

К ВЫВОДУ УРАВНЕНИЯ ВОЗБУЖДЕНИЯ ПЕРИОДИЧЕСКОЙ ЗАМЕДЛЯЮЩЕЙ СИСТЕМЫ ДЛЯ МЕТОДА КОМПЛЕКСНЫХ АМПЛИТУД

Метод комплексных амплитуд является одним из базовых при спектральном моделировании СВЧ-приборов [1]. В его основе лежит выделение комплексной огибающей узкополосного в области частот и постоянных распространения сигнала. Эта комплексная амплитуда, как правило, предполагается непрерывной функцией как времени, так и продольной координаты z . Под продольным понимается направление распространения энергии в замедляющей системе (ЗС). Таким образом, данный подход обычно базируется на непрерывном приближении, что типично для исследования колебательных систем с распределенными параметрами [2]. Это допустимо, если относительное изменение комплексной огибающей на периоде D системы мало.

В качестве уравнений возбуждения при моделировании СВЧ-приборов методом комплексных амплитуд часто используют уравнения Л.А.Вайнштейна [3] или С.П.Кузнецова и Д.И.Трубевцова [4]. Однако они не удовлетворяют требованиям, предъявляемым к спектральным моделям, поскольку не учитывают нелинейность дисперсионной характеристики, частотные зависимости поперечной структуры поля и волнового сопротивления ЗС. Кроме того, вывод их осуществлен для регулярных волноводов и обобщение на случай периодической структуры, сделанное в работе [3], не представляется достаточно убедительным. Поэтому имеет смысл попытаться вывести уравнение возбуждения периодической ЗС для метода комплексных амплитуд «с противоположной стороны», т.е. путем перехода от дискретного приближения к непрерывному.

В качестве исходных используем: а) уравнение возбуждения однородной резонаторной ЗС для метода мгновенных значений [5]:

$$\frac{d^2 T_n}{dt^2} + 2 \sum_u \delta_{0|u|} \frac{dT_{n+u}}{dt} + \sum_u \omega_{0|u|}^2 T_{n+u} = -\frac{1}{2} \sum_u W_{0|u|}^i \int_V E_{0n+u} \frac{\partial j_{exc}}{\partial t} dV; \quad (1)$$

б) зависимости частоты ω , коэффициента затухания δ и погонной единичной энергии электрического поля W_l нормального вида ЗС от фазового сдвига $\Delta\varphi$ на ее периоде, которые нетрудно получить из аналогичного (1) однородного уравнения:

$$\sum_u \omega_{0|u|}^2 \cos u \Delta\varphi = \omega^2, \quad (2) \quad \sum_u \delta_{0|u|} \cos u \Delta\varphi = \delta, \quad (3) \quad \sum_u W_{0|u|} \cos u \Delta\varphi = 2DW_l; \quad (4)$$

в) выражение для напряженности соленоидального электрического поля в произвольной точке пространства прибора в текущий момент времени:

$$E(t, x, y, z) = \sum_n E_{0n}(x, y, z) T_n(t). \quad (5)$$

В формулах (1) – (5) $T_n(t)$ – временная функция соленоидального электрического поля n -й ячейки; ω_{0n}^2 – элементы строки матрицы квадратов собственных частот и коэффициентов связи парциальных видов ячеек ЗС (коэффициент ω_{00}^2 расположен на главной диагонали); δ_{0n} , W_{0n} и W'_{0n} – аналогичные элементы соответственно матрицы коэффициентов затухания, прямой и обращенной матрицы единичных энергий этих видов; $E_{0n}(x, y, z)$ – единичная структурная функция электрического поля парциального вида n -го резонатора; $j_{exc}(t, x, y, z)$ – плотность возбуждающего (exciting) тока. Для парциального вида n -й ячейки единичные величины соответствуют $T_n = 1$, $T_{nn} = 0$ ($nn \neq n$). Для нормального вида ЗС погонная единичная энергия соответствует амплитуде этого вида, равной единице, и представляет собой усредненную на пространственном периоде колебания энергию электрического поля, приходящуюся на единицу длины ЗС. Интегрирование производится по объемам, для которых функции $E_{0n}(x, y, z)$ отличны от нуля, или по всему пространству прибора. Суммирование в выражениях (1) – (4) осуществляется по $u = -N_{coup} \dots + N_{coup}$ резонаторам, связь с которыми учитывается для текущей (n -й) ячейки. Суммирование в формуле (5) производится по ячейкам, структурные функции которых отличны от нуля в данной точке.

Определим комплексную огибающую общего решения $T_n(t)$ уравнения (1) для ячеек замедляющей системы как непрерывную функцию времени и продольной координаты $A(t,z)$, такую что:

$$T_n(t) = \text{Re} \{ A(t, nD) e^{-i\beta_b nD} e^{i\omega_b t} \}, \quad (6)$$

где β_b – базовая постоянная распространения волны (точнее, ее нулевой пространственной гармоники). Это постоянная распространения ЗС (вещественная) на базовой частоте ω_b , вычисленная из дисперсионной характеристики (2). Далее индексом b будут отмечаться базовый коэффициент затухания нормального вида ЗС δ_b , базовая постоянная затухания бегущей волны α_b и другие электродинамические параметры холодной системы, а также производные от них, соответствующие выбранной базовой частоте или постоянной распространения.

