

01; 09; 10

© 1990 г.

## ЛИНЕЙНОЕ УСИЛЕНИЕ ПОВЕРХНОСТНЫХ ВОЛН РЕЛЯТИВИСТСКИМ ЭЛЕКТРОННЫМ ПОТОКОМ В ДВУМЕРНОЙ ГРЕБЕНЧАТОЙ РЕЗОНАНСНОЙ ЗАМЕДЛЯЮЩЕЙ СИСТЕМЕ С ТОНКИМИ ЛАМЕЛЯМИ<sup>1</sup>

*И. Л. Вербицкий, А. Г. Реука*

В самосогласованной постановке строго решается задача о линейном усилении поверхностных волн релятивистским электронным потоком в двумерной гребенчатой резонансной замедляющей системе. Приводится диаграмма Бриллюэна холодного двумерного гребенчатого волновода. Дана классификация всех поверхностных электронных волн в системе, исследуется поведение их фазовых скоростей и инкрементов неустойчивостей. Сравниваются результаты численного и аналитического решений дисперсионного уравнения электронных волн

### Введение

1. Черенковскому взаимодействию релятивистского электронного потока (РЭП) со слабозамедленными поверхностными электромагнитными волнами в периодических замедляющих системах (ЗС) посвящен целый ряд теоретических и экспериментальных работ [1-13]. При этом наибольшее внимание уделялось автогенераторам, поскольку реализация релятивистских усилителей типа ЛБВ осложнялась [1] большим разбросом скоростей электронов в потоке, высоким уровнем собственных шумов РЭП, нестабильностью питающих напряжений и т. п. Однако достигнутый за последние годы прогресс в оптимизации источников электронов и электронно-оптических систем может поставить в ряд перспективных релятивистские усилители типа ЛБВ, которые до этого вследствие технологических трудностей казались неперспективными.

2. При создании усилителей СВЧ стремятся к обеспечению одномодового режима взаимодействия и получению на выходе усилителя волны с фиксированной и воспроизводимой структурой электромагнитного поля. Это накладывает ограничения на выбор ЗС, которая должна обладать выраженными резонансными свойствами, сильной дисперсией и достаточно малыми поперечными размерами — порядка длины волны в свободном пространстве  $\lambda$ .

Однако использование ЗС с малым поперечным сечением усиливает опасность возникновения СВЧ пробоя у стенок волновода и, следовательно, ограничивает уровни достижимых мощностей, уменьшает длительности СВЧ импульсов, заставляет вести работу при токах РЭП, близких к предельным, что в свою очередь приводит к неустойчивости РЭП [2].

3. Присущие одномодовым приборам ограничения во многом снимаются при переходе к широким электронным потокам, взаимодействующим с поверхностными волнами пространственно развитых электродинамических структур.

До настоящего времени наибольшее применение в релятивистских приборах электронике СВЧ получили цилиндрические диафрагмированные и гофрированные волноводы. Однако если пространственное развитие ЗС осуществлять за

<sup>1</sup> Работа докладывалась на VI Всесоюзном семинаре по релятивистской СВЧ электронике (Свердловск, 1989).

счет увеличения диаметра волновода [12], то селекция мод (выделение одной рабочей моды) становится при этом чрезвычайно сложной задачей.

В этой связи представляется перспективным применение в релятивистских ЛБВ пространственно развитых в поперечном направлении прямоугольных периодических резонансных волноводов с гладкими боковыми стенками и высотой поперечного сечения порядка  $\lambda$ . Это позволит, сохранив преимущества одномодовых приборов, уменьшить плотность потока энергии и снизить вероятность возникновения пристеночного пробоя.

Отметим также и другое преимущество планарной геометрии перед цилиндрической в релятивистских приборах электроники СВЧ. В импульсных РЭП трудно обеспечить полную зарядовую компенсацию пучка. В планарной же конфигурации вследствие близости металлических поверхностей к ленточному РЭП с обеих сторон вдвое сильнее, чем в случае цилиндрической геометрии, ослабляются собственные (кулоновские) поля электронного потока. Соответственно облегчается группировка частиц в сгустки и повышается стабильность пучка, что позволяет улучшить рабочие характеристики релятивистской ЛБВ.

4. Самосогласованное решение задачи о взаимодействии РЭП с полем мелкогофрированных волноводов получено в работах [8-10]. В этих работах указывается, что при взаимодействии РЭП с полями плоского [8] и цилиндрического [8-10] гофрированных волноводов с малой глубиной гофра инкремент нарастания поля пропорционален  $\delta^{1/2}$ , где  $\delta \ll 1$  — параметр модуляции гофра. По этой причине переход к ЗС с очень малой глубиной гофрировки сильно снижает КПД прибора и приводит к значительному увеличению его оптимальной длины [10]. Кроме того, слабогофрированные волноводы обладают слабо выраженными резонансными свойствами и слабой дисперсией.

Поэтому для умеренно релятивистских приборов СВЧ ( $E < 500$  кэВ, где  $E$  — кинетическая энергия РЭП), когда электропрочность<sup>2</sup> не является определяющим фактором при выборе ЗС, представляет интерес исследование взаимодействия РЭП с глубокогофрированной (диафрагмированной) резонансной ЗС, где нет малого параметра модуляции гофра. Методы, использованные в [8-10] и основанные на гипотезе Рэлея и разложении в ряд по малому возмущению границы, в этом случае неприменимы.

Строгое самосогласованное решение общей задачи о взаимодействии РЭП с резонансными ЗС в настоящее время отсутствует. Много практических расчетов было выполнено с помощью метода эквивалентных схем (см., например, [11, 13]), однако этот метод самосогласованым не является и тонких эффектов учесть не может. В известных работах (см., например, [4, 6, 7]), использующих полевые методы, в частности модифицированную теорию возбуждения периодических структур [14, 15], строгого самосогласованного решения задачи о взаимодействии РЭП с диафрагмированным волноводом получено не было.

