07;10

Черенковские мазеры с двумерной распределенной обратной связью

© Н.С. Гинзбург, В.Ю. Заславский, А.М. Малкин, Н.Ю. Песков, А.С. Сергеев

Институт прикладной физики РАН, Нижний Новгород E-mail: ginsburg@appl.sci-nnov.ru

Поступило в Редакцию 14 августа 2009 г.

Исследована возможность использования двумерной распределенной обратной связи для генерации пространственно-когерентного излучения прямолинейными электронными пучками ленточной и трубчатой конфигурации. Проанализированы секционированные схемы черенковских мазеров, в которых поперечная синхронизация излучения осуществляется в двумерной брэгговской структуре, установленной на катодном конце пространства взаимодействия и связывающей продольные и поперечные (азимутальные) волновые потоки. Показано, что введение диссипации в указанную структуру позволяет увеличивать поперечные размеры мазеров и соответственно интегральную мощность излучения без изменений спектральных характеристик и эффективности энергообмена до значений порядка 10³ длин волн.

В последнее время проводятся достаточно интенсивные теоретические и экспериментальные исследования лазеров на свободных электронах (ЛСЭ) с двумерной распределенной обратной связью (РОС). Подобная связь реализуется с помощью двумерных брэгговских структур планарной или коаксиальной геометрии и позволяет синхронизовать излучение мощных электронных потоков ленточной и трубчатой геометрии с поперечными размерами, на несколько порядков превосходящими длину волны [1–5]. Экспериментальные исследования планарной (ИЯФ СО РАН и ИПФ РАН) [3,4] и коаксиальной (Страдклайдский университет, Великобритания и ИПФ РАН) [5] схем ЛСЭ с двумерной РОС показали эффективность указанной схемы при поперечных размерах систем, достигающих несколько десятков длин волн.

77



Рис. 1. Схемы черенковских мазеров с двумерной РОС планарной (*a*) и коаксиальной (*b*) геометрии с гибридными резонаторами: *1* — двумерный брэгговский рефлектор, *2* — одномерный традиционный брэгговский рефлектор, *3* — замедляющая система, *4* — электронный поток.

Целью настоящей работы является расширение сферы приложений нового механизма обратной связи применительно к генераторам черенковского типа с прямолинейными электронными пучками. Рассмотрены планарная и коаксиальная версии черенковских мазеров, запитываемых соответственно ленточными и трубчатыми релятивистскими электронными пучками (рис. 1). Как показал опыт исследований ЛСЭ с двумерной РОС, оптимальной является секционированная схема [2], в которой поперечная синхронизация излучения осуществляется во входной двумерной брэгговской структуре, устновленной на катодном конце пространства взаимодействия и связывающей продольные и поперечные (азимутальные) волновые потоки. Усиление волны электронным потоком происходит в основном в средней, относительно протяженной, секции. В выходной, коллекторной, части располагается традиционная одномерная брэгговская структура, частично отражающая в сторону катода усиленное излучение и замыкающая цепь обратной связи.

Двумерная РОС предполагает включение в цепь обратной связи четырех парциальных волновых потоков

$$\mathbf{E} = \mathbf{E}_0 \operatorname{Re} \{ [A_+ e^{-ihz} + A_- e^{ihz} + B_+ e^{-ihz} + B_- e^{ihz}] e^{i\omega t} \}.$$
(1)

Волны A_{\pm} распространяются вдоль направления движения пучка и во встречном направлении, а волны B_{\pm} — в поперечном направлении, синхронизуя излучение отдельных частей широкого ленточного потока. Описанная схема рассеяния реализуется в двумерной брэгговской структуре, представляющей собой две разделенные зазором a_0 параллельные металлические пластины, одна из которых гофрирована по закону

$$a = \frac{a_{2D}}{4} \left[\cos \overline{h}_{2D}(z-x) + \cos \overline{h}_{2D}(z+x) \right], \tag{2}$$

где a_{2D} — глубина гофра. Эффективное рассеяние парциальных волн (1) имеет место при выполнении условия брэгговского резонанса, т. е. при совпадении значений волновых чисел парциальных волн h с проекцией трансляционных векторов брэгговской решетки на данное направление $\overline{h}_{2D} = \sqrt{2\pi}/d_{2D}$, где d_{2D} — период гофрировки вдоль координат x и z, $\overline{\omega} = \overline{h}_{2D}c$ — брэгговская частота.

В черенковском мазере прямолинейный электронный поток движется с поступательной скоростью $v_{\parallel} = \beta_{\parallel}c$ вдоль второй пластины, на которой на всем протяжении канала транспортировки нанесена замедляющая система в виде гофра $a = a_{sw} \cos(\overline{h}_{sw}z)$ ($\overline{h}_{sw} = 2\pi/d_{sw}$, a_{sw} и d_{sw} — амплитуда и период гофра соответственно), обеспечивающего синхронное взаимодействие $w \approx (h + \overline{h}_{sw})v_{\parallel}$ с медленной пространственной гармоникой, попутной прямолинейному пучку парциальной волны A_+ .

