## 12

## О селекции колебаний в релятивистской лампе обратной волны дециметрового диапазона длин волн на основе коаксиального волновода

© Е.М. Тотьменинов, А.И. Климов, В.Ю. Конев, И.В. Пегель, В.В. Ростов, Р.В. Цыганков, В.П. Тараканов

Институт сильноточной электроники СО РАН, Томск Национальный исследовательский Томский политехнический университет, Томск Объединенный институт высоких температур РАН, Москва E-mail: totm@lfe.hcei.tsc.ru

## Поступило в Редакцию 18 июля 2013 г.

Теоретически и экспериментально исследована конкуренция колебаний в релятивистской лампе обратной волны (РЛОВ) на основе коаксиального волновода. Показано, что стартовый ток для несимметричных волн магнитного типа  $TE_{m1}$  ниже, чем для TEM-волны. Преимущественное возбуждение таких волн подтверждено в численных расчетах с помощью кода КАРАТ. В экспериментальном макете прибора для подавления возбуждения несимметричных колебаний внутренний проводник коаксиального волновода снабжен продольными разрезами. В результате осуществлен режим устойчивой генерации на TEM-волне с частотой 1.23 GHz, пиковой мощностью 260 MW и эффективностью преобразования мощности электронного пучка в мощность излучения 28% при длительности CBЧ-импульса 33 ns.

РЛОВ с коаксиальной замедляющей системой (3С) и трубчатым сильноточным пучком электронов во внешнем магнитном поле рассматривается как перспективное устройство для генерации мощного микроволнового излучения в диапазоне частот 1-2 GHz [1]. Прибор отличается от других известных схем РЛОВ (с запредельным сужением [2], с резонансным рефлектором [3]) меньшими размерами электродинамической системы и временем переходного процесса [1]. В то же время в экспериментах с прибором, рассчитанным на работу с волной ТЕМ, обнаружилось конкурентное возбуждение волн с различной поперечной

23

структурой. Селекция колебаний путем подбора энергии электронов и ведущего магнитного поля лишь отчасти решила проблему, поскольку нарушение соосности проводников 3С вновь приводило к возбуждению конкурирующих колебаний [4]. В данной работе анализируются условия возбуждения конкурирующих колебаний в коаксиальной РЛОВ и демонстрируется способ селективного возбуждения волны типа ТЕМ.

В коаксиальной РЛОВ продольное электрическое поле электромагнитной волны представлено главным образом двумя замедленными гармониками: "минус первой" (синхронной с электронами пучка) и "плюс первой". Поле основной гармоники, в отличие от РЛОВ на основе полого круглого волновода, чисто поперечное и мало влияет на движение электронов. С другой стороны, поскольку электроны пучка транспортируются между близко расположенными гофрированными поверхностями, высока связь пучка с полем синхронной гармоники.

Полагая, что средние радиусы внутреннего и внешнего проводников коаксиальной линии  $R_1$  и  $R_2$  не слишком сильно различаются, ограничимся рассмотрением условий возбуждения низших волн магнитного типа  $TE_{m1}$  с небольшими азимутальными индексами m (при m = 0 — волна TEM). Магнитные волны с радиальными индексами более единицы, а также волны типа TM, лежащие существенно выше по частотам, не рассматриваются. Для волн названных типов оценим их стартовый ток [5], определяемый в простейшей модели РЛОВ как

$$I_{st} = I_0 \, \frac{(\gamma_0^2 - 1)^{3/2}}{4\pi^3 c Z} \left(\frac{\lambda}{L} \, \xi_{st}\right)^3. \tag{1}$$

Здесь  $I_0 = mc^3/e \approx 17 \text{ kA}$ ,  $\gamma_0$  — релятивистский фактор электронов, c — скорость света в вакууме,  $\lambda = c/f$  — длина волны на частоте f, L — длина 3C,  $\xi_{st} = 1.97$  — собственное число краевой задачи РЛОВ,

$$Z = |E_{z,b}^2| / (2k^2 P) \tag{2}$$

— сопротивление связи электронного пучка с волной, имеющей волновое число  $k = \omega/c$ , амплитуду синхронной гармоники на траектории пучка  $E_{z,b}$ , и переносящей мощность *P*. Оценим величину сопротивления связи для ТЕМ-волны, а затем и для волн  $TE_{m1}$ . Пусть проводники коаксиальной линии синфазно гофрированы с амплитудами  $\delta_1$  и  $\delta_2$  и имеют радиусы  $\tilde{R}_{1,2}(z) = R_{1,2} + \delta_{1,2} \cos \bar{h}z$ . Здесь  $R_1$  и  $R_2$  — средние радиусы,  $\bar{h} = 2\pi/d$ , где d — период гофрировки. В случае мелкой