Комплексную амплитуду волны $A(t,z)$ считаем медленно меняющейся во временной области и в области постоянных распространения, т.е. удовлетворяющей соотношениям:

$$\left| \partial^2 A / \partial t^2 \right| \ll |i\omega_b \partial A / \partial t|, \quad \left| \partial A / \partial t \right| \ll |i\omega_b A|, \quad \left| \partial^2 A / \partial z^2 \right| \ll |\beta_b \partial A / \partial z|, \quad \left| \partial A / \partial z \right| \ll |\beta_b A|.$$

Комплексную амплитуду плотности возбуждающего тока $J_{exc}(t,x,y,z)$ выразим зависимостью:

$$j_{exc}(t,x,y,z) = \text{Re} \{ J_{exc}(t,x,y,z) e^{-i\beta_b z} e^{i\omega_b t} \}. \quad (7)$$

Определенная таким образом функция $J_{exc}(t,x,y,z)$ имеет широкий спектр как в области частот, так и в области постоянных распространения. Но, в отличие от функции j_{exc} , эффективно взаимодействующие с волной спектральные компоненты возбуждающего тока сосредоточены теперь вблизи нулевой частоты и нулевой постоянной распространения, а также постоянных распространения, образующихся в результате ее подмены (см. далее). Поскольку замедляющая система бегущей волны не обладает резонансными свойствами, перед подстановкой в правую часть уравнения возбуждения комплексной огибающей J_{exc} следует убрать из ее временного спектра высшие гармоники. В противном случае применение метода медленно меняющихся амплитуд (ММА) к комплексной амплитуде $A(t,z)$ окажется некорректным.

Перед выводом уравнения возбуждения рассмотрим методику нахождения мгновенного значения напряженности соленоидального электрического поля в произвольной точке пространства прибора, исходя из комплексной амплитуды $A(t,z)$, определенной выражением (6). Подставим последнее в формулу (5). Имеем:

$$E(t,x,y,z) = \text{Re} \left\{ e^{i\omega_b t} \sum_n E_{0n}(x,y,z) A(t,nD) e^{-i\beta_b nD} \right\}. \quad (8)$$

Соотношение (8) основано на дискретном подходе (т.е. рассмотрении ЗС как цепочки резонаторов). Для перехода к квазинепрерывному приближению введем комплексную единичную структурную функцию электрического поля бегущей волны $E_{0w}(x,y,z,\beta)$:

$$E_{0w}(x,y,z,\beta) = \sum_n E_{0n}(x,y,z) e^{i\beta(z-nD)}. \quad (9)$$

Суммирование здесь, как и в (5), производится по ячейкам, парциальные структуры электрического поля которых отличны от нуля в точке (x,y,z) . Тогда напряженность электрического поля монохроматической волны с постоянной распространения $\beta_b + B$ запишется следующим образом:

$$E(t,x,y,z) = \text{Re} \left\{ e^{-i\beta_b z} e^{i\omega_b t} E_{0w}(x,y,z,\beta_b + B) A(t,0) e^{-iBz} \right\},$$

а немонахроматической – как интеграл Фурье:

$$E(t,x,y,z) = \frac{1}{2\pi} \text{Re} \left\{ e^{-i\beta_b z} e^{i\omega_b t} \int_{-\pi/D}^{+\pi/D} E_{0w}(x,y,z,\beta_b + B) A^\beta(t,B) e^{-iBz} dB \right\}, \quad (10)$$

где $A^\beta(t, \mathbf{B})$ – пространственная спектральная плотность функции $A(t, z)$ на постоянной распространения \mathbf{B} :

$$A(t, z) = \frac{1}{2\pi} \int_{-\pi/D}^{+\pi/D} A^\beta(t, \mathbf{B}) e^{-i\mathbf{B}z} d\mathbf{B}. \quad (11)$$

Пределы интегрирования в формулах (10) и (11) устанавливаются с учетом дискретности определения амплитуды A выражением (6) с шагом D .

Несмотря на непрерывность функций, входящих в выражения (10) и (11), последние по-прежнему эквивалентны формуле (8). Для того, чтобы убедиться в этом, воспользуемся периодичностью функции E_{0w} по z с периодом D и разложим ее в ряд Фурье по пространственным гармоникам:

$$E_{0w}(x, y, z, \beta) = \sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta) e^{-i \frac{2\pi s}{D} z}, \quad (12)$$

где $E_{0w}^s(x, y, \beta)$ – амплитуда гармоники разлагаемой функции с номером s . В соответствии с известным соотношением между спектральной плотностью одиночного импульса и коэффициентами ряда Фурье периодической последовательности аналогичных импульсов [6] она равна:

$$E_{0w}^s(x, y, \beta) = \frac{1}{D} E_{00}^\beta(x, y, \beta + 2\pi s / D), \quad (13)$$

где $E_{00}^\beta(x, y, \beta + 2\pi s / D)$ – пространственная спектральная плотность единичной структурной функции парциального вида нулевой ячейки:

$$E_{00}^\beta(x, y, \beta + \mathbf{B} + 2\pi s / D) = \int_{\Delta z} E_{00}(x, y, \zeta) e^{i\left(\beta_b + \mathbf{B} + \frac{2\pi s}{D}\right)\zeta} d\zeta. \quad (14)$$

