трубках с внутренним диаметром $2r = 4,7$ мм, внешним диаметром $2R = 6,9$ мм и длиной $L = 30$ см, располагаемых вдоль оси круглого волновода (при экспериментах с толстой трубкой диафрагма не использовалась). Ось трубы была параллельна также вектору электрического поля в волноводе, по которому осуществлялся подвод СВЧ энергии к возбудителю. Трубка наполнялась различными газами (воздух, аргон, гелий), давление газа в трубке варьировалось в диапазоне $p = 0.1 - 60$ Тор.

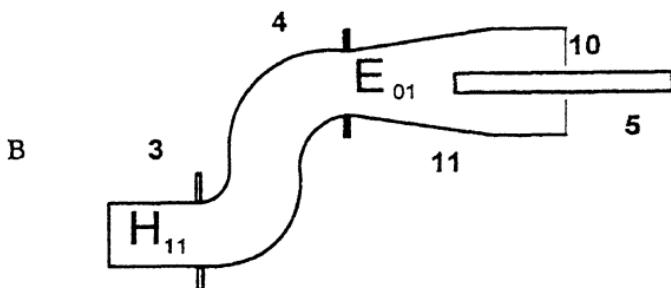
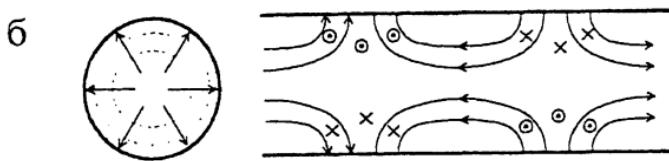
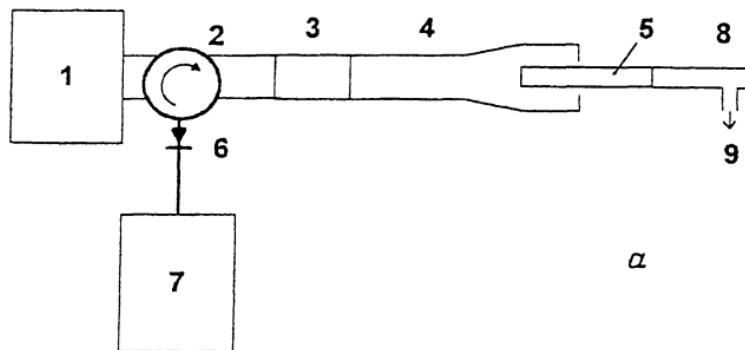


Рис. 1.

a — схема экспериментальной установки; *б* — структура магнитного H (\cdots) и электрического E ($-$) поля на выходе преобразователя моды $H_{11}^O \rightarrow E_{01}^O$; *в* — конструкция возбудителя поверхностных волн. 1 — СВЧ генератор, 2 — направленный ответвитель, 3 — преобразователь моды $H_{10}^O \rightarrow H_{11}^O$, 4 — преобразователь моды $H_{11}^O \rightarrow E_{01}^O$ круглого волновода, 5 — разряд, 6 — СВЧ детектор, 7 — осциллограф, 8 — кварцевая трубка, 9 — откачка, 10 — диафрагма, 11 — рупор.

Таким образом, для возбуждения поверхностной волны использовалась мода E_{01}^O круглого сверхразмерного волновода. Структура этой моды такова (рис. 1), что максимум компоненты E_z электрического поля находится в центре волновода, а направление E_z совпадает с осью волновода и газоразрядной трубки. Ориентация других компонент электромагнитного поля (E_r и H_φ) также близка к структуре полей в аксиально симметричной поверхностной волне. Поэтому мода E_{01}^O круглого волновода представляет привлекательной для эффективного возбуждения поверх-

ностной волны. Кроме того, такая конструкция возбудителя обеспечивает трансформацию падающего излучения в поверхностную волну на всей длине, находящейся в выходном волноводе трубы, а не только в области сужения волновода, как это происходит в сурфагайде [6].

Конструкция возбудителя и структура поля в волноводе на выходе преобразователя приведена на рис. 1. Остановимся коротко на конструкции возбудителя. Преобразователь волн $H_{11}^O \rightarrow E_{01}^O$ [9] выполнен на основе круглого изогнутого волновода (диаметром 8 мм) со знакопеременной кривизной. Для обеспечения связи волн H_{11}^O и E_{01}^O изгиб волновода находился в плоскости вектора напряженности электрического поля волны H_{11}^O . Согласно [9], такой преобразователь обладает большой широкополосностью и обеспечивает эффективность преобразования $\eta = 0.9 - 0.99$ в широком диапазоне параметра $kD = 2.7 - 8.5$ ($k = 2\pi/\lambda$).

На выходе возбудителя устанавливалась тонкая (толщиной 70 мкм) металлическая диафрагма с диаметром D_1 , несколько превышающим диаметр газоразрядной трубы. Диаметр отверстия диафрагмы подбирался таким образом, чтобы значительная часть мощности на mode E_{01}^O , в отсутствие разряда, отражалась от диафрагмы. В этом случае формируемая в возбудителе стоячая волна существенно облегчала зажигание разряда в широком диапазоне давлений газа, этому способствовало и усиление поля на краях диафрагмы (при высоком уровне СВЧ мощности разряд возбуждался и без диафрагмы). В то же время поверхностная волна, распространяющаяся вдоль трубы и локализованная вблизи ее стенок, свободно проникала через отверстие тонкой диафрагмы. Таким образом, возбудитель фактически подобен сурфагайду [6], в котором, однако, диафрагма и отверстие связи ориентированы вдоль направления распространения электромагнитной волны в волноводе. При этом, как и в сурфагайде, для эффективного возбуждения ПВ существуют оптимальные соотношения между радиусом разрядной трубы и диаметрами выходного волновода и диафрагмы. Оптимальные соотношения находились в диапазоне $D/2R \sim (1.3 - 2)$, $D_1/2R \sim (1.2 - 1.5)$. Кроме того, эксперименты показали, что эффективное возбуждение наблюдается, когда диаметр выходного волновода в области расположения трубы не сильно превышает длину возбуждающей волны ($D/\lambda \leq 2$). Дополнительное согласование может осуществляться изменением длины, находящейся в возбудителе части газоразрядной трубы. Описанная конструкция оказалась весьма эффективной при высоком уровне СВЧ мощности, когда не требуется значительного дополнительного увеличения напряженности электрического