гофрировки ( $\delta \overline{h} \ll 1$ ) граничное условие на поверхности проводников (равенство нулю касательной компоненты электрического поля) принимает приближенный вид  $0 = E_t \approx E_z + E_r \delta \overline{h} \sin \overline{h} z$  или

$$E_z \approx -E_r \delta \overline{h} \sin \overline{h} z, \qquad (3)$$

где  $\delta = \delta_1$  или  $\delta = \delta_2$ . Считая компоненту поля  $E_r$  связанной только с нулевой пространственной гармоникой ТЕМ-волны и представляя компоненту  $E_z$  в виде суммы (+1)-й и (-1)-й пространственных гармоник, можно получить выражение для сопротивления связи этих гармоник с тонким трубчатым электронным пучком радиусом  $r_b$ . Так, для замедленной (-1)-й гармоники ТЕМ-волны получаем

$$Z_{-1}^{\text{TEM}} = \rho_{coax} G^2; \tag{4}$$

здесь  $\rho_{coax} = (2/c) \ln R_2/R_1$  — волновое сопротивление однородной коаксиальной линии,

$$G = \frac{h}{2k} \times \frac{\left\{\frac{\delta_2}{R_2} K_0(\kappa R_1) - \frac{\delta_1}{R_1} K_0(\kappa R_2)\right\} I_0(\kappa r_b) + \left\{\frac{\delta_1}{R_1} I_0(\kappa R_2) - \frac{\delta_2}{R_2} I_0(\kappa R_1)\right\} K_0(\kappa r_b)}{\ln R_2 / R_1 \left\{I_0(\kappa R_2) K_0(\kappa R_1) - I_0(\kappa R_1) K_0(\kappa R_2)\right\}},$$

где  $I_0$  и  $K_0$  — модифицированные функции Бесселя,  $\kappa = \sqrt{\overline{h^2} - 2\overline{h}k}$  — модуль поперечного волнового числа замедленной (-1)-й гармоники.

В случае, когда  $\kappa R_1 \gg 1$  и  $R_2 - R_1 \ll R_1$ , можно перейти от коаксиальной линии к плоской (полосковой) линии с зазором  $D = R_2 - R_1$ и шириной  $a = \pi (R_1 + R_2)$ , замкнутой в поперечном направлении условием периодичности. Считая, что ленточный электронный пучок транспортируется посередине между проводниками линии, имеющими одинаковую глубину гофрировки  $\delta$ , нетрудно из (4) получить

$$Z_{-1}^{\text{TEM}} \approx \rho_{strip} \left( \frac{\delta}{D} \, \frac{\overline{h}}{k} \, \frac{\text{sh}(\kappa D/2)}{\text{sh}\kappa D} \right)^2,\tag{5}$$

где  $\rho_{strip} = 4\pi D/ca$  — волновое сопротивление плоской линии. Также нетрудно убедиться в том, что в плоском случае при гофрировке лишь одного из проводников сопротивление связи уменьшается вдвое (подобный результат отмечался в [6]).

Оценки по формулам (4), (5) и численные расчеты с использованием РіС-кода КАРАТ [7] показывают, что для коаксиальных 3С с рабочей волной ТЕМ величина сопротивления связи с синхронной гармоникой может достигать ~ 10  $\Omega$  — в несколько раз больше, чем обычно в 3С в виде полого волновода. Этим объясняется сравнительно малое время раскачки колебаний (относительно периода колебаний) коаксиальных РЛОВ ( $\tau/T \propto (Z_{-1}I_b)^{-1/3}[1 - (I_{st}/I_b)^{1/2}]^{-1}$ , где  $I_b$  — рабочий ток генератора [5]).