Здесь Δz – расстояние, на котором функцию E_{00} нельзя считать нулевой. Подставим (12) в (10). После несложных преобразований, заключающихся во внесении интеграла по \mathbf{B} под интеграл по ζ с последующей заменой его согласно выражению (11) на $A(t, z - \zeta)$, получаем:

$$E(t, x, y, z) = \frac{1}{D} \operatorname{Re} \left\{ e^{i\omega_b t} \int_{\Delta z} E_{00}(x, y, \zeta) A(t, z - \zeta) e^{-i\beta_b(z-\zeta)} \sum_s e^{-i \frac{2\pi s}{D} (z-\zeta)} d\zeta \right\}.$$

Учитывая, что сумма пространственных гармоник одинаковой амплитуды образует периодическую последовательность δ -функций, перепишем данное выражение в виде:

$$E(t, x, y, z) = \operatorname{Re} \left\{ e^{i\omega_b t} \sum_n \int_{\Delta z} E_{00}(x, y, \zeta) A(t, z - \zeta) e^{-i\beta_b(z-\zeta)} \delta(z - \zeta - nD) d\zeta \right\}. \quad (15)$$

Таким образом, мгновенное значение напряженности соленоидального электрического поля вычисляется как свертка единичной структурной функции парциального вида колебаний нулевой ячейки ЗС с комплексной амплитудой волны, гармонической функцией на базовой постоянной распространения и δ -функциями, следующими с периодом D . Поскольку $E_{0n}(x, y, z) = E_{00}(x, y, z - nD)$, нетрудно видеть, что выражения (15) и (8) эквивалентны. Следовательно, строгий учет зависимости структуры поля бегущей волны от постоянной распространения возможен только в рамках дискретного подхода.

Попытаемся учесть эту зависимость приближенно. Для этого запишем функцию E_{0w} на постоянной распространения $\beta_b + \mathbf{B}$ в виде ряда Тейлора:

$$E_{0w}(x, y, z, \beta_b + \mathbf{B}) = E_{0w}(x, y, z, \beta_b) + \frac{\partial E_{0w}(x, y, z, \beta_b)}{\partial \beta} \mathbf{B} + \dots \quad (16)$$

Подставляя (16) в (10), с учетом выражения (11) и известных свойств преобразования Фурье [6] получаем:

$$E(t, x, y, z) = \text{Re} \left\{ \left[E_{0w}(x, y, z, \beta_b) A(t, z) + i \frac{\partial E_{0w}(x, y, z, \beta_b)}{\partial \beta} \cdot \frac{\partial A(t, z)}{\partial z} \right] e^{-i\beta_b z} e^{i\omega_b t} \right\}. \quad (17)$$

Производная от единичной структурной функции бегущей волны по β на базовой постоянной распространения вычисляется путем дифференцирования выражения (9):

$$\frac{\partial E_{0w}(x, y, z, \beta_b)}{\partial \beta} = i \sum_n E_{0n}(x, y, z) (z - nD) e^{i\beta_b(z - nD)} \quad (18)$$

Выведем теперь уравнение возбуждения волноведущей системы. Для этого подставим выражения (6) и (7) в уравнение возбуждения (1) для мгновенного значения поля колебания в n -й ячейке однородной замедляющей системы. Имеем:

$$\begin{aligned} & \frac{\partial^2 A(t, nD)}{\partial t^2} + 2i\omega_b \frac{\partial A(t, nD)}{\partial t} - \omega_b^2 A(t, nD) + \\ & + 2 \sum_u \delta_{0|u|} \left(\frac{\partial A[t, (n+u)D]}{\partial t} + i\omega_b A[t, (n+u)D] \right) e^{-iu\Delta\varphi_b} + \sum_u \omega_{0|u|}^2 A[t, (n+u)D] e^{-iu\Delta\varphi_b} = \\ & = -\frac{1}{2} \sum_u W^i_{0|u|} \int_V \mathbf{E}_{0n+u} \frac{\partial \mathbf{J}_{exc}}{\partial t} e^{-i\beta_b(z-nD)} dV - \frac{i\omega_b}{2} \sum_u W^i_{0|u|} \int_V \mathbf{E}_{0n+u} \mathbf{J}_{exc} e^{-i\beta_b(z-nD)} dV, \end{aligned} \quad (19)$$

где $\Delta\varphi_b$ – изменение фазы основной пространственной гармоники волны между соседними ячейками ЗС, связанное с базовой постоянной распространения этой волны соотношением $\Delta\varphi_b = D\beta_b$.