В работах [6, 7] с помощью методики расчета более строгой, чем в [4], исследуется взаимодействие РЭП с полем цилиндрического диафрагмированного волновода с бесконечно тонкими и густыми ( $d/\lambda \ll 1$ ,  $d$  — период ЗС) диафрагмами. Однако в случае слаботочного РЭП ( $\chi \ll 1$ , где  $\chi = \omega_p^2/\omega^2$ ,  $\omega_p$  — плазменная частота пучка) в [6] пренебрегают высокочастотным самодействием пучка и ограничиваются одноволновым приближением с заданной структурой вихревого поля, а при больших токах пучка коэффициенты депрессии сил пространственного заряда и связи вводятся из эмпирических соображений [7].

Поэтому строгое количественное решение задачи в самосогласованной постановке о взаимодействии РЭП с полем резонансной ЗС является по-прежнему актуальным.

---

<sup>2</sup> Вероятность пристеночных СВЧ пробоев в глубокогофрированных и диафрагмированных волноводах может быть снижена [5] за счет снижения длительности импульса, поддержания высокого вакуума в системе, хорошей транспортировки пучка, сильного фокусирующего магнитного поля, специального выбора материалов и обработки поверхности ЗС, придания ребристым выступам округлой формы и т. д.

# 1. Постановка задачи

В настоящей работе асимптотически точно в самосогласованной постановке решается задача о линейном усилении поверхностных волн слабoreлятивистским ( $E \approx 400$  кэВ) ленточным электронным потоком в двумерной, достаточно частой гребенчатой резонансной ЗС с бесконечно тонкими ламелями (рис. 1).

Предполагается, что  $A \sim \lambda$ , где  $A$  — расстояние от гребенки до экрана. Рассматривается достаточно глубокая гребенка, обладающая сильной дисперсией и одной выделенной полосой пропускания ( $0 \leq \beta_0 d \leq \pi$ , где  $\beta_0$  — продольное волновое число «холодной» основной пространственной гармоники).

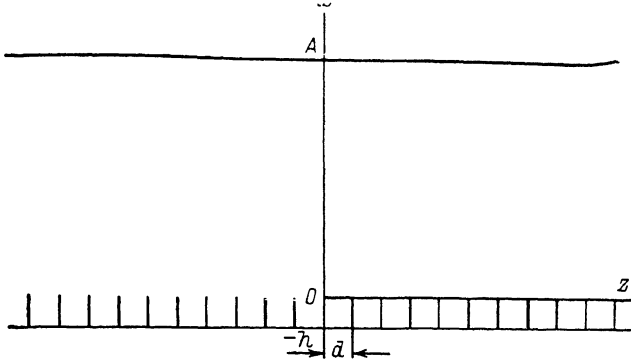


Рис. 1. Двумерная гребенчатая замедляющая система с бесконечно тонкими ламелями.

На вход ЗС поступают импульсный моноэнергетический однородный поток электронов, синхронный со слабозамедленной «холодной» основной пространственной гармоникой ЗС, и модулирующий пучок внешний СВЧ сигнал. Поскольку длительность импульсов обычно много больше времени пролета электрона, то задача решается как стационарная. Рассматривается случай скомпенсированного ионным фоном слаботочного ( $\chi \ll 1$ ) прямолинейного (одномерного) пучка, замагниченного бесконечно большим продольным магнитным полем.

В работе исследуется режим усиления, характерный для односекционной релятивистской ЛБВ [3]: за счет увеличения глубины щелей гребенки точка синхронизма РЭП с «холодной» поверхностной основной пространственной гармоникой смещена по дисперсионной кривой от  $\pi$ -вида в сторону меньших частот. Потери в системе не учитываются.

## 2. Получение дисперсионного уравнения

Точное дисперсионное уравнение, описывающее распространение электронных волн  $E$ -типа в двумерной гребенчатой замедляющей системе с бесконечно тонкими ламелями, пронизываемой одномерным моноэнергетическим нерелятивистским ( $v_e/c \ll 1$ ,  $v_e$  — невозмущенная скорость электронного потока) квазинейтральным плоским электронным потоком, получено методом разложения в [16, 17]

$$\det \| a_{mq} \| = 0, \quad m = 0, 1, 2, \dots; \quad q = 0, \pm 1, \pm 2, \dots, \quad (1)$$

где

$$a_{mq} = \frac{\alpha_q (1 + \zeta_q) + \gamma_m \operatorname{th}(\gamma_m h)}{\alpha_q^2 - \gamma_m^2}, \quad (2)$$

$$\zeta_q = \frac{1}{n_q} \left\{ \frac{(n_q + 1) \operatorname{sh} \{ \alpha_q [(n_q - 1)L + A] \} - (n_q - 1) \operatorname{sh} \{ \alpha_q [(n_q + 1)L - A] \}}{(n_q + 1) \operatorname{ch} \{ \alpha_q [(n_q - 1)L + A] \} - (n_q - 1) \operatorname{ch} \{ \alpha_q [(n_q + 1)L - A] \}} \right\} - 1, \quad (3)$$

$$\alpha_q = \sqrt{\beta_q^2 - k^2}, \quad \beta_q = \beta_0 + \frac{2\pi q}{d}, \quad k = \frac{\omega}{c}, \quad (4)$$

$\beta_0$  — «горячее» продольное волновое число основной пространственной гармоники;  $\beta_q$  — «горячее» продольное волновое число  $q$ -й пространственной гар-