Пользуясь приближением плоской линии, оценим сопротивление связи для волн  $TE_{m1}$ . Каждая из таких волн складывается двумя парциальными волнами, имеющими в нулевой гармонике электрическое поле, ортогональное проводникам линии, и распространяющимися под бриллюэновскими углами  $\theta_{Br} = \pm \arcsin \lambda / \lambda_{cr}$ , где критическая длина волны  $\lambda_{cr} = a/m$ . Если линия гофрирована в направлении *z*, то связанное с гофрировкой электрическое поле (3) определяется поперечным полем нулевой гармоники, глубиной и периодом гофрировки, но не зависит от бриллюэновского угла. Поэтому числитель в (2) в рамках сделанных приближений одинаков для волны TEM и всех волн  $TE_{m1}$ . Величина мощности *P* в знаменателе (2) максимальна для волны TEM, а для волн  $TE_{m1}$  уменьшается с ростом бриллюэновского угла пропорционально величине  $\cos \theta_{Br} = \sqrt{1 - (m\lambda/a)^2}$ . Поэтому при равных частотах и амплитудах волн имеем связь:  $Z_1^{TM_{m1}} = Z_{-1}^{TEM} / \sqrt{1 - (m\lambda/a)^2}$ .

С учетом сказанного, используя выражения (1) и (5), в приближении плоской линии получаем оценочное выражение для стартового тока волновых мод  $TE_{m1}$  (при m = 0 — для моды TEM):

$$I_{st} = I_0 \frac{\xi_{st}^5}{(2\pi)^4} (\gamma_0^2 - 1)^{3/2} \\ \times \frac{aDd^2\lambda}{L^3\delta^2} \sqrt{1 - (m\lambda/a)^2} \left(\frac{\mathrm{sh}\kappa_m D}{\mathrm{sh}(\kappa_m D/2)}\right)^2.$$
(6)

Здесь  $\kappa_m = \sqrt{\overline{h^2} - g_m^2 - 2\overline{h}\sqrt{k^2 - g_m^2}}$  — модуль поперечного волнового числа (-1)-й гармоники и  $g_m$  — поперечное волновое число нулевой гармоники соответствующей моды (для волны TEM  $g_0 = 0$  и  $\kappa_0 = \sqrt{\overline{h^2} - 2\overline{h}k}$ ). Нетрудно убедиться, что рассчитанные таким образом стартовые токи для несимметричных мод ниже, чем для волны TEM (рис. 1).



**Рис. 1.** Зависимости стартовых токов для волн TEM,  $TE_{11}$  и  $TE_{21}$  от частоты при параметрах замедляющей системы РЛОВ из эксперимента: d = 8 cm, D = 2.5 cm,  $\delta = 1$  cm. Звездочками отмечены частоты, на которых в численном расчете наблюдалось возбуждение волн TEM и  $TE_{11}$ . На врезке — дисперсионная диаграмма с линией пучка, соответствующей энергии электронов 280 keV.

Преимущественное возбуждение в коаксиальной РЛОВ несимметричных волн типа ТЕ по сравнению с волной ТЕМ было подтверждено в трехмерных расчетах, выполненных с помощью полностью электромагнитного РіС-кода КАРАТ в декартовой (x, y, z) и в цилиндрической  $(r, \theta, z)$  системах координат. При различных параметрах ЗС в расчетах наблюдалось возбуждение волн  $TE_{m1}$  с азимутальными индексами m от 1 до 6. Во всех проведенных расчетах колебание устанавливалось в виде только одной из двух бриллюэновских волн — с направлением, соответствующим направлению циклотронного вращения электронов пучка в ведущем магнитном поле.

Для реализации коаксиальной РЛОВ с рабочей волной ТЕМ необходима селекция колебаний. Подавить распространение несимметричных



**Рис. 2.** Схема генератора: *I* — кромочный взрывоэмиссионный катод и катододержатель, *2* — катушка магнитного поля, *3* и *4* — проводники 3С, *5* — преобразователь типа волны из ТЕМ в волну ТЕ<sub>11</sub> круглого волновода.

магнитных волн в коаксиальной линии можно, воспрепятствовав протеканию по ней азимутальных токов, например, снабдив проводники линии продольными прорезями.

Параметры экспериментального макета генератора (рис. 2) [8] были оптимизированы в численном экперименте с помощью осесимметричной версии кода КАРАТ. Средние радиусы внешнего и внутреннего проводников коаксиальной линии (5 и 2.4 cm) таковы, что на расчетной рабочей частоте для волны TEM волна TE<sub>11</sub> является нераспространяющейся. Длина 3С около 1.5  $\lambda$ , глубина гофрировки обоих проводников около 1 ст. В расчете при напряжении на вакуумном диоде 280 kV, токе пучка 2.0 kA, величине внешнего ведущего магнитного поля 0.5 Т было получено излучение волны ТЕМ с частотой 1.23 GHz и мощностью 150 MW, составляющей 27% от мощности электронного пучка. Колебания устанавливались за время около 20 ns. В трехмерном расчете прибора с такими же параметрами и сплошным внутренним проводником было обнаружено, что на этапе раскачки колебаний происходит возбуждение волны ТЕМ на частоте 1.2 GHz с небольшой примесью волны TE21 на частоте 3 GHz. Однако примерно через 20 ns волна TEM вытеснялась колебанием  $TE_{11}$  на частоте 1.6 GHz (рис. 3).

