МАТЕМАТИЧЕСКОЕ МОДЕЛИРОВАНИЕ ФИЗИЧЕСКИХ ПРОЦЕССОВ УДК 621.385.6

УРАВНЕНИЯ ВОЗБУЖДЕНИЯ ПРОДОЛЬНО-АЗИМУТАЛЬНО НЕРЕГУЛЯРНЫХ ВОЛНОВОДОВ С УЧЕТОМ КОНЕЧНОЙ ПРОВОДИМОСТИ СТЕНОК

© Авторы, 2024	doi: 10.25210/jfop-2403-TEGGJT edn: TEGGJT
Кравченко В.Ф. — заслуженный деятель науки РФ, д.ф.	-м.н., проф., гл.н.с., Институт радиотехники
и электроники им. В. А. Котельникова РАН, проф.	кафедры высшей математики ФН-1 МГТУ
им. Н. Э. Баумана, Москва. E-mail: kvf-ok@mail.ru	
Кураев А.А. — д.фм.н., проф., Белорусский государственный университет информатики и радиоэлек-	

троники, Минск. E-mail: kurayev@bsuir.by

Матвеенко В. В. — к.ф.-м.н., доц., Белорусский государственный университет информатики и радиоэлектроники, Минск

Аннотация

Сформулированы уравнения возбуждения продольно-азимутально нерегулярных волноводов с учетом потерь в стенках. Внутренняя поверхность стенок волновода задается произвольной гладкой функцией $b(\varphi, z)$. Используется метод преобразования координат – исходная цилиндрическая система координат r, φ, z заменяется новой ρ, φ, z , где $\rho = r / (b(\varphi, z))$. В новой системе граница волновода определяется как $\rho = 1 = \text{const}$, т. е. геометрия волновода – регулярный цилиндр. Для такого волновода полная система собственных функций известна. С учетом этих функций для определения амплитуд парциальных волн применяется стандартная процедура неполного метода Галеркина. Полученные общие уравнения могут быть использованы при расчете и оптимизации как электронных приборов СВЧ и КВЧ различных типов, так и пассивных устройств СВЧ разнообразного применения.

Ключевые слова: уравнения возбуждения, продольноазимутально нерегулярные волноводы, конечная проводимость стенок, метод Галеркина

Abstract

equations for longitudinal-azimuthally Excitation irregular waveguides are formulated taking into account losses in the walls. The inner surface of the waveguide walls is given by an arbitrary smooth function $b(\varphi, z)$. The coordinate transformation method replaces the original cylindrical coordinate system r, φ, z with a new one ρ, φ, z , where $\rho = r / (b(\varphi, z))$. The new system defines the waveguide boundary as $\rho = 1 = \text{const}$, i. e. the waveguide geometry transforms as a regular cylinder. Taking these functions into account, the standard procedure of the incomplete Galerkin's method is used to determine the amplitudes of partial waves. The resulting general equations can be used in the calculation and optimization of both microwave and EHF electronic devices of various types, as well as passive microwave devices of various applications.

Keywords: excitation equations, longitudinally and azimuthally irregular waveguides, finite wall conductivity, Galerkin's method

Введение

Теория возбуждения и распространения волн в произвольно нерегулярных прямолинейных волноводах (продольно-азимутально нерегулярных волноводах) является основой моделирования и оптимизации как пассивных устройств СВЧ [1–9], так и электронных приборов СВЧ и КВЧ: релятивистских ЛОВ-ЛБВ [3, 10], гиротронов, гиро-ЛБВ [11, 12]. Однако в настоящее время развита теория возбуждения лишь продольнонерегулярных волноводов [13–17]. Отсутствие в теории возбуждения продольно-азимутально нерегулярных волноводов электронными потоками сдерживает моделирование и, соответственно, разработку высокоорбитных гирорезонансных приборов миллиметрового диапазона, приборов О-типа и Е-типа (приборы с электростатической фокусировкой, как в гелитроне), где для повышения селекции мод требуется использование ребристых, в том числе продольно-азимутально нерегулярных волноводных систем. В статье обобщена теория, изложенная в [14–17], для случая, когда внутренняя граница волновода $b = b(\varphi, z)$. Ниже приводятся примеры комплектаций нерегулярных волноводных систем.