моники;  $\alpha_q$  — «горячее» поперечное волновое число  $q$ -й пространственной гармоники;  $k$  — волновое число в свободном пространстве; предполагается, что  $|\operatorname{Re}\beta_0| \leq \pi/d$ ;

$$\gamma_m = \sqrt{\left(\frac{m\pi}{d}\right)^2 - k^2} \quad (5)$$

— волновое число  $m$ -го типа колебаний в прямоугольном резонаторе, образованном смежными ламелями гребенки;

$$n_q = \sqrt{1 - \frac{\chi}{z_q^2}} \quad (6)$$

— показатель преломления пучка;

$$\chi = \frac{\omega_p^2}{\omega^2}, \quad \omega_p^2 = \frac{4\pi e^2 n_e}{m_e};$$

$$z_q = 1 - \frac{\beta_q}{\beta_e}, \quad \beta_e = \frac{\omega}{v_e}; \quad (7)$$

$L$  — толщина электронного потока.

Учет релятивистских эффектов для прямолинейного (одномерного) электронного потока сводится к замене  $\chi$  на  $\chi_R = \chi\gamma^{-3}$ , где  $\gamma = (1 - (v_e^2/c^2))^{-1/2}$ .

Для получения дисперсионного уравнения в замкнутой форме наложим на параметры гребенки и пучка следующие ограничения: 1)  $\chi \ll 1$  (плотность пучка достаточно мала); 2)  $e^{-2\gamma_1 h} \ll 1$  (гребенка достаточно глубокая); 3)  $x^2 \ll \ll 1$ , где  $x = kd/2\pi = d/\lambda$  (гребенка не очень редкая); 4)  $e^{-\alpha_1 A} \ll 1$  (экран расположен достаточно далеко от гребенки); 5)  $|z_0| \ll 1$  (пучок находится в «горячем» синхронизме с основной пространственной гармоникой:  $\beta_e \approx \operatorname{Re}\beta_0$ ); 6)  $L = A$  (пучок заполняет все пространство взаимодействия от гребенки до экрана).

Условия 2 и 4 выполняются соответственно при  $h/d \geq 1/2$  и  $A/d \geq 1/2$ . Из условия 3 следует, что рассмотрение ограничено только теми случаями, когда в пространстве взаимодействия ( $0 \leq x \leq A$ ) и в щели гребенки ( $-h \leq x \leq 0$ ) может быть не больше одной незатухающей в поперечном направлении пространственной гармоники.

Воспользовавшись условиями 1–6, получим из (1) путем прямого вычисления детерминантов типа двойного альтернанта Коши [17] асимптотически точное дисперсионное уравнение электронных волн

$$t^+ + t^-\Omega + \frac{\zeta_0}{2} \{t^+[1 + T_0(\gamma_0)] + t^-[1 + T_0(-\gamma_0)]\Omega\} = 0, \quad (8)$$

где

$$t^\pm = 0.5 \left[ 1 \pm i \operatorname{tg} \left( 2\pi x \frac{h}{d} \right) \right], \quad (9)$$

$$\Omega = \left[ \frac{a_0 - ix}{a_0 + ix} \right] \left[ \frac{B(-ix)}{B(ix)} \right], \quad B(ix) = 2^{-2ix} \frac{\Gamma(1 - b_0 - ix) \Gamma(1 + b_0 - ix)}{\Gamma(1 - 2ix)},$$

$$a_0 = \frac{\alpha_0 d}{2\pi}, \quad b_0 = \frac{\beta_0 d}{2\pi}, \quad \alpha_0 = \sqrt{b_0^2 - x^2}, \quad (10)$$

$$\zeta_0 = \frac{1}{n_0} \operatorname{th} \left[ 2\pi \frac{A}{d} a_0 n_0 \right] - 1, \quad n_0 = \sqrt{1 - \frac{\chi_R}{z_0^2}}, \quad (11)$$

$$T_0(\pm\gamma_0) = \left[ \frac{a_0 \mp ix}{a_0 \pm ix} \right] \frac{B(a_0)}{B(-a_0)}, \quad B(a_0) = 2^{-2a_0} \frac{\Gamma(1 - b_0 - a_0) \Gamma(1 + b_0 - a_0)}{\Gamma(1 - 2a_0)}. \quad (12)$$

Введем наряду с параметром «горячего» синхронизма  $z_0 = 1 - (b_0/b_e)$  параметры «холодного» синхронизма  $s_0 = 1 - (b_e/b_0^0)$  ( $b_0^0 = \beta_0 d/2\pi$ ) и резонансного взаимодействия  $\tau_0 = 1 - (b_0/b_0^0)$ , которые связаны зависимостью

$$\tau_0 = z_0 + s_0 - z_0 s_0. \quad (13)$$

Воспользовавшись определениями  $z_0$ ,  $s_0$  и  $\tau_0$ , получим для релятивистского фактора  $\gamma$  и показателя преломления пучка  $n_0$  следующие выражения:

$$\gamma = \left[ 1 - \frac{x^2}{b_0^2 (1 - s_0)^2} \right]^{-1/2}, \quad (14)$$

$$n_0 = \left[ 1 - \frac{\chi \gamma^{-2} (1 - s_0)^2}{(1 - b_0/b_0^2 - s_0)} \right]^{1/2}. \quad (15)$$

Далее будем рассматривать случай резонансного взаимодействия  $|\tau_0| \ll 1$ , когда одновременно с условием «горячего» синхронизма  $|z_0| \ll 1$  выполняется также условие «холодного» синхронизма  $|s_0| \ll 1$ . Тогда в режиме слабого замедления  $b_0^0 \geq 0$  имеем  $|a_0|^2 \ll 1$ .