Запишем комплексные амплитуды $A(t, z)$ и $\mathbf{J}_{exc}(t, x, y, z)$ как двойные интегралы Фурье от спектральных плотностей в частотной области и области постоянных распространения $A^{\omega\beta}(\Omega, \mathbf{B})$ и $\mathbf{J}^{\omega\beta}_{exc}(\Omega, x, y, \mathbf{B})$ соответственно. Переменные Ω и \mathbf{B} являются, вообще говоря, независимыми, поскольку их можно связать дисперсионным соотношением (2) только при отсутствии возбуждающего тока. С учетом вышеприведенного замечания о расчете $\mathbf{J}_{exc}(t, x, y, z)$ временные спектры обеих функций сосредоточены вблизи нулевой частоты. Пространственный спектр амплитуды $A(t, z)$ также находится в области нулевой постоянной распространения, а пространственный спектр функции \mathbf{J}_{exc} имеет произвольный характер. Поскольку уравнение возбуждения (19) связывает с возбуждающим током значения амплитуды в дискретных точках $z_n = nD$, необходимо учитывать явление подмены постоянных распространения [7]. Эффективное взаимодействие с волной имеет место для всех составляющих тока $\mathbf{J}^{\omega\beta}_{exc}$, соответствующие аргументы которых близки к $2\pi s/D$, где $s = 0, \pm 1, \pm 2, \dots$. Следовательно, возбуждающий ток целесообразно записать в виде суммы «частичных» комплексных огибающих $\mathbf{J}^s_{exc}(t, x, y, z)$, пространственные спектры которых находятся в интервале от $-\pi/D$ до $+\pi/D$:

$$\mathbf{J}_{exc}(t, x, y, z) = \sum_s \mathbf{J}^s_{exc}(t, x, y, z) e^{-i\frac{2\pi s}{D}z}. \quad (20)$$

Выразим теперь введенные комплексные амплитуды через их спектральные плотности как:

$$A(t, z) = \frac{1}{4\pi^2} \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} \int A^{\omega\beta}(\Omega, \mathbf{B}) e^{-i\mathbf{B}z} e^{i\Omega t} d\mathbf{B} d\Omega \quad (21)$$

$$\text{и} \quad \mathbf{J}^s_{exc}(t, x, y, z) = \frac{1}{4\pi^2} \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} \int \mathbf{J}^{s\omega\beta}_{exc}(\Omega, x, y, \mathbf{B}) e^{-i\mathbf{B}z} e^{i\Omega t} d\mathbf{B} d\Omega, \quad (22)$$

где $\mathbf{J}^{s\omega\beta}_{exc}$ – пространственно-временной спектр «частичной» комплексной огибающей \mathbf{J}^s_{exc} (часть функции $\mathbf{J}^{\omega\beta}_{exc}$, соответствующая постоянным распространения $2\pi s/D \pm \pi/D$, смещенная в сторону

начала координат на величину $2\pi s/D$). Очевидно, что благодаря такому определению интегрирование в выражениях (21) и (22) достаточно производить лишь в области низких частот $|\Omega| \ll \omega_b$ и малых постоянных распространения $|B| \ll |\beta_b|$. Данное обстоятельство, в частности, позволяет применить метод ММА для временной координаты, а при необходимости – и для пространственной (см. далее).

Подставим выражения (20), (21) и (22) в уравнение (19). С учетом свойств преобразования Фурье имеем:

$$\begin{aligned} & - \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} \int (\omega_b + \Omega)^2 A^{\omega\beta} e^{-in\Delta\Phi} e^{i\Omega t} dBd\Omega + \\ & + 2i \sum_u \delta_{0|u|} \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} \int (\omega_b + \Omega) A^{\omega\beta} e^{-iu(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi)} e^{-in\Delta\Phi} e^{i\Omega t} dBd\Omega + \\ & + \sum_u \omega_{0|u|}^2 \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} \int A^{\omega\beta} e^{-iu(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi)} e^{-in\Delta\Phi} e^{i\Omega t} dBd\Omega = \\ & = -\frac{i}{2} \sum_u W^i_{0|u|} \int_V \mathbf{E}_{0n+u} \left(\sum_s e^{-i\frac{2\pi s}{D}z} \int_{-\infty - \pi/D}^{+\infty + \pi/D} (\omega_b + \Omega) \mathbf{J}^{s\omega\beta}_{exc} e^{-iBz} e^{i\Omega t} dBd\Omega \right) e^{-i\beta_b(z-nD)} dV, \end{aligned}$$

где $\Delta\Phi = BD$.

Поменяем местами в правой части данного уравнения интегралы по B и Ω с интегралом по объему. Внесем все суммы по u под интегралы по B и Ω . Избавляясь затем от интегрирования по этим переменным, получаем:

$$\begin{aligned} & -(\omega_b + \Omega)^2 A^{\omega\beta} + 2i(\omega_b + \Omega) A^{\omega\beta} \sum_u \delta_{0|u|} e^{-iu(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi)} + A^{\omega\beta} \sum_u \omega_{0|u|}^2 e^{-iu(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi)} = \\ & = -\frac{i(\omega_b + \Omega)}{2} \sum_s \sum_u W^i_{0|u|} \int_V \mathbf{E}_{0n+u} \mathbf{J}^{s\omega\beta}_{exc} e^{-i(\beta_b + B)(z-nD)} e^{-i\frac{2\pi s}{D}z} dV. \end{aligned} \quad (23)$$

Учтем теперь, что согласно (2) и (3):

$$\sum_u \delta_{0|u|} \cos u(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi) = \delta(\beta_b + B),$$

$$\sum_u \omega_{0|u|}^2 \cos u(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi) = \omega^2(\beta_b + B).$$