1. Постановка задачи

Рассмотрим продольно-азимутально нерегулярный волновод, его внутренняя граница задается произ-

вольной кусочно-гладкой функцией $b = b(\varphi, z)$ (рис. 1). Преобразуем исходную цилиндрическую систему координат r, φ, z в новую ρ, φ, z , где $\rho = r / b(\varphi, z)$. При переходе от исходной системы координат к неорто-гональной радиус-векторвнутренней точкиможет быть заданкак $\vec{r}(\rho, \varphi, z) = z\vec{z}_0 + \rho b(x, y)(\vec{x}_0 \cos \varphi + \vec{y}_0 \sin \varphi)$. В векторной форме уравнения Максвелла в неортогональной системе координат ρ, φ, z имеют вид:

$$rot\vec{H}' = \varepsilon_a \hat{g} \frac{\partial \vec{E}'}{\partial t} + \hat{g}\vec{\delta}'; \qquad (1)$$

$$rot\vec{E}' = -\mu_a \hat{g} \frac{\partial \vec{H}'}{\partial t} - \hat{g}\vec{\delta}'^{\rm M}.$$
(2)



Рис. 1. Примеры продольно-азимутально нерегулярных волноводов, где их внутренняя граница задается кусочно-гладкой функцией.

Физические компоненты вектора \vec{H} могут быть записаны следующим образом:

$$H_{\tau} = H_{\varphi}' / b;$$

$$H_{\varphi} = H_{\varphi}' / b - \frac{H_{\rho}'}{b^2} \frac{\partial b}{\partial \varphi};$$

$$H_{z} = H_{z}' - H_{\rho}' \frac{\rho}{b} \frac{\partial b}{\partial z}.$$
(3)

Компоненты векторов \vec{E} , $\vec{\delta}$, $\vec{\delta}^{M}$ записываются аналогично \vec{H} . В соответствии с (3) плотности токов $\vec{\delta}'$ и $\vec{\delta}'^{M}$ в уравнениях (1) и (2) должны выражаться через физические компоненты. Представим это на примере $\vec{\delta}'$

$$\delta_{\rho}' = \delta_r b; \quad \delta_{\varphi}' = \delta_{\varphi} b + \delta_r \frac{\partial b}{\partial \varphi}; \quad \delta_z' = \delta_z + \delta_r \rho \frac{\partial b}{\partial z}. \tag{4}$$

В системе координат ρ, φ, z внутренняя граница продольно-азимутально нерегулярного волновода $b = b(\varphi, z)$ преобразуется в регулярный цилиндр с внутренней границей $\rho = 1$. Таким образом, граничные условия для уравнений (1), (2) в системе координат ρ, φ, z в случае конечной проводимости стенок приобретают простейший вид

$$\left[\vec{\rho}_{0}\vec{\vec{E}}\right]\Big|_{\rho=1} = -\vec{G}\left[\vec{\rho}_{0}\left[\vec{\rho}_{0}\vec{\vec{H}}\right]\right]\Big|_{\rho=1},$$
(5)

где

$$\ddot{G} = \dot{W}^{0}_{\sigma} \sqrt{\frac{g}{g^{11}}} \begin{pmatrix} \rho \left[g^{11} g^{22} - (g^{12})^{2} \right] & g^{11} g^{22} - g^{12} g^{13} \\ g^{11} g^{23} - g^{12} g^{13} & \frac{1}{\rho} \left[g^{11} g^{22} - (g^{13})^{2} \right] \end{pmatrix};$$

 \dot{W}^{0}_{σ} — волновое сопротивление стенки волновода, $\dot{W}^{0}_{\sigma} = (1+j) \sqrt{\frac{\pi f \mu_{\sigma}}{\sigma}}$; μ_{σ} , σ — магнитная проницаемость и удельная проводимость; f — рабочая частота; \hat{g} — метрический тензор, компоненты которого имеют следующий вид:

$$\hat{g} = \sqrt{g} \begin{pmatrix} \frac{g^{11}}{\rho} & g^{12} & \frac{g^{13}}{\rho} \\ g^{21} & \rho g^{22} & g^{23} \\ \frac{g^{31}}{\rho} & g^{32} & \frac{g^{33}}{\rho} \end{pmatrix} \quad \sqrt{g} = V = b^2 \rho; \ g^{11} = \frac{1}{b^4} \left(b^2 + \left(\frac{\partial b}{\partial \varphi} \right)^2 + \rho^2 b^2 \left(\frac{\partial b}{\partial z} \right)^2 \right)$$
$$g^{22} = 1 / (b\rho)^2; \ g^{33} = 1; \ g^{12} = -\frac{1}{b^3 \rho} \frac{\partial b}{\partial \varphi} = g^{21};$$
$$g^{13} = -\frac{\rho}{b} \frac{\partial b}{\partial z} = g^{31}; \ g^{23} = g^{32} = 0.$$