Преобразуем (8) к более удобному для анализа виду, а также, воспользовавшись условиями  $x^2 \ll 1$  и  $|a_0|^2 \ll 1$ , упростим (10) и (12)

$$\frac{\text{th} \left[ 2\pi \frac{A}{d} a_0 n_0 \right]}{n_0} + \left[ \frac{W - 1}{W + 1} \right] = 0, \quad (16)$$

где

$$W = \frac{t^+ + t - \Omega}{t^+ T_0(\gamma_0) + t - T_0(-\gamma_0) \Omega}, \quad (17)$$

$$\Omega \approx \left[ \frac{a_0 - ix}{a_0 + ix} \right] \left[ \frac{1 + 2ixf(b_0)}{1 - 2ixf(b_0)} \right], \quad (18)$$

$$T_0(\pm \gamma_0) \approx \left[ \frac{a_0 \mp ix}{a_0 \pm ix} \right] \left[ \frac{1 - 2a_0 f(b_0)}{1 + 2a_0 f(b_0)} \right], \quad (19)$$

$$f(b_0) = \frac{1}{2} [\psi(1 + b_0) + \psi(1 - b_0)] + C + \ln 2, \quad (20)$$

$\psi(z) = (\Gamma'(z))/(\Gamma(z))$  — дигамма-функция Эйлера,  $C \approx 0.5772$  — постоянная Эйлера.

При численном решении уравнения (16) удобно воспользоваться разложением для дигамма-функций вида  $\psi(1 + z)$  через дзета-функции Римана  $\zeta(n)$  [18]

$$\begin{aligned} \psi(1 + b_0) &= -C + \sum_{n=2}^{\infty} (-1)^n \zeta(n) b_0^{n-1} \quad \text{при } |b_0| < 1, \\ f(b_0) &= \ln 2 + 0.5 \cdot \sum_{n=2}^{\infty} [(-1)^n - 1] \zeta(n) b_0^{n-1}. \end{aligned} \quad (21)$$

### 3. Численное решение дисперсионного уравнения

Для решения дисперсионного уравнения (16) необходимо знать дисперсионную зависимость  $x = x(b_0^0)$  холодного двумерного гребенчатого волновода, удовлетворяющего условиям 2—4. В работе [19] при предположениях 2—4 получено дисперсионное уравнение холодного двумерного гребенчатого волновода с бесконечно тонкими ламелями

$$e^{4\pi a_0^0 \frac{A}{d}} = \frac{B(a_0^0)}{B(-a_0^0)} \left[ \frac{a_0^0 - 2x^2 f(b_0^0) + \xi(1 + 2a_0^0 f(b_0^0))}{a_0^0 + 2x^2 f(b_0^0) - \xi(1 - 2a_0^0 f(b_0^0))} \right], \quad (22)$$

где

$$\frac{B(a_0^0)}{B(-a_0^0)} = 2^{-4a_0^0} \frac{\Gamma(1 - b_0^0 - a_0^0) \Gamma(1 + b_0^0 - a_0^0) \Gamma(1 + 2a_0^0)}{\Gamma(1 - b_0^0 + a_0^0) \Gamma(1 + b_0^0 + a_0^0) \Gamma(1 - 2a_0^0)}, \quad (23)$$

$$\xi = x \text{tg} \left[ 2\pi x \frac{h}{d} \right]. \quad (24)$$

Поскольку  $0 \leq b_0^0 \leq 1/2$ ,  $|a_0^0|^2 \ll 1$ , то при численном решении уравнения (22) для вычисления гамма-функций вида  $\Gamma(1 + z)$  удобно воспользоваться следующим разложением [18]:

$$\ln \Gamma(1 + z) = [-\ln(1 + z) + z(1 - C)] + \sum_{n=2}^{\infty} (-1)^n [\zeta(n) - 1] \frac{z^n}{n}, \quad |z| < 2. \quad (25)$$

На рис. 2 представлена диаграмма Бриллюэна  $\kappa = \kappa(b_0^0)$  для медленных волн, полученная из численного решения (22) при  $A/d=8$ ,  $h/d=1$ . На рис. 2 кривая 1 является кривой «скольжения», на которой выполняется условие  $b_0^0 = \kappa$  и которая отделяет область быстрых (объемных) волн ( $b_0^0 < \kappa$ ) от области медленных (поверхностных) волн ( $b_0^0 > \kappa$ ). Кривая 2 — дисперсионная кривая  $\kappa = \kappa(b_0^0)$ .

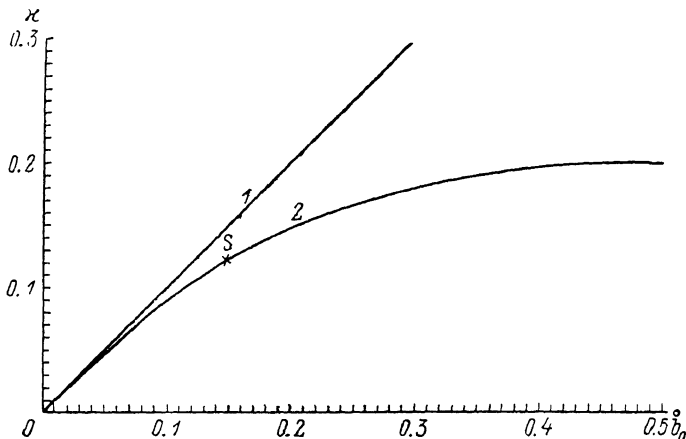


Рис. 2. Диаграмма Бриллюэна.