Эксперимент был проведен с использованием сильноточного ускорителя электронов "СИНУС-7" [9] с длительностью импульса 50 пs. Для вывода излучения использовался преобразователь волны ТЕМ в волну TE<sub>11</sub> круглого волновода, которая затем излучалась из рупора с диаметром выходного окна 50 cm. СВЧ-сигнал принимался антенной в



**Рис. 3.** Вытеснение волны ТЕМ волной  $TE_{11}$  в коаксиальной РЛОВ (расчет в цилиндрической трехмерной версии кода КАРАТ): *а* — распределение частиц в координатах  $\theta$ , *z*; *b* — спектры колебаний компонент магнитного поля на выходе прибора.



**Рис. 4.** Радиосигнал  $(U_{mw})$ и его спектр (F) в режиме одночастотной генерации (a), пространственное распределение плотности потока мощности СВЧизлучения (b).

виде короткого электрического вибратора, размещенной на расстоянии 3.2 m от окна антенны. Мощность излучения определялась путем интегрирования плотности потока мощности, измеренной с помощью антенны, в поперечном сечении.

При использовании в приборе 3С со сплошными проводниками генерация была нестабильной, а в спектре излучения присутствовали колебания с частотами 1.4–1.6 GHz. После замены сплошного внутреннего проводника 3С на проводник разрезной конструкции возросла стабильность генерации, и частота излучения стала близкой к расчетной для волны TEM 1.23 GHz. Эффективность преобразования мощности электронного пучка в мощность излучения составила  $28 \pm 6\%$  при ускоряющем напряжении 340 kV, токе пучка 2.7 kA и ведущем магнитном



поле 0.8 Т. Пиковая микроволновая мощность оценивалась величиной  $260 \pm 60$  MW при длительности СВЧ-импульса 33 пs. Осциллограмма радиосигнала и его спектр, а также структура поля излучения, близкая к гауссовому пучку, представлены на рис. 4. Дополнительно было исследовано влияние нарушения соосности проводников 3С на стабильность генерации и спектр излучения. В отличие от работы [4], оно не нарушало одномодовой генерации, хотя и приводило к снижению ее эффективности и стабильности.

Авторы выражают благодарность С.А. Кицанову и М.Ю. Сухову за помощь в экспериментальной части работы.

Работа выполнена при поддержке РФФИ, проект № 12-08-00084-а.

## Список литературы

- [1] Xingjun Ge, Huihuang Zhong, Jun Zhang, Baoliang Qian // Phys. Plasmas. 2013. V. 20. P. 023105.
- [2] Ковалев Н.Ф., Петелин М.И., Райзер М.Д., Сморгонский А.В., Цопп Л.Э. // Письма в ЖЭТФ. 1973. Т. 18. В. 4. С. 232–235.
- [3] Коровин С.Д., Куркан И.К., Ростов В.В., Тотьменинов Е.М. // Изв. вузов. Радиофизика. 1999. Т. 42. В. 12. С. 1189–1196.
- [4] Xingjun Ge, Huihang Zhong, Baoliang Qian, Jun Zhang, Lie Liu, Liang Gao, Chengwei Yuan, Juntao He // Appl. Phys. Lett. 2010. V. 97. P. 241 501.
- [5] Гинзбург Н.С., Кузнецов С.П., Федосеева Т.Н. // Изв. вузов. Радиофизика. 1978. Т. 21. № 7. С. 1037–1052.
- [6] Гинзбург Н.С., Заславский В.Ю., Иляков Е.В., Кулагин И.С., Малкин А.М., Песков Н.Ю., Сергеев А.С. // ЖТФ. 2011. Т. 81. В. 12. С. 93–103.
- [7] Тараканов В.П. // Математическое моделирование. Проблемы и результаты.
  М.: Наука, 2003. С. 456–476.
- [8] Tsygankov R.V., Kitsanov S.A., Klimov A.I., Konev V.Y., Pegel I.V., Rostov V.V., Totmeninov E.M. // Изв. вузов. Физика. 2012. Т 55. № 10/3. С. 424–426.
- [9] Коровин С.Д., Ростов В.В. // Изв. вузов. Физика. 1996. № 12. С. 21-30.