Динамика черенковского мазера с двумерной РОС описывается системой уравнений для амплитуд парциальных волновых потоков A_{\pm} , B_{\pm} , испытывающих взаимное рассеяние на двумерной брэгговской структуре (2)

$$\left(\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{gr}^{-1}\frac{\partial}{\partial \tau}\right)\hat{A}_{+} + i\alpha_{2D}(\hat{B}_{+} + \hat{B}_{-}) + \sigma\hat{A}_{+} = J,$$
(3a)

$$\left(-\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{gr}^{-1}\frac{\partial}{\partial \tau}\right)\hat{A}_{-} + i\alpha_{2D}(\hat{B}_{+} + \hat{B}_{-}) + \sigma\hat{A}_{-} = 0, \qquad (36)$$

$$\left(\pm\frac{\partial}{\partial X}+\beta_{gr}^{-1}\frac{\partial}{\partial \tau}\right)\hat{B}_{\pm}+i\alpha_{2D}(\hat{A}_{+}+\hat{A}_{-})+\sigma\hat{B}_{\pm}=0.$$
 (3b)

Фактор возбуждения синхронной с частицами попутной волны — высокочастотный ток

$$J = \frac{1}{\pi} \int_{0}^{2\pi} e^{-i\theta} d\theta_0$$

— находится из решения усредненных уравнений движения, записанных для фаз электронов θ относительно этой волны

$$\left(\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{\parallel}^{-1} \frac{\partial}{\partial \tau}\right)^{2} \theta = \operatorname{Re}\{\hat{A}_{+} e^{i\theta}\}, \qquad \theta\big|_{Z=0} = \theta_{0} \in [0, 2\pi),$$

$$\left(\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{\parallel}^{-1} \frac{\partial}{\partial \tau}\right) \theta\big|_{Z=0} = \Delta.$$

$$(4)$$

В выходном отражателе (рис. 1) присутствуют только две парциальные волны, взаимное рассеяние которых на одномерной брэгговской решетке $a = a_{1D} \cos(\bar{h}_{1D}z)$ ($\bar{h}_{1D} = 2\pi/d_{1D}$, d_{1D} — период структуры) описывается уравнениями

$$\left(\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{gr}^{-1} \frac{\partial}{\partial \tau}\right) \hat{A}_{+} + i\alpha_{1D} \hat{A}_{+} = J,$$

$$\left(-\frac{\partial}{\partial Z} + \beta_{gr}^{-1} \frac{\partial}{\partial \tau}\right) \hat{A}_{+} + i\alpha_{1D} \hat{A}_{+} = 0.$$
(5)

Усиление синхронной волны A_+ в регулярной секции резонатора описывается уравнениями (4), (5), где с учетом отсутствия связи волн следует положить $\alpha_{1D} = 0$. При моделировании предполагалось, что внешние потоки энергии отсутствуют, т. е. амплитуды парциальных волн на соответствующих границах равны нулю.

Электронный КПД генератора определяется соотношениями

$$\eta = \frac{C}{\mu(1-\gamma_0^{-1})}\widehat{\eta}, \quad \widehat{\eta} = \frac{1}{2\pi L_x} \int_0^{L_x} \int_0^{2\pi} \left(\frac{\partial\theta}{\partial Z} - \Delta\right) \bigg|_{Z=L_1+L_2+L_0} d\theta_0 dX.$$
(6)

При записи (4)–(6) использованы следующие нормированные переменные: $Z = zC\overline{\omega}/c$, $X = xC\overline{\omega}/c$, $\tau = tC\overline{\omega}$, $(\hat{A}_{\pm}; \hat{B}_{\pm}) = (A_{\pm}; B_{\pm})eK\mu/\gamma mc\overline{\omega}C^2$, γ — релятивистский масс-фактор, $v_{gr} =$

 $=\beta_{gr}c$ — групповая скорость волн, μ — параметр инерционной группировки [6], $C = (\pi e I_0 \mu K / 2mc \overline{\omega}^2 \gamma a_0)^{1/3}$ — параметр усиления,

2

$$K = \left(\frac{\overline{h}a_{sw}}{2}\frac{\operatorname{sihng}\left(a_{0} - a_{beam}\right)}{\operatorname{sinhg}a_{0}}\right)$$

— импеданс связи электронов с волной, a_{beam} — зазор между пучком и замедляющей системой, $g = \sqrt{(h + \overline{h})^2 - h^2}$ — поперечное волновое число поля синхронной гармоники, I_0 — погонный ток пучка, $\alpha_{2D} = a_{2D}/8a_0C$, $\alpha_{1D} = a_{1D}/2a_0C$ — коэффициенты связи волн на двумерной и одномерной брэгговской структуре, $\sigma = \delta/a_0C$ — параметр омических потерь, δ — глубина скин-слоя, $\Delta = (\overline{\omega} - hv_{\parallel} - h_{sw}v_{\parallel})/\overline{\omega}C$ — расстройка снхронизма на несущей частоте, $L_j = l_jCh$ — нормированные длины секций, $L_x = l_xCh$ — нормированная ширина системы.