Точка синхронизма  $S$  ( $b_0^0=0.145$ ,  $\kappa \approx 0.120$ ) на дисперсионной кривой выбрана таким образом, чтобы при точном «холодном» синхронизме РЭП с «холодной» основной пространственной гармоникой  $v_e = v_{\phi 0}^0$ , где  $v_{\phi 0}^0$  — фазовая скорость «холодной» основной пространственной гармоники (пучок обладал бы кинетической энергией) ( $E$  (кэВ) =  $511/(1 - \kappa^2/b_0^0)^{1/2} - 511$ ), равной 400 кэВ, которая характерна для слабoreлятивистских одномоновых ЛБВ с диафрагмированными замедляющими системами [1, 2]. Релятивистский фактор при этом  $\gamma \approx 1.78$ .

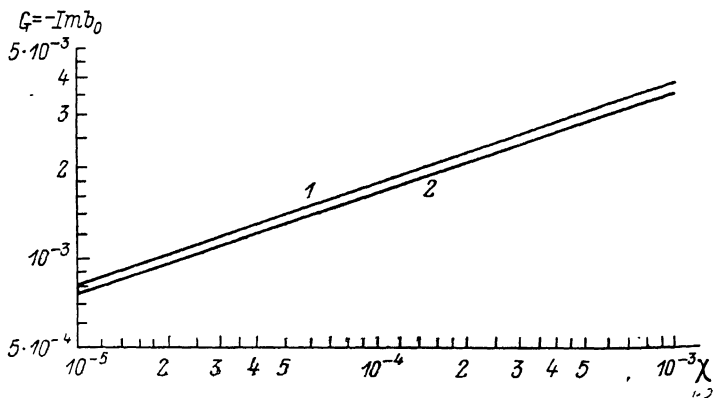


Рис. 3.

Таким образом, при выбранных значениях параметров  $A/d$  и  $h/d$  получается  $A/\lambda \approx 0.96$ ,  $A + h/\lambda \approx 1.08$ ,  $h/\lambda \approx 0.120$ .

На рис. 3 кривая 2 — это зависимость нормированного инкремента нарастания  $G = -\text{Im } b_0$  от параметра  $\chi$ , полученная из численного решения трансцендентного дисперсионного уравнения (16) при  $A/d=8$ ,  $h/d=1$ ,  $b_0^0=0.145$  и  $\kappa \approx 0.120$ .

Зависимость инкремента нарастания  $G$  от  $\chi$ , построенная в логарифмическом масштабе, представляет собой прямую с угловым коэффициентом, равным  $1/3$ , следовательно,  $G \sim \chi^{1/3}$ , что согласуется с предсказаниями теории о поведении инкремента нарастания в середине полосы пропускания ЗС. Поверхностная электронная волна, инкремент нарастания которой представлен кривой 2

на рис. 3, является медленной  $v_{\phi 0} < v_e$ , где  $v_{\phi 0} = \omega / R e \beta_0$  — фазовая скорость «горячей» основной пространственной гармоники. С ростом  $\chi$  фазовая скорость этой волны несколько уменьшается  $\chi = 10^{-5}$ ,  $\text{Re } b_0 \geq 0.145$ ;  $\chi = 10^{-4}$ ,  $\text{Re } b_0 \approx 0.146$ ;  $\chi = 10^{-3}$ ,  $\text{Re } b_0 \approx 0.147$ .

Рис. 4 иллюстрирует влияние рассинхронизма на величину инкрементов неустойчивых поверхностных электронных волн и величину фазовой скорости трех прямых парциальных поверхностных электронных волн, распространяющихся в рассматриваемой системе. Все кривые получены численным решением трансцендентного дисперсионного уравнения (16) при  $A/d=8$ ,  $h/d=1$ ,  $b_0^0 = 0.145$ ,  $\kappa \approx 0.120$ ,  $\chi = 10^{-4}$  в режиме слабого замедления  $b_0^0 \geq \kappa$ .

Все фазовые скорости волн измеряются по отношению к скорости РЭП  $v_e$ . Кривая 1 представляет зависимость  $v_e/v_{\phi 0}$  от  $v_e/v_{\phi 0}^0$  для двух неустойчивых парциальных электронных волн: одной — нарастающей, другой — затухающей.

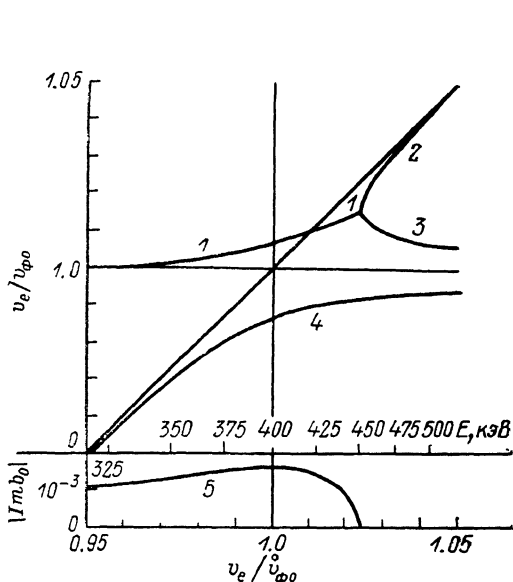


Рис. 4. Фазовая диаграмма. Режим слабого замедления.

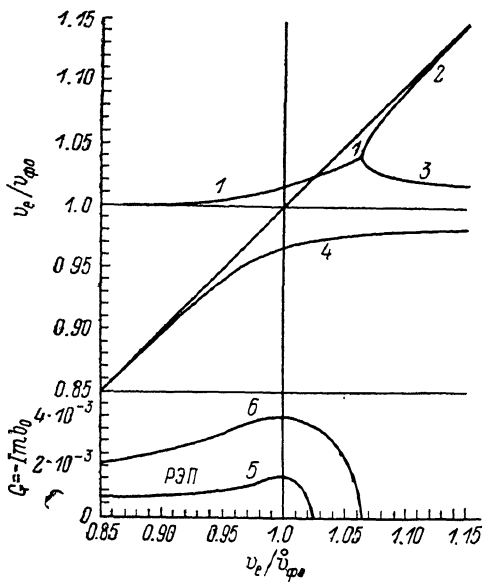


Рис. 5. Фазовая диаграмма. Режим сильного замедления.