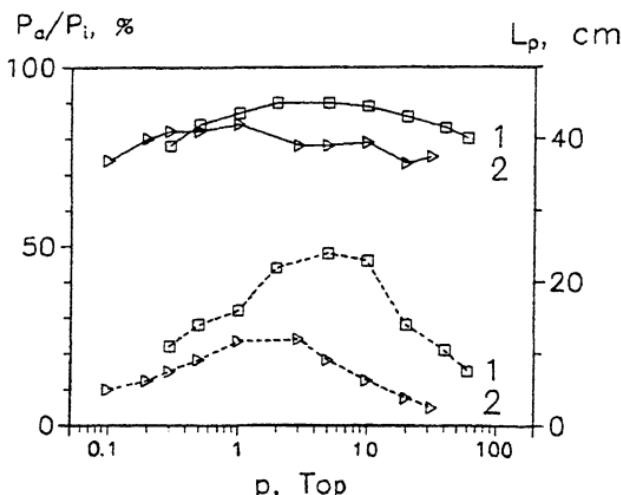


Рис. 2. Зависимость эффективности поглощения (—) и длины разряда (---) от давления аргона при длительности СВЧ импульса $\tau = 5 \text{ мкс}$:
 1 — $2R = 9 \text{ мм}, P_i = 50 \text{ кВт}$, 2 — $2R = 6 \text{ мм}, P_i = 40 \text{ кВт}$.

поля в области возбуждения ПВ и необходимо избежать пробоя газа в волноводе, вне разрядной трубы.

Определение эффективности возбудителя проводилось по схеме, приведенной на рис. 1. Отраженная от возбудителя СВЧ мощность через циркулятор поступала на калибранный кристаллический детектор. Мощность P_a , поглощаемая в разряде измерялась по разнице между мощностью отраженной от возбудителя в отсутствие разряда P_i и при его зажигании P_r : $P_a = P_i - P_r$. Эффективность возбуждения поверхностью волны, определяемая как отношение P_a/P_i , при различных давлениях аргона представлена на рис. 2.

Измерения показали достаточно высокую эффективность возбуждения в широком диапазоне давлений газа и уровней падающей СВЧ мощности. Некоторое уменьшение поглощаемой мощности на границах исследуемого диапазона давлений связано с возрастанием полей пробоя и соответственно увеличением необходимого для зажигания разряда времени. Более низкая эффективность возбуждения разряда на ПВ в тонкой трубке, по-видимому, обусловлена неоптимальным (для данной трубы) соотношением $D/2R \sim 2.5$, при котором СВЧ излучение, распространяющееся по периферии выходного волновода, слабо взаимодействует с плазмой разряда. На рис. 2 приведена также зависимость длины разряда от давления аргона. Эта зависимость при фиксированной длительности СВЧ импульса имеет характерный максимум, определяемый величиной

скорости распространения фронта ионизации в разряде на ПВ при различных давлениях газа [8].

3. Таким образом, в данной работе предложен новый эффективный тип волноводного возбудителя поверхностных волн для создания протяженных столбов неравновесной плазмы с высокой концентрацией электронов. Показано, что использование моды E_{01}^O круглого волновода позволяет создавать импульсный разряд, поддерживаемый поверхностными волнами при существенно более высоких частотах возбуждения, чем в известных ранее конструкциях возбудителей. Впервые реализован разряд на поверхностной волне в миллиметровом диапазоне длин волн.

Авторы выражают благодарность Д.В. Виноградову за полезные консультации. Работа выполнена при частичной поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (проект 95-02-05586а).

Список литературы

- [1] Moisan M., Ferreira C.M., Hajlaoui Y. et al. // Rev. Phys. Appl. 1982. V. 17. P. 707–727.
- [2] Moisan M., Zakrzewski Z. // J. Phys. D.: Appl. Phys. 1991. V. 24. P. 1025–1048.
- [3] Ferreira C.M., Moisan M. (ed.) // Microwave discharges: Fundamentals and Applications, NATO Advanced Research Workshop. Plenum, New York, 1993.
- [4] Borges C.F.M., Moisan M., Gicquel A. // Diamond and Related Materials. 1995. V. 4. P. 149–154.
- [5] Moisan M., Zakrzewski Z. // Приборы для научных исслед. 1987. № 10. С. 108–111.
- [6] Moisan M., Zakrzewski Z., Pantel R., Leprince P. // IEEE Trans. on Plasma Phys. 1984. V. 12. N 3. P. 203–214.
- [7] Abed S., Bouvier A.J. Bouvier A.M. et al. // J. Phys. D.: Appl. Phys. 1982. V. 15. P. 595–604.
- [8] Bohle A., Ivanov O., Kolisko A. et al. // J. Phys. D.: Appl. Phys. 1996. V. 29. N 2. P. 369–377.
- [9] Виноградов Д.В., Денисов Г.Г. // Изв. вузов. Радиофизика. 1990. Т. 33. В. 6. С. 726–732.

Институт прикладной физики РАН
Нижний Новгород

Поступило в Редакцию
14 мая 1996 г.