На основании нестационарных уравнений (3)-(5) проведем моделирование возможности реализации черенковского мазера 4-тт диапазона на базе ускорителя У-2 (ИЯФ СО РАН): погонный ток 1 kA/cm, энергия частиц E = 0.8 MeV, поперечный размер $l_x = 140$ cm. Выберем период замедляющей системы $d_{sw} = 4.8 \, \mathrm{cm}$, глубину гофра $a_{sw} = 0.1 \,\mathrm{cm}$. При расстоянии между стенками $a_0 = 1 \,\mathrm{cm}$ и зазоре $a_{beam} = 0.1$ ст параметр усиления $C \approx 3 \cdot 10^{-3}$. Пусть длины входной, выходной и регулярной секций гибридного брэгговского резонатора составляют $l_{1D} = l_{2D} = 13$ cm, $l_0 = 105$ cm (нормированные длины $L_{1D} = L_{2D} = 0.6$, $L_0 = 5$). При глубине гофрировки брэгговских структур $a_{2D} = 0.01$ cm, $a_{1D} = 0.004$ cm коэффициенты связи равны $\alpha_{2D} \approx 0.4, \ \alpha_{1D} \approx 0.35$ (заметим, что глубина брэгговских структур более чем на порядок меньше глубины гофра в замедляющей системе). Моделирование динамики черенковского мазера с двумерной РОС при указанных выше параметрах, которым соответствует нормированная ширина $L_x = 6$, показывает возможность установления стационарного режима генерации и пространственной синхронизации излучения (рис. 2). Выходная мощность генератора при расчетном КПД 10% составит $\sim 10 \, \text{GW}$.

На данный момент принципиальным вопросом для генераторов с двумерной РОС является вопрос о достижимых поперечных размерах. В исследуемом здесь секционированном генераторе при заданной величине параметра связи волн α_{2D} может быть предложен метод развития



Рис. 2. Результаты моделирования планарного черенковского мазера с двумерной РОС: *a* — временная зависимость выходной амплитуды поля $|\hat{A}_+|$ при различных ширинах: *I* — $L_x = 6$, *2* — $L_x = 50$ (пунктиром показана зависимость от времени амплитуды азимутально-симметричной моды в мазере коаксиальной геометрии при периметре $L_x = 50$; *b* — продольное и (*c*) поперечное распределение амплитуд полей парциальных волн в стационарном режиме генерации для планарной (сплошные кривые) и коаксиальной (пунктир) геометрии. $L_{1D} = L_{2D} = 0.6$, $L_0 = 5$, $\alpha_{2D} \approx 0.4$, $\alpha_{1D} \approx 0.35$, $\sigma = 0.1$, $\Delta = -0.7$.

системы в поперечном направлении, основанный на использовании эффектов диссипации. Как показывает моделирование, учет омических потерь в стенках резонатора приводит к возможности реализации стационарного режима генерации, в котором в приосевой части системы устанавливается практически однородное (по x) распределение полей (рис. 2, b). Некоторая вариация амплитуд парциальных волн наблюдается только у краев системы. При этом в условиях больших омических потерь

$$\sigma L_x \gg 1 \tag{7}$$

увеличение поперечных размеров системы не приводит к каким-либо заметным изменениям в условиях энергообмена в центральной прио-



6* Письма в ЖТФ, 2010, том 36, вып. 2

севой части. Генерация реализуется в области расстроек синхронизма $-1.5 < \Delta < 0.3$. В подобном режиме во входном двумерном брэгтовском зеркале, играющем роль синхронизатора, имеет место значительная диссипация энергии излучения. Однако, поскольку основное усиление поля электронным потоком происходит после указанного зеркала, в общем балансе энергии величина омических потерь достаточно мала (при выбранных параметрах не более 20%). Моделирование демонстрирует устойчивость режима стационарный генерации при нормированном поперечном размере $L_x < 100$, который в миллиметровом диапазоне длин волн соответствует ширине $l_x < 20$ m, значительно превосходящей размеры существующих электронных потоков [7,8].