2. Вывод уравнений возбуждения продольно-азимутально нерегулярного волновода электронными потоками

Представим решение уравнений (1)-(3) в виде

$$\dot{\vec{E}}_{t} = \sum_{j=1}^{J} \sum_{n=-N}^{N} \left(\dot{A}_{nj}^{\text{E}}(z) \vec{e}_{nj}^{\text{E}} + \dot{A}_{nj}^{\text{M}}(z) \vec{e}_{nj}^{\text{M}} \right); \dot{\vec{E}}_{z} = \sum_{j=1}^{J} \sum_{n=-N}^{N} \dot{C}_{nj}(z) \varphi_{nj} \vec{z}; \dot{\vec{H}}_{t} = \sum_{j=1}^{J} \sum_{n=-N}^{N} \left(\dot{B}_{nj}^{\text{E}}(z) \vec{h}_{nj}^{\text{E}} + \dot{B}_{nj}^{\text{M}}(z) \vec{h}_{nj}^{\text{M}} \right); \dot{\vec{H}}_{z} = \sum_{j=1}^{J} \sum_{n=-N}^{N} \dot{D}_{nj}(z) \psi_{nj} \vec{z}.$$
(6)

Для (6) использована следующая система базисных функций

$$\begin{aligned} \varphi_{nj} &= J_n(\nu_{nj}\rho)e^{in\varphi}, \quad \psi_{nj} = J_n(\mu_{nj}\rho)e^{in\varphi}; \\ \vec{e}_{nj}^{\rm E} &= \left\{ \vec{\rho}_0 \nu_{nj} J_n'(\nu_{nj}\rho) + \vec{\varphi}_0 \mathbf{i} \frac{n}{\rho} J_n(\nu_{nj}\rho) \right\} e^{in\varphi}; \\ \vec{e}_{nj}^{\rm M} &= \left\{ \vec{\rho}_0 \frac{in}{\rho} J_n(\mu_{nj}\rho) - \vec{\varphi}_0 \mu_{nj} J_n'(\mu_{nj}\rho) \right\} e^{in\varphi}; \\ \vec{h}_{nj}^{\rm E} &= \left\{ -\vec{\rho}_0 \frac{in}{\rho} J_n(\nu_{nj}\rho) + \vec{\varphi}_0 \nu_{nj} J_n'(\nu_{nj}\rho) \right\} e^{in\varphi}; \\ \vec{h}_{nj}^{\rm M} &= \left\{ \vec{\rho}_0 \mu_{nj} J_n'(\mu_{nj}\rho) + \vec{\varphi}_0 \mathbf{i} \frac{n}{\rho} J_n(\mu_{nj}\rho) \right\} e^{in\varphi}, \end{aligned}$$

$$(7)$$

где $J_n(x)$ – функции Бесселя 1-го рода *n*-го порядка; $J_n(v_{nj}\rho) = 0$; $J_n'(\mu_{nj}\rho) = 0$.

Для проекций используем комплексно-сопряженную систему базисных функций: $(\phi_{-}, = (-1)^m I_{-}(\psi_{-}, \phi) e^{-im\varphi_{-}}\psi_{-} = (-1)^m I_{-}(\psi_{-}, \phi) e^{-im\varphi_{-}}$