Расписывая значения δ и ω , соответствующие постоянной распространения «холодной» ЗС $\beta_b + B$, в виде рядов Тейлора в окрестности β_b , имеем:

$$\delta(\beta_b + B) = \delta_b + \frac{d\delta_b}{d\beta} B + \dots,$$

$$\omega(\beta_b + B) = \omega_b + \frac{d\omega_b}{d\beta} B + \frac{1}{2} \frac{d^2\omega_b}{d\beta^2} B^2 + \dots,$$

откуда, пренебрегая членами порядка B^3 и B^4 , получаем:

$$\omega^2(\beta_b + B) \approx \omega_b^2 + 2\omega_b \frac{d\omega_b}{d\beta} B + \left(\frac{d\omega_b}{d\beta} \right)^2 B^2 + \omega_b \frac{d^2\omega_b}{d\beta^2} B^2. \quad (24)$$

Подставим полученные ряды в уравнение (23) и применим метод ММА во временной области, т.е. пренебрежем членами порядка Ω по сравнению с ω_b . Заметим, что для узкополосного сигнала третий элемент в разложении (24) получается близким по величине к Ω^2 , поэтому им также следует пренебречь. В результате имеем:

$$\left(i\Omega + \delta_b + \frac{d\delta_b}{d\beta} B - i \frac{d\omega_b}{d\beta} B - \frac{i}{2} \frac{d^2\omega_b}{d\beta^2} B^2 \right) A^{\omega\beta} =$$

$$= -\frac{1}{4} \sum_s \sum_u W^i_{0|u|} \int_V E_{0n+u} J^{s\omega\beta}_{exc} e^{-i(\beta_b+B)(z-nD)} e^{-i\frac{2\pi s}{D}z} dV. \quad (25)$$

Займемся теперь преобразованиями правой части данного уравнения. Запишем ее следующим образом:

$$-\frac{1}{4} \sum_s \sum_u W^i_{0|u|} \int_{S_t} \left(\int_{\Delta z} E_{0n+u} e^{-i(\beta_b+B)(z-nD)} e^{-i\frac{2\pi s}{D}z} dz \right) J^{s\omega\beta}_{exc} dS,$$

где S_t – поперечное сечение пространства взаимодействия; Δz – расстояние, на котором функцию E_{0n+u} нельзя считать нулевой. Поскольку $E_{0n+u}(x,y,z) = E_{0u}(x,y,z-nD)$, после подстановки $z' = z - nD$ правая часть переписывается в виде:

$$-\frac{1}{4} \sum_s \sum_u W^i_{0|u|} \int_{S_t} \left(\int_{\Delta z} E_{0u} e^{-i\left(\beta_b+B+\frac{2\pi s}{D}\right)z'} dz' \right) J^{s\omega\beta}_{exc} dS$$

(мы не будем всякий раз после подобного преобразования заострять внимание на смещении интервала интегрирования Δz , предполагая, что он всегда пространственно связан с подынтегральной функцией E_0).

Повторная подстановка $z' = z - uD$ дает:

$$-\frac{1}{4} \sum_u W^i_{0|u|} \cos u(\Delta\varphi_b + \Delta\Phi) \cdot \sum_s \int_{S_t} \left(\int_{\Delta z} E_{00} e^{-i\left(\beta_b+B+\frac{2\pi s}{D}\right)z} dz \right) J^{s\omega\beta}_{exc} dS.$$

Для дальнейших преобразований воспользуемся следующим приближенным равенством, имеющим место в случае, если элементы симметрической матрицы единичных энергий $\|W_0\|$ быстро убывают при удалении от главной диагонали:

$$\left(\sum_u W_{0|u|} \cos u\Delta\varphi_b \right)^{-1} \approx \sum_u W^i_{0|u|} \cos u\Delta\varphi_b.$$

Справедливость его можно проверить, например, путем численных расчетов. Тогда с учетом (4) правая часть уравнения возбуждения запишется как:

$$\frac{1}{8DW_l(\beta_b+B)} \sum_s \int_{S_t} \left(\int_{\Delta z} E_{00} e^{-i\left(\beta_b+B+\frac{2\pi s}{D}\right)z} dz \right) J^{s\omega\beta}_{exc} dS. \quad (26)$$

Разложим погонную единичную энергию, соответствующую постоянной распространения «холодной» ЗС β_b+B , в ряд Тейлора в окрестности β_b :

$$W_l(\beta_b+B) = W_{lb} + \frac{dW_{lb}}{d\beta} B + \dots$$

В предположении малости B выражение (26) переписывается теперь в виде:

$$-\frac{1}{8D} \left(\frac{1}{W_{lb}} - \frac{1}{W_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} B \right) \sum_s \int_{S_t} \int_{\Delta z} (\int E_{00} e^{-i(\beta_b + B + \frac{2\pi s}{D})z} dz) J^{s\omega\beta} exc dS. \quad (27)$$