В случае коаксиальной геометрии (рис. 1, *b*) двумерная РОС реализуется с помощью следующей гофрировки стеок одного из проводников

$$a = \frac{a_1}{4} \left[\cos(\bar{h}_{2D}z - \overline{M}\varphi) + \cos(\bar{h}_{2D}z + \overline{M}\varphi) \right], \tag{8}$$

где $\overline{M} = \overline{h}_{2D}r_0$ — число азимутальных заходов гофра. При большой сверхразмерности, когда радиус волновода существенно превосходит длину волны $r_0 \gg \lambda$ и расстояние (зазор) между проводниками $r_0 \gg a_0$, для описания взаимодействия можно использовать планарную модель [5], дополнив уравнения (3)–(5) условиями цикличности для всех парциальных волн: A_{\pm} , $B_{\pm}(x + l_x, z, t) = A_{\pm}$, $B_{\pm}(x, z, t)$, где $x = r_0 \varphi$ — координата вдоль азимута, $l_x = 2\pi r_0$ — средний периметр резонатора. Условие цикличности позволяет разложить поля в ряд Фурье

$$(A_{\pm}, B_{\pm}) = \sum_{m=-\infty}^{\infty} (A_{\pm}^m, B_{\pm}^m) e^{2\pi i m x/l_x}$$

рассматривая каждую гармонику как моду с азимутальным индексом т.

Моделирование при коэффициентах связи, длинах секций и параметрах потерь, совпадающих с использованными выше для планарной системы, показывает установление стационарного режима генерации на азимутально-симметричной моде m = 0 (рис. 3). При этом при больших периметрах системы, когда выполнено условие $\sigma L_x \gg 1$, распределение полей парциальных волн вдоль продольной и поперечных координат практически совпадет с имеющим место в планарной геометрии (рис. 2). Соответственно близки частота генерации, электронный КПД и область расстроек синхронизма Δ , в которой поддерживается генерация. Следовательно, при большой сверхразмерности пространства взаимодействия



Рис. 3. Зависимость от времени амплитуд мод с различным азимутальным индексом m в черенковском мазере коаксиальной геометрии при периметре $L_x = 50$.

и выполнении условия (7) фактически имеет место конвергенция планарной и коаксиальной моделей в характеристиках как переходных, так и стационарных режимов генерации (рис. 2 и 3).

Таким образом, приведенный в работе анализ подтверждает высокую эффективность использования двумерной РОС для генерации мощного пространственного когерентного излучения и демонстрирует универсальность этого принципа с точки зрения как механизмов индуцированного излучения, так и конфигурации и ширин электронных потоков. Заметим также, что излучение электронных потоков при движении вдоль гофрированной поверхности частот называют излучением Смита–Парселла и в случае умеренно релятивистских энергий частиц связывают с ним возможность создания источников субмиллиметрового диапазона [9,10]. Для таких генераторов двумерная брэгговская структура может быть также использована для синхронизации излучения вдоль

оси x. При этом для селекции мод по второй поперечной координате (ось y) в качестве выходного следует использовать новую модификацию брэгговских зеркал, которая основана на связи продольных и квазипоперечных мод [11].

Работа выполнена при частичной поддержке Российского фонда фундаментальных исследований (гранты № 07-02-00617 и 08-08-00966).

Список литературы

- Гинзбург Н.С., Песков Н.Ю., Сергеев А.С. // Письма в ЖТФ. 1992. Т. 18. В. 9. С. 23.
- [2] Гинзбург Н.С., Песков Н.Ю., Сергеев А.С. // Письма в ЖТФ. 2000. Т. 26. В. 16. С. 8.
- [3] Аржанников А.В., Гинзбург Н.С., Заславский В.Ю. и др. // Письма в ЖЭТФ. 2008. Т. 87. В. 11. С. 715.
- [4] Ginzburg N.S., Peskov N.Yu., Sergeev A.S. et al. // Appl. Phys. Lett. 2008. V. 92. P. 103512.
- [5] Konoplev I.V., Cross A.W., Phelps A.D.R. et al. // Phys. Rev. E. 2007. V. 76. P. 056406.
- [6] Bratman V.I., Denisov G.G., Ginzburg N.S., Petelin M.I. // IEEE J. Quant. Electr. 1983. V. QE-19. N 3. P. 282.
- [7] Arzhannikov A.V., Nikolaev V.S., Sinitsky S.L. // J. Appl. Phys. 1992. V. 72. N 4. P. 1657.
- [8] Бастриков А.Н., Бугаев С.П., Киселев И.Н. и др. // ЖТФ. 1988. Т. 58. № 3. С. 483.
- [9] Urata J., Goldstein M., Kimmit M.F. et al. // Phys. Rev. Lett. 1998. V. 80. P. 516.
- [10] Doria A., Gallerano G.P., Giovenale E. et al. // Nucl. Instr. Meth. Phys. Res. A. 2001. V. A475. P. 318.
- [11] *Ginzburg N.S., Malkin A.M., Peskov N.Yu.* et al. // Appl. Phys. Lett. 2009 (accepted).