$$\begin{split} \varphi_{-mi} &= (-1)^{m} J_{m}(\nu_{mi}\rho) e^{-im\varphi}, \psi_{-mi} = (-1)^{m} J_{m}(\mu_{mi}\rho) e^{-im\varphi}; \\ \vec{e}_{-mi}^{E} &= (-1)^{m} \left\{ \vec{\rho}_{0} \nu_{mi} J_{m}'(\nu_{mi}\rho) - \vec{\varphi}_{0} i \frac{m}{\rho} J_{m}(\nu_{mi}\rho) \right\} e^{-im\varphi}; \\ \vec{e}_{-mi}^{M} &= (-1)^{m+1} \left\{ \vec{\rho}_{0} \frac{im}{\rho} J_{m}(\mu_{mi}\rho) + \vec{\varphi}_{0} \mu_{mi} J_{m}'(\mu_{mi}\rho) \right\} e^{-im\varphi}; \\ \vec{h}_{-mi}^{E} &= (-1)^{m} \left\{ \vec{\rho}_{0} \frac{im}{\rho} J_{m}(\nu_{mi}\rho) + \vec{\varphi}_{0} \nu_{mi} J_{m}'(\nu_{mi}\rho) \right\} e^{-im\varphi}; \\ \vec{h}_{-mi}^{M} &= (-1)^{m} \left\{ \vec{\rho}_{0} \mu_{mi} J_{m}'(\mu_{mi}\rho) - \vec{\varphi}_{0} i \frac{m}{\rho} J_{m}(\mu_{mi}\rho) \right\} e^{-im\varphi}. \end{split}$$

$$\end{split}$$

Комплексные амплитуды находим из модифицированных уравнений проекций, приведенных в [16, 17], с учетом разницы граничных условий (5) и условий для базисных функций

$$\left[\vec{\rho}_0 \dot{\vec{E}}\right]_{\rho=1} = 0.$$

Уравнения комплексных амплитуд имеют вид

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left[\left[\frac{\partial}{\partial z} \dot{\vec{H}}_{t}, \vec{\vec{e}}_{-mi}^{E} \right] \vec{z}_{0} - im\omega\varepsilon_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{E}}_{t} + \dot{\vec{E}}_{z}\right) \vec{\vec{e}}_{-mi}^{E} \right] \rho d\rho d\varphi = Q_{mi}^{1};$$

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left[\mu_{mi}^{2} \dot{\vec{H}}_{z} \psi_{-mi} + \left[\frac{\partial}{\partial z} \dot{\vec{H}}_{t}, \vec{\vec{e}}_{-mi}^{M} \right] \vec{z}_{0} - i\omega\varepsilon_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{E}}_{t} + \dot{\vec{E}}_{z}\right) \vec{\vec{e}}_{-mi}^{M} \right] \rho d\rho d\varphi = Q_{mi}^{2};$$

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left[-\dot{\vec{H}}_{t} \vec{\vec{h}}_{-mi}^{E} - i\omega\varepsilon_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{E}}_{t} + \dot{\vec{E}}_{z}\right) \vec{z}_{0}\varphi_{-mi} \right] \rho d\rho d\varphi = Q_{mi}^{3};$$

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left[-\dot{\vec{E}}_{z} \nu_{mi}^{2} \varphi_{-mi} + \left[\frac{\partial}{\partial z} \dot{\vec{E}}_{t}, \vec{\vec{h}}_{-mi}^{E} \right] \vec{z}_{0} + i\omega\mu_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{H}}_{t} + \dot{\vec{H}}_{z}\right) \vec{h}_{-mi}^{E} \right] \rho d\rho d\varphi + \int_{0}^{2\pi} \vec{\vec{G}}\left(\vec{H}_{\varphi} + \vec{H}_{z}\right) \vec{h}_{-mi}^{E} \Big|_{\rho=1} d\varphi = 0;$$

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left\{ \dot{\vec{E}}_{t} \vec{\vec{e}}_{-mi}^{M} + i\omega\mu_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{H}}_{t} + \dot{\vec{H}}_{z}\right) \vec{p} d\rho d\varphi + \int_{0}^{2\pi} \vec{\vec{G}}\left(\vec{H}_{\varphi} + \vec{H}_{z}\right) \vec{h}_{-mi}^{M} \Big|_{\rho=1} d\varphi = 0;$$

$$\int_{0}^{2\pi} \int_{0}^{1} \left\{ \dot{\vec{E}}_{t} \vec{\vec{e}}_{-mi}^{M} + i\omega\mu_{0}\hat{g}\left(\dot{\vec{H}}_{t} + \dot{\vec{H}}_{z}\right) \vec{p} d\rho d\varphi + \int_{0}^{2\pi} \vec{\vec{G}}\left(\vec{H}_{\varphi} + \vec{H}_{z}\right) \vec{z}_{0}\psi_{-mi} \Big|_{\rho=1} d\varphi = 0.$$
(9)