Из поведения кривой 1 видно, что фазовая скорость неустойчивых электронных волн при выбранных значениях параметров меньше скорости РЭП  $v_{\phi 0} < v_e$ . Абсолютные величины инкрементов  $G = -\text{Im } b_0$  неустойчивых электронных волн представлены кривой 5. Кривые 2, 3 и 4 представляют зависимости  $v_e/v_{\phi 0}$  от  $v_e/v_{\phi 0}^0$  для трех прямых парциальных электронных волн постоянной амплитуды. Электронные волны, которым соответствуют кривые 3 и 4 при  $v_e/v_{\phi 0} \geq 1.05$ , естественно называть соответственно медленной и быстрой волнами пространственного заряда. Для удобства над осью абсцисс  $v_e/v_{\phi 0}^0$  на рис. 4 приведена шкала, цифры на которой обозначают величину кинетической энергии РЭП.

Кривые на рис. 5 аналогичны кривым на рис. 4, но получены численным решением характеристического уравнения (полинома четвертой степени) (26а) из [17] при  $A=L=\infty$ ,  $b_0^0=0.145$ ,  $\chi=10^{-4}$  в режиме сильного замедления  $b_0^0 \gg \kappa^2$ . Кривая 6 — зависимость инкремента нарастания от  $v_e/v_{\phi 0}$  в режиме сильного замедления, полученная численным решением (26а) из [17]. Кривая 5 — зависимость инкремента нарастания от  $v_e/v_{\phi 0}^0$  в режиме слабого замедления, полученная численным решением (16).

Из сравнения кривых 5 и 6 видно, что в релятивистской ЛБВ имеет место значительное сужение допустимого интервала расстройек скоростей. Уменьшение эффективности усиления в релятивистской ЛБВ связано с увеличением массы частиц электронного потока.

#### 4. Аналитическое решение дисперсионного уравнения

Упростим для аналитического решения трансцендентное дисперсионное уравнение (16). Подставляя (18), (19) в (17) и пренебрегая членами порядка  $0(x^2)$  по сравнению с единицей, получим

$$W \approx \frac{a_0 - \xi + 2b_0^2 f(b_0)}{a_0 + \xi - 2b_0^2 f(b_0)}. \quad (26)$$

В случае слабого замедления  $b_0^0 \geq x$  из условия резонансного взаимодействия  $|\tau_0| \ll 1$  следует, что  $|b_0|^2 = 0(x^2)$ . Тогда, пренебрегая в ряде (21) членами порядка  $0(x^2)$ , малыми по сравнению с  $\ln 2$ , получим  $f(b_0) \approx \ln 2$ . Далее в силу поверхностного характера рассматриваемых волн пренебрежем влиянием экрана и ограничимся исследованием случая полуограниченного РЭП ( $A=L=\infty$ ). Тогда с учетом сделанных выше упрощений уравнение (16) примет следующий вид:

$$\frac{1}{n_0} = \frac{\xi - 2b_0^2 \ln 2}{a_0}. \quad (27)$$

Для решения (27) получим из (22) дисперсионную зависимость  $x = x(b_0^0)$  для холодной открытой ( $A=\infty$ ) гребенки в случае слабого замедления ( $b_0^0 \geq x$ ). При  $b_0^0 \geq x$  имеем  $a_0^{02} \ll 1$ , поэтому первый фактор в правой части уравнения (22) представим в виде

$$\frac{B(a_0^0)}{B(-a_0^0)} \approx \frac{1 - 2a_0^0 \ln 2}{1 + 2a_0^0 \ln 2}. \quad (28)$$

Подставляя (28) в (22) и полагая  $A=\infty$ , получим дисперсионное уравнение слабозамедленных собственных волн гребенки

$$a_0^0 - \xi + 2b_0^0{}^2 \ln 2 = 0. \quad (29)$$

Подставляя  $\xi$  из (29) в (27), после некоторых преобразований получим алгебраическое характеристическое уравнение шестой степени

$$(z_0^2 - \chi_R)[a_0^0 + 2b_0^0{}^2 \ln 2 (2\tau_0 - \tau_0^2)]^2 = z_0^2 a_0^2. \quad (30)$$

Однако у этого уравнения половина корней должна быть лишней, так как оно эквивалентно квадрату уравнения (27). Введем для удобства малый параметр  $\varepsilon = (c/v_{\phi 0}^0) - 1 = (b_0^0/x) - 1$ , где  $\varepsilon > 0$ , поскольку  $b_0^0 \geq x$ . Выразим продольные и поперечные волновые числа через параметр  $\varepsilon$

$$\begin{aligned} b_0^0 &\approx x(1 + \varepsilon), \quad b_0 \approx b_0^0(1 - \tau_0), \\ a_0^0 &\approx x\sqrt{2\varepsilon}, \quad a_0 \approx x\sqrt{2(\varepsilon - \tau_0 - 2\varepsilon\tau_0)}. \end{aligned} \quad (31)$$

Воспользовавшись определением  $\varepsilon$  и формулами (31), приведем (30) к виду

$$(z_0^2 - \chi_R)[\sqrt{2\varepsilon} + 2x(2\tau_0 - \tau_0^2) \ln 2]^2 = 2z_0^2(\varepsilon - \tau_0 - 2\varepsilon\tau_0). \quad (32)$$