Сравнивая интеграл по z в этом выражении с формулами (13) и (14), нетрудно видеть, что с точностью до множителя $1/D$ он является комплексно сопряженной s -й пространственной гармоникой единичной структурной функции $E_{0w}(x, y, z, \beta_b + B)$. Следовательно, поменяв местами интегрирование по поперечному сечению и суммирование по пространственным гармоникам, выражение (27) можно записать как:

$$-\left(\frac{1}{8W_{lb}} - \frac{1}{8W_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} B \right) \int_{S_t} \int_s (\sum E_{0w}^s(x, y, \beta_b + B) J^{s\omega\beta} exc) dS. \quad (28)$$

Ранее было показано, что в рамках квазинепрерывного подхода невозможен строгий учет зависимости структуры поля бегущей волны от постоянной распространения. Поэтому снова воспользуемся разложением функции $E_{0w}(x, y, z, \beta)$ в ряд Тейлора. Разложим комплексно сопряженное приближение (16) в ряд Фурье по z и подставим в выражение (28). Пренебрежем членом порядка B^2 . Тогда уравнение возбуждения бегущей волны в спектральной области (25) окончательно запишется следующим образом:

$$\begin{aligned} & \left(i\Omega + \delta_b + \frac{d\delta_b}{d\beta} B - i \frac{d\omega_b}{d\beta} B - \frac{i}{2} \frac{d^2\omega_b}{d\beta^2} B^2 \right) A^{\omega\beta} = \\ & = - \left(\frac{1}{8W_{lb}} - \frac{1}{8W_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} B \right) \int_{S_t} \int_s (\sum E_{0w}^s(x, y, \beta_b) J^{s\omega\beta} exc) dS - \\ & - \frac{1}{8W_{lb}} B \int_{S_t} \int_s \frac{\partial E_{0w}^s(x, y, \beta_b)}{\partial \beta} J^{s\omega\beta} exc dS. \end{aligned} \quad (29)$$

Заметим, что, вернувшись к электродинамическим параметрам холодной замедляющей системы $\omega(\beta_b + B)$ и $\delta(\beta_b + B)$, левую часть данного уравнения можно переписать в виде:

$$i[(\omega_b + \Omega) - \omega'(\beta_b + B)] A^{\omega\beta},$$

где $\omega'(\beta_b + B) = \omega(\beta_b + B) + i\delta(\beta_b + B)$ – комплексная круговая частота волны с постоянной распространения $\beta_b + B$ в холодной ЗС. Теперь нетрудно видеть резонансный характер уравнения (29). Если Ω и B соотносятся между собой так, что

$$\Omega \approx \omega(\beta_b + B) - \omega_b, \quad (30)$$

а затухание мало, то при ненулевой правой части спектральная плотность амплитуды $A^{\omega\beta}$ принимает большие значения. Это «резонанс в пространстве», по выражению Л.А.Вайнштейна [3].

Переведем уравнение (29) в пространственно-временную область. Для этого умножим его на $(1/4\pi^2) e^{-iBz} e^{i\Omega t}$ и проинтегрируем по B и Ω . С учетом свойств преобразования Фурье получаем следующее соотношение:

$$\begin{aligned} & \frac{\partial A}{\partial t} + \delta_b A + i \frac{d\delta_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{d\omega_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{i}{2} \frac{d^2 \omega_b}{d\beta^2} \frac{\partial^2 A}{\partial z^2} = \\ & = -\frac{1}{8W_{lb}} \int_{S_t} (\sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta_b) J_{exc}^s(t, x, y, z)) dS + \\ & + \frac{i}{8W_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} \int_{S_t} (\sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta_b) \frac{\partial J_{exc}^s(t, x, y, z)}{\partial z}) dS - \\ & - \frac{i}{8W_{lb}} \int_{S_t} (\sum_s \frac{\partial E_{0w}^s(x, y, \beta_b)}{\partial \beta} \cdot \frac{\partial J_{exc}^s(t, x, y, z)}{\partial z}) dS. \end{aligned}$$

Поскольку под интегралами по S_t от продольной координаты z зависит только возбуждающий ток, вынесем производную по z за знак интеграла:

$$\begin{aligned} & \frac{\partial A}{\partial t} + \delta_b A + i \frac{d\delta_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{d\omega_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{i}{2} \frac{d^2 \omega_b}{d\beta^2} \frac{\partial^2 A}{\partial z^2} = \\ & = -\frac{1}{8W_{lb}} \int_{S_t} (\sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta_b) J_{exc}^s(t, x, y, z)) dS + \\ & + \frac{i}{8W_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} \frac{\partial}{\partial z} \int_{S_t} (\sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta_b) J_{exc}^s(t, x, y, z)) dS - \\ & - \frac{i}{8W_{lb}} \frac{\partial}{\partial z} \int_{S_t} (\sum_s \frac{\partial E_{0w}^s(x, y, \beta_b)}{\partial \beta} J_{exc}^s(t, x, y, z)) dS. \end{aligned} \tag{31}$$

Расчет «частичных» комплексных огибающих J_{exc}^s возможен с помощью двух способов. Первый, математически строгий, заключается в гармоническом анализе функции $J_{exc}(t, x, y, z)$ в продольном направлении или, что то же самое, двумерном (по координатам t и z) разложении возбуждающего тока $j_{exc}(t, x, y, z)$ параметрическим методом. Из полученного пространственного спектра функции J_{exc} затем оставляются гармоники, постоянные распространения которых достаточно близки к $2\pi s/D$. Гармоническую интерполяцию целесообразно применять не к самому возбуждающему току, а к интегралам возбуждения в правой части уравнения (31). Однако на практике, особенно в коротких замедляющих системах (как в амплитроне), Фурье-анализ по продольной координате оказывается невозможным даже при использовании метода Прони.