Подставляя в (9) решения (6) и (8), а также используя закон сохранения заряда в интегралах возбуждения справа Q_{mi}^1 , Q_{mi}^2 , Q_{mi}^3 , получаем уравнения возбуждения:

$$\begin{split} &2\pi \bigg(\frac{d\dot{B}_{m,i}^{\rm E}\left(z\right)}{\varepsilon_{0}\omega dz} + i\dot{A}_{m,i}^{\rm E}\left(z\right) \bigg) e_{m,i} + i\sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{C}_{n,j}\left(z\right) F_{m,n}^{6}\left(z\right) \left(mI_{m,n,i,j}^{12} - \nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{10}\right) + \\ &+ i\sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{\rm E}\left(z\right) \bigg(\frac{F_{m,n}^{1}\left(z\right) \left(m\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{2} + n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{3} - mnI_{m,n,i,j}^{5} - \nu_{m,i}\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{1}\right) + \\ &+ F_{m,n}^{3}\left(z\right) \left(m\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{9} + n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{10} - mnI_{m,n,i,j}^{12} - \nu_{m,i}\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{8}\right) \bigg) + \\ &+ \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{\rm E}\left(z\right) \left(F_{m,n}^{2}\left(z\right) \left(n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{3} - m\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{2}\right) \right) + \\ &+ \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{\rm M}\left(z\right) \left(F_{m,n}^{1}\left(z\right) \left(mnI_{m,n,i,j}^{4} - n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{7}\right) + F_{m,n}^{3}\left(z\right) \left(mnI_{m,n,i,j}^{13} - n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{11}\right) \right) + \\ &+ i\sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{\rm M}\left(z\right) \left(F_{m,n}^{2}\left(z\right) \left(m\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{6} + n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{7} - \nu_{m,i}\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{14}\right) \right) = \frac{Q_{m,i}^{1}}{\varepsilon_{0}\omega}; \end{split}$$

$$Q_{m,i}^{1} = \frac{I_{0}}{K} \sum_{k=1}^{K} e^{(m\varphi_{k}-\theta_{k})i} \left\{ \begin{array}{l} \rho_{k} \left(\nu_{m,i}J_{m+1}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right) - m\frac{J_{m}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right)}{\rho_{k}} \right) b(\varphi_{k},z) \frac{\partial b(\varphi_{k},z)}{\partial z} + \\ + \frac{\beta_{\varphi,k}}{\beta_{z,k}} \left(\nu_{m,i}J_{m+1}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right) - m\frac{J_{m}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right)}{\rho_{k}} \right) \frac{\partial b(\varphi_{k},z)}{\partial \varphi} + \\ + \left(\nu_{m,i}J_{m+1}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right) - m\frac{J_{m}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right)}{\rho_{k}} \right) \frac{\beta_{r,k}}{\beta_{z,k}} \left(\frac{\left(1 - b(\varphi_{k},z)\right)}{\left(b(\varphi_{k},z)\right)^{2}} \left(\frac{\partial b(\varphi_{k},z)}{\partial \varphi} \right)^{2} - b(\varphi_{k},z) \right) + \\ + im\frac{J_{m}\left(\nu_{m,i}\rho_{k}\right)}{\rho_{k}} \left(\frac{\beta_{r,k}}{\beta_{z,k}} \left(\frac{\partial b(\varphi_{k},z)}{\partial \varphi} \left(\frac{1}{b(\varphi_{k},z)} - 1 \right) \right) + \frac{\beta_{\varphi,k}}{\beta_{z,k}} b(\varphi_{k},z) \right); \end{array} \right\}$$