Отбрасывая в (32)  $\tau_0^2$  по сравнению с  $2\tau_0$ , получим уравнение четвертой степени

$$(z_0^2 - \chi_R)[\sqrt{\varepsilon} + 2\sqrt{2}x\tau_0 \ln 2]^2 = z_0^2(\varepsilon - \tau_0 - 2\varepsilon\tau_0). \quad (33)$$

Приведем в (33) подобные члены и пренебрежем величиной  $(8\tau_0 x^2 \ln 2)$  по сравнению с единицей

$$z_0^2 \tau_0 (1 + 2\varepsilon + 4x\sqrt{2\varepsilon} \ln 2) = \chi_R (\sqrt{\varepsilon} + 2\sqrt{2}x\tau_0 \ln 2)^2. \quad (34)$$

Для исследования (34) найдем связь между параметрами  $\varepsilon$ ,  $s_0$  и  $\gamma$ . При условии  $\gamma^2 \gg 1$  имеем

$$\varepsilon \approx s_0 + \frac{0.5}{\gamma^2}. \quad (35)$$



Путем верификации решения уравнения (34) легко установить, что всегда выполняется неравенство

$$\sqrt{\varepsilon} \geq 2\sqrt{2} \times |\tau_0| \ln 2. \quad (36)$$

Предположение о неравенстве, обратном (36), приводит к противоречию. Учитывая (36), получим из (34)

$$z_0^2 \tau_0 \approx \frac{\varepsilon}{1+2\varepsilon} \chi_R \approx \varepsilon \chi_R. \quad (37)$$

Уравнение (37) совпадает с характеристическим уравнением из [20], полученным отличным от рассмотренного выше методом. Подставив (35) в (37), получим кубическое алгебраическое характеристическое уравнение

$$z_0^2 \tau_0 \approx \left( s_0 + \frac{0.5}{\gamma^2} \right) \chi_R. \quad (38)$$

Рассмотрим решение уравнения (38) в наиболее интересном режиме слабого рассинхронизма  $|s_0| \ll 0.5/\gamma^2$ . Учитывая, что  $\tau_0 = z_0 + s_0 - z_0 s_0 \approx z_0 + s_0$  и  $\chi_R = \chi \gamma^{-3}$ , преобразуем (38) к следующему виду:

$$(\tau_0 - s_0)^2 \tau_0 = \frac{\chi}{2\gamma^5}. \quad (39)$$

При  $|s_0| \gg |\tau_0|$  усиления нет. При  $s_0 = 0$  нормированный инкремент нарастания равен

$$G = -\text{Im } b_0 = \frac{\sqrt{3}}{2} b_0^0 \left( \frac{\chi}{2} \right)^{1/3} \gamma^{-1/3}. \quad (40)$$

Аналитическая зависимость (40) инкремента нарастания  $G$  от  $\chi$  при  $A = L = \infty$ ,  $b_0^0 = 0.145$  и  $\gamma \approx 1.78$  ( $E = 400$  кэВ) представлена кривой 1 на рис. 3. Из рис. 3 видно, что аналитическая кривая 1 близка к кривой 2, полученной из численного решения уравнения (16) при  $A/d = 8$ ,  $h/d = 1$ ,  $b_0^0 = 0.145$ ,  $\kappa \approx 0.120$ ,  $\gamma \approx 1.78$ . Небольшое различие между кривыми 1 и 2 может быть объяснено тем, что при аналитическом решении полагали  $A = L = \infty$ , тогда как при численном решении считали, что  $A = L$ ,  $A/d = 8$ .

Найдем из (39), при каком значении  $s_0$  наступает срыв усиления. Положив  $\tau_0 = \bar{\tau}_0 (\chi/2\gamma^5)^{1/3}$ ,  $s_0 = \bar{s}_0 (\chi/2\gamma^5)^{1/3}$ , обезразмерим уравнение (39)

$$(\bar{\tau}_0 - \bar{s}_0)^2 \bar{\tau}_0 = 1. \quad (41)$$

Дискриминант приведенного кубического уравнения, полученного из (41), равен  $D = 1 - (\bar{s}_0^3/27)$ . Условие наличия усиления  $D > 0$  выполняется при  $s_0 < \sqrt[3]{3} (\chi/2)^{1/3} \gamma^{-1/3}$ .

Из верификации полученных результатов следует, что они справедливы при  $\chi \ll 0.1/\gamma$ . Это условие выполняется для всех приведенных в работе расчетов.

## 5. Определение коэффициентов связи и депрессии сил пространственного заряда

Для определения коэффициентов связи  $K_0^{cs}$  и депрессии  $\Gamma_0$  рассмотрим характеристическое уравнение четвертой степени электронных волн в периодических структурах [14]. Отбрасывая члены более высокого порядка малости, чем  $\chi$ , перепишем это уравнение в наших обозначениях в виде

$$\tau_0 (2 - \tau_0) [z_0^2 - \Gamma_0 \chi_R] - K_0^{cs} \chi_R = 0. \quad (42)$$

Приведем уравнение (33) к виду (42). Воспользовавшись условием (36), получим

$$z_0^2 \tau_0 [1 + 2\varepsilon + 2x(2 - \tau_0)\sqrt{2\varepsilon} \cdot \ln 2] - \varepsilon \chi_R = 0. \quad (43)$$

Из (43) следует, что в первом приближении

$$z_0^2 \tau_0 \approx \frac{\varepsilon}{1+2\varepsilon} \chi_R. \quad (44)$$

Учитывая (44), преобразуем (43)

$$\tau_0 (2 - \tau_0) \left[ \frac{z_0^2}{(2 - \tau_0)} + z_0^2 \frac{2x \sqrt{2\varepsilon} \ln 2}{1 + 2\varepsilon} \right] - \frac{\varepsilon}{1 + 2\varepsilon} \chi_R = 0, \quad (45)$$