Второй (приближенный) подход основан на вышеупомянутом явлении пространственного резонанса, когда воздействием на комплексную амплитуду волны $A(t, z)$ составляющих пространственного спектра возбуждающего тока J_{exc} с постоянными распространения, существенно отличающимися от $2\pi s/D$, можно пренебречь. Оставшиеся компоненты обеспечивают медленность изменения функций J_{exc}^s в направлении z , что позволяет применить к возбуждающему току метод ММА для данной координаты. При этом имеют место следующие приближенные соотношения:

$$\begin{aligned} \sum_s E_{0w}^s(x, y, \beta_b) J_{exc}^s(t, x, y, z) & \approx \frac{1}{D} \int_{z-D/2}^{z+D/2} E_{0w}^s(x, y, \zeta, \beta_b) J_{exc}(t, x, y, \zeta) d\zeta, \\ \sum_s \frac{\partial E_{0w}^s(x, y, \beta_b)}{\partial \beta} J_{exc}^s(t, x, y, z) & \approx \frac{1}{D} \int_{z-D/2}^{z+D/2} \frac{\partial E_{0w}^s(x, y, \zeta, \beta_b)}{\partial \beta} J_{exc}(t, x, y, \zeta) d\zeta. \end{aligned}$$

Тогда окончательно уравнение возбуждения запишется в виде:

$$\begin{aligned}
& \frac{\partial A}{\partial t} + \delta_b A + i \frac{d\delta_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{d\omega_b}{d\beta} \frac{\partial A}{\partial z} + \frac{i}{2} \frac{d^2 \omega_b}{d\beta^2} \frac{\partial^2 A}{\partial z^2} = \\
& = -\frac{1}{8DW_{lb}} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int E_{0w}^*(x, y, \zeta, \beta_b) J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta + \\
& + \frac{i}{8DW_{lb}^2} \frac{dW_{lb}}{d\beta} \frac{\partial}{\partial z} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int E_{0w}^*(x, y, \zeta, \beta_b) J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta - \\
& - \frac{i}{8DW_{lb}} \frac{\partial}{\partial z} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int \frac{\partial E_{0w}^*(x, y, \zeta, \beta_b)}{\partial \beta} J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta.
\end{aligned} \tag{32}$$

Уравнение (32) основано на концепции стоячих волн (Фурье), сохранившейся от дискретного подхода уравнения (1). Об этом свидетельствует использование в качестве его коэффициентов параметров нормальных видов колебаний ЗС (коэффициента затухания δ , погонной единичной энергии W_l и т.д.). Аналогичное уравнение возбуждения, основанное на концепции Даламбера (бегущих волн), применявшейся ранее в работах Л.А.Вайнштейна, С.П.Кузнецова и Д.И.Трубейкова, можно получить из (32) учитывая, что при наличии пространственного резонанса (30) выполняются следующие приближенные равенства:

$$\frac{\partial}{\partial z} \approx -\frac{d\beta_b}{d\omega} \frac{\partial}{\partial t}; \quad \frac{\partial^2}{\partial z^2} \approx \left(\frac{d\beta_b}{d\omega} \right)^2 \frac{\partial^2}{\partial t^2}.$$

Подставляя их в уравнение (32) и умножая его на $d\beta_b/d\omega$, с учетом связи между погонной единичной энергией электрического поля нормального вида ЗС и сопротивлением взаимодействия Z_0 бегущей волны с той же постоянной распространения:

$$W_l(\beta) = \frac{g^2}{4|v_g(\beta)|Z_0(\beta)},$$

имеем:

$$\begin{aligned}
& \frac{\partial A}{\partial z} + \alpha_b A - i \frac{d\alpha_b}{d\omega} \frac{\partial A}{\partial t} + \frac{d\beta_b}{d\omega} \frac{\partial A}{\partial t} - \frac{i}{2} \frac{d^2 \beta_b}{d\omega^2} \frac{\partial^2 A}{\partial t^2} = \\
& = -\text{sgn}(v_{gb}) \frac{Z_{0b}}{2Dg^2} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int E_{0w}^*(x, y, \zeta, \omega_b) J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta + \\
& + \text{sgn}(v_{gb}) \frac{i}{2Dg^2} \frac{dZ_{0b}}{d\omega} \frac{\partial}{\partial t} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int E_{0w}^*(x, y, \zeta, \omega_b) J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta + \\
& + \text{sgn}(v_{gb}) \frac{iZ_{0b}}{2Dg^2} \frac{\partial}{\partial t} \int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int \frac{\partial E_{0w}^*(x, y, \zeta, \omega_b)}{\partial \omega} J_{exc}(t, x, y, \zeta) dS d\zeta.
\end{aligned} \tag{33}$$

Сопротивление взаимодействия (продольное волновое сопротивление ЗС) [8] определяется из амплитуды эквивалентного напряжения в зазоре g между ламелями $U_m = gE_{zm}$ и переносимой волной мощности P выражением $Z_0 = U_m^2/2P$. Здесь E_{zm} – амплитуда продольной составляющей напряженности соленоидального электрического поля в зазоре; $v_g = (d\beta/d\omega)^{-1}$ – групповая скорость волны.