$$\begin{split} & 2\pi \bigg(\frac{d\dot{B}_{m,i}^{M}(z)}{\varepsilon_{0}\omega dz} + i\dot{A}_{m,i}^{M}(z) \bigg) h_{m,i} + \frac{2\pi}{\varepsilon_{0}\omega} \dot{D}_{m,i}(z) \mu_{m,i}^{2} I_{m,i}^{22} + \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{C}_{n,j}(z) F_{m,n}^{6} m I_{m,n,i,j}^{24}(z) + \\ & + \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{M}(z) F_{m,n}^{2}(z) (m\mu_{n,j} I_{m,n,i,j}^{20} - n\mu_{m,i} I_{m,n,i,j}^{21}) - i \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{M}(z) mn (F_{m,n}^{1}(z) I_{m,n,i,j}^{18} + F_{m,n}^{3}(z) I_{m,n,i,j}^{22}) + \\ & + \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{E}(z) m (F_{m,n}^{1}(z) (\nu_{n,j} I_{m,n,i,j}^{16} - n I_{m,n,i,j}^{19}) + F_{m,n}^{3}(z) (\nu_{n,j} I_{m,n,i,j}^{23} - n I_{m,n,i,j}^{24}) + \\ & + i \sum_{n=-N}^{N} \sum_{j=1}^{J} \dot{A}_{n,j}^{E}(z) F_{m,n}^{2}(z) (n\mu_{m,i} I_{m,n,i,j}^{17} + m\nu_{n,j} I_{m,n,i,j}^{16} - \mu_{m,i} \nu_{n,j} I_{m,n,i,j}^{25}) = \frac{Q_{m,i}^{2}}{\varepsilon_{0}\omega}; \\ & P_{m,i}^{2} = \frac{I_{0}}{K} \sum_{k=1}^{K} e^{(m\varphi_{k} - \theta_{k})i} \left(\frac{\left(\mu_{m,i} J_{m+1}(\mu_{m,i} \rho_{k}) - m \frac{J_{m}(\mu_{m,i} \rho_{k})}{\rho_{k}} \right) \left(\frac{\partial b(\varphi_{k}, z)}{\partial \varphi} \right)^{2} \frac{(b(\varphi_{k}, z) - 1)}{(b(\varphi_{k}, z))^{2}} + b(\varphi_{k}, z) - 1 \right) + \frac{\beta_{\varphi,k}}{\beta_{z,k}} b(\varphi_{k}, z) \right) + \\ & - im \frac{\beta_{\varphi,k}}{\beta_{z,k}} \frac{J_{m}(\mu_{m,i} \rho_{k})}{\rho_{k}} \frac{\partial b(\varphi_{k}, z)}{\partial \varphi} - im J_{m}(\mu_{m,i} \rho_{k}) b(\varphi_{k}, z) \frac{\partial b(\varphi_{k}, z)}{\partial z}; \end{split}$$

$$\begin{split} \frac{2\pi}{\varepsilon_{0}\omega}\dot{B}_{m,i}^{E}(z)e_{m,i}-i\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{C}_{n,j}(z)F_{m,n}^{5}(z)I_{m,n,i,j}^{12} - \\ &-\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{A}_{n,j}^{M}(z)nF_{m,n}^{6}(z)I_{m,n,i,j}^{13}+i\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{A}_{n,j}^{E}(z)F_{m,n}^{6}(z)(nI_{m,n,i,j}^{12}-\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{9}) = \frac{Q_{m,i}^{3}}{\varepsilon_{0}\omega}; \\ &Q_{m,i}^{3}=\frac{I_{0}}{K}\sum_{k=1}^{K}e^{(m\varphi_{k}-\theta_{k})i}J_{m}(\nu_{m,i}\rho_{k})(b(\varphi_{k},z))^{2}; \\ &-2\pi\left(\frac{d\dot{A}_{m,i}^{E}(z)}{\mu_{0}\omega dz}+i\dot{B}_{m,i}^{E}(z)\right)e_{m,i}-\frac{2\pi}{\mu_{0}\omega}\nu_{m,i}^{2}I_{m,i}^{12}\dot{C}_{m,i}(z) +\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{D}_{n,j}(z)mF_{m,n}^{6}(z)I_{m,n,i,j}^{13}+ \\ &+\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{B}_{n,j}^{E}(z)F_{m,n}^{2}(z)(n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{3}-m\nu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{2}) + i\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{B}_{n,j}^{E}(z)mn(F_{m,n}^{1}(z)I_{m,n,i,j}^{5}+F_{m,n}^{3}(z)I_{m,n,i,j}^{12}) + \\ &+\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{B}_{n,j}^{M}(z)m(F_{m,n}^{1}(z)(\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{6}-nI_{m,n,i,j}^{4})) + F_{m,n}^{3}(z)(\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{20}-nI_{m,n,i,j}^{13})) + \\ &+i\sum_{n=-N}^{N}\sum_{j=1}^{J}\dot{B}_{n,j}^{M}(z)F_{m,n}^{2}(z)(n\nu_{m,i}I_{m,n,i,j}^{7}+m\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{6}-\nu_{m,i}\mu_{n,j}I_{m,n,i,j}^{14}) = -\frac{W_{n,i}}{\mu_{0}\omega}; \end{split}$$

Математическое моделирование физических процессов

26

где k – номер крупной частицы; $\beta_{r,k}$, $\beta_{\varphi,k}$, $\beta_{z,k}$ – соответственно $\frac{v_{r,k}}{c}$, $\frac{v_{\varphi,k}}{c}$, $\frac{v_{z,k}}{c}$ в исходной системе координат r, φ , z; c – скорость света в вакууме; I_0 – ток пучка.

$$F_{m,n}^{1}(z) = \int_{0}^{2\pi} \frac{e^{(n-m)\varphi_{i}}}{\left(b(\varphi,z)\right)^{2}} \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial \varphi}\right)^{2} d\varphi; \quad F_{m,n}^{2}(z) = \int_{0}^{2\pi} \frac{e^{(n-m)\varphi_{i}}}{b(\varphi,z)} \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial \varphi} d\varphi;$$

$$F_{m,n}^{3}(z) = \int_{0}^{2\pi} e^{(n-m)\varphi_{i}} \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2} d\varphi; \quad F_{m,n}^{4}(z) = \int_{0}^{2\pi} e^{(n-m)\varphi_{i}} \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z} d\varphi;$$

$$F_{m,n}^{5}(z) = \int_{0}^{2\pi} e^{(n-m)\varphi_{i}} \left(b(\varphi,z)\right)^{2} d\varphi; \quad F_{m,n}^{6}(z) = \int_{0}^{2\pi} e^{(n-m)\varphi_{i}} b(\varphi,z) \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z} d\varphi;$$

27

$$\begin{split} F_{m,n}^{2}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{e^{[n-m]n}d\varphi}{\sqrt{\left[\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right]^{2} + \left(b(\varphi,z)\right]^{2}} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2}}\right)}{\left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n}^{0}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{e^{[n-m]n}\partial \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z} \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial \varphi} d\varphi}{\left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2} + \left(b(\varphi,z)\right)^{2}} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n}^{2}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{e^{[n-m]n}\partial \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}}{\left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2} + \left(b(\varphi,z)\right)^{2}} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n}^{2}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{e^{[n-m]n}\partial \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}}{\left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2}} + \left(b(\varphi,z)\right)^{2} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n}^{2}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{e^{[n-m]n}\partial \frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}}{\sqrt{\left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2}} + \left(b(\varphi,z)\right)^{2}} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n}^{2}(z) &= \int_{0}^{2z} \frac{\left(b(\varphi,z)\right)^{2}}{\sqrt{\left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial\varphi}\right)^{2}} + \left(b(\varphi,z)\right)^{2}} \left(1 + \left(\frac{\partial b(\varphi,z)}{\partial z}\right)^{2}\right)}; \\ F_{m,n,i,j}^{2} &= \int_{0}^{1} \int_{m+1} (v_{m,j}\rho) J_{m+1}(v_{m,j}\rho) d\rho; \\ F_{m,n,i,j}^{2} &= \int_{0}^{1} \int_{m+1} (v_{m,j}\rho) J_{m+1}(v_{m,j}\rho) d\rho; \\ F_{m,n,i,j}^{2} &= \int_{0}^{1} \int_{m} (v_{m,j}\rho) J_{m+1}(w_{m,j}\rho) d\rho; \\ F_{m,n,i,j}^{2} &= \int_{0}^{1} \int_{m} (v_{m,j}\rho) d\rho; \\ F_{m,n,i,j}^{2} &= \int_{0}^{1} \int_{m} (v_{m,j}\rho) d\rho; \\ F_{m,n,i,j}^{2}$$

28

$$h_{m,i} = \left(m\mu_{m,i}I_{m,m,i,i}^{20} + m\mu_{m,i}I_{m,m,i,i}^{21} - 2m^2I_{m,m,i,i}^{18} - \mu_{m,i}^2I_{m,m,i,i}^{15}\right) = -\mu_{m,i}^2I_{m,m,i,i}^{22} = m\mu_{m,i}J_m(\mu_{m,i})J_{m+1}(\mu_{m,i}) - 0.5\mu_{m,i}^2(J_m^2(\mu_{m,i}) + J_{m+1}^2(\mu_{m+1,i})).$$

Заключение

Общая теория возбуждения продольно-азимутально нерегулярных волноводов, развитая в статье, позволяет проводить моделирование и оптимизацию ряда СВЧ и КВЧ устройств: электронных приборов, фильтров и антенных устройств, что существенным образом