где

$$\frac{z_0^2}{(2 - \tau_0)} \approx \frac{z_0^2}{2} + \frac{z_0^2 \tau_0}{4} \approx \frac{z_0^2}{4} + \frac{1}{4} \frac{\varepsilon}{(1 + 2\varepsilon)} \chi_R. \quad (46)$$

Подставим (46) в (45)

$$\tau_0 (2 - \tau_0) \left[ z_0^2 - \left( -\frac{\varepsilon}{2} \right) \chi_R \right] - (2\varepsilon) \chi_R \approx 0. \quad (47)$$

Сравнивая (47) с (42), получим<sup>3</sup>

$$K_0^{св} \approx 2\varepsilon, \quad \Gamma_0 \approx -\frac{\varepsilon}{2}. \quad (48)$$

Таким образом, при уменьшении замедления основной пространственной гармоники ( $v_{\phi 0}^0 \rightarrow c$ ) имеем  $K_0^{св} \rightarrow 0$  и  $\Gamma_0 \rightarrow 0$ . Это согласуется с физическими представлениями о том, что при  $v_{\phi 0}^0 \rightarrow c$  структура замедленной волны  $E$ -типа приближается к структуре плоской поперечной волны, слабо взаимодействующей с электронным потоком и замедляющей системой.

### Заключение

Полученные в данной работе результаты численного исследования и асимптотически точные аналитические результаты хорошо согласуются и могут представлять интерес для создания планарных ЛБВ с ленточными РЭП.

Рассмотренные закономерности взаимодействия РЭП с резонансной ЗС имеют в значительной степени общий характер. Качественно они справедливы и для других периодических структур с глубокой гофрировкой, имеющих более плавную форму гофра и поэтому более устойчивых к возникновению пристеночного СВЧ пробоя. Аналогичный инженерный расчет для ЗС более общего вида может быть проведен методом работы [21].

### Список литературы

- [1] Ковалев Н. Ф., Петелин М. И., Райзер М. Д. и др. // Релятивистская высокочастотная электроника. Горький, 1979. С. 76—113.
- [2] Александров А. Ф., Афонин М. А., Галузо С. Ю. и др. // Релятивистская высокочастотная электроника. Проблемы повышения мощности и частоты излучения. Горький, 1981. С. 145—169.
- [3] Бугаев С. П., Канавец В. И., Климов А. И. и др. // Генераторы и усилители на релятивистских электронных потоках. М.: МГУ, 1987. С. 106—130.
- [4] Курилко В. И., Ткач Ю. В., Шендрик В. А. // ЖТФ. 1974. Т. 44. Вып. 5. С. 956—964.
- [5] Ткач Ю. В., Файнберг Я. Б., Магда И. И. и др. // Физика плазмы. 1975. Т. 1. Вып. 1. С. 81—87.
- [6] Нечаев В. Е. // Изв. вузов. Радиофизика. 1977. Т. 20. № 4. С. 598—604.
- [7] Нечаев В. Е. // Изв. вузов. Радиофизика. 1977. Т. 20. № 5. С. 745—757.
- [8] Ткач Ю. В., Гадецкий Н. П., Блиох Ю. П. и др. // Препринт ХФТИ. № 78-32. Харьков, 1978. 28 с.
- [9] Курилко В. И., Кучеров В. И., Островский А. О. и др. // ЖТФ. 1979. Т. 49. Вып. 2. С. 2569—2575.
- [10] Богданкевич Л. С., Кузелев М. В., Рухадзе А. А. // ЖТФ. 1980. Т. 50. Вып. 2. С. 233—240.
- [11] Александров А. Ф., Галузо С. Ю., Канавец В. И. и др. // ЖТФ. 1980. Т. 50. Вып. 11. С. 2381—2389.
- [12] Александров А. Ф., Галузо М. Ю., Канавец В. И. и др. // ЖТФ. 1981. Т. 51. Вып. 8. С. 1727—1730.

<sup>3</sup> Формулы (40) и (48) совпадают с результатами работы [20].

- 13] *Афонин А. М., Канавец В. И., Руднев А. П.* // РЭ. 1981. Т. 26. № 3. С. 647—651.
- 14] *Вайнштейн Л. А.* // ЖТФ. 1957. Т. 27. Вып. 10. С. 2340—2352.
- 15] *Вайнштейн Л. А., Солнцев В. А.* Лекции по сверхвысокочастотной электронике. М.: Сов. радио, 1973. 399 с.
- 16] *Вербицкий И. Л.* // Изв. вузов. Радиофизика. 1969. Т. 12. № 9. С. 1411—1421.
- 17] *Вербицкий И. Л., Бузик Л. М.* // РЭ. 1970. Т. 15. № 5. С. 1003—1015.
- 18] *Абрамовиц М., Стиган И.* // Справочник по специальным функциям. М.: Наука, 1979. 832 с.
- 19] *Бузик Л. М.* // Изв. вузов. Радиофизика. 1971. Т. 14. № 12. С. 1878—1890.
- 20] *Вербицкий И. Л.* // Тез. докл. X Всесоюз. научной конф. по электронике СВЧ. Минск, 1983. Т. 1. С. 226—227.
- 21] *Вербицкий И. Л.* // Письма ЖТФ. 1979. Т. 5. Вып. 11. С. 695—697.

Украинский заочный политехнический  
институт им. И. З. Соколова  
Харьков

Поступило в Редакцию  
31 мая 1989 г.