Соленоидальное поле в подходе Даламбера удобнее вычислять не с помощью выражения (17), а по следующей формуле:

$$E(t, x, y, z) = \text{Re} \left\{ \left[E_{0w}(x, y, z, \omega_b) A(t, z) - i \frac{\partial E_{0w}(x, y, z, \omega_b)}{\partial \omega} \cdot \frac{\partial A(t, z)}{\partial t} \right] e^{-i\beta_b z} e^{i\omega_b t} \right\}. \tag{34}$$

При отсутствии пространственного резонанса уравнения (31), (32) и (33) не эквивалентны. Однако с практической точки зрения данный случай малозначим, поскольку амплитуда волны в ЗС тогда зависит главным образом от граничных условий. Поэтому целесообразность выбора той или иной формы уравнения возбуждения определяется только вычислительными соображениями и удобством программной реализации.

Следует обратить внимание на то, что, если в уравнении (33) отбросить члены, учитывающие зависимости α , β , Z_0 и E_{0w} от ω , единственным отличием его от уравнения работы [3] останется наличие интеграла по периоду ЗС в правой части. Это дает, по крайней мере, два преимущества. Во-первых, исчезают пульсации правой части уравнения по координате z , возникающие в нерегулярных волноводах за счет продольной неоднородности единичной структурной функции волны E_{0w} , что позволяет без существенной потери точности увеличить пространственный размер ячейки сети дискретизации при интегрировании выражений (32) и (33). Во-вторых, электрическая составляющая электрического поля учитывается отдельно (путем решения уравнения Пуассона), как это делается в современных моделях, в уравнение Л.А.Вайнштейна вместо внешнего тока j_{exc} необходимо подставлять его «поперечную» составляющую $j_{exc}^t = j_{exc} - \epsilon_0 \text{grad}(\partial\varphi/\partial t)$, где φ – скалярный потенциал [9]. Для выражений (31) – (33) в этом нет необходимости. Действительно, из известного соотношения [3]:

$$\int_V E_{0n} \text{grad} \varphi dV = 0,$$

использовавшегося при выводе уравнения (1), следует, что интегралом

$$\int_{z-D/2S_t}^{z+D/2} \int_{S_t} E_{0w}^* \text{Grad}(\partial\varphi/\partial t) dS_t dz$$

в правой части уравнений (31) – (33) можно пренебречь. Здесь $\text{Grad}(\partial\varphi/\partial t)$ – комплексная огибающая функции $\text{grad}(\partial\varphi/\partial t)$ на базовой частоте и постоянной распространения, определенная выражением, аналогичным формуле (7).

Таким образом, получены две формы нестационарного уравнения возбуждения периодической замедляющей системы для метода комплексных амплитуд, пригодные для использования в нестационарных и спектральных моделях. Их особенностью является учет нелинейности дисперсионной характеристики, а также зависимостей затухания, волнового сопротивления и поперечной структуры поля ЗС от частоты. Уравнения могут быть применены для исследования прохождения узкополосных радиоимпульсов через нелинейные радиофизические системы.

Автор признателен проф. Н.И.Айзацкому и доц. В.К.Пироженко за постановку задачи и обсуждение результатов работы.

Список литературы: 1. Грицунов А.В., Чурюмов Г.И. Спектральное моделирование СВЧ-приборов // Материалы междунар. межвуз. конф. «Современные проблемы электроники и радиофизики СВЧ». Саратов: Изд-во ГосУНЦ «Колледж». 2001. С. 31 – 34. 2. Основы теории колебаний / Под ред. В.В. Мигулина. М.: Наука, 1988. 392 с. 3. Вайнштейн Л.А., Солнцев В.А. Лекции по сверхвысокочастотной электронике. М.: Сов. радио, 1973. 400 с. 4. Электроника ламп с обратной волной / Под ред. В.Н. Шевчика и Д.И. Трубецкова. Саратов: изд-во Саратов. ун-та, 1975. 195 с. 5. Грицунов А.В. Метод мгновенных значений в спектральных моделях СВЧ-приборов // Материалы 7-й Междунар. конф. «Теория и техника передачи, приема и обработки информации». Харьков: ХТУРЭ. 2001. С. 148 – 149. 6. Гоноровский И.С. Радиотехнические цепи и сигналы. М.: Радио и связь, 1986. 512 с. 7. Отнес Р., Энксон Л. Прикладной анализ временных рядов. М.: Мир, 1982. 428 с. 8. Грицунов А.В. Метод комплексных амплитуд в спектральных моделях СВЧ-приборов // Материалы 7-й Междунар. конф. «Теория и техника передачи, приема и обработки информации». Харьков: ХТУРЭ. 2001. С. 150 – 151. 9. Кураев А.А., Байбуриин В.Б., Ильин Е.М. Математические модели и методы оптимального проектирования СВЧ-приборов. Минск: Наука і тэхніка, 1990. 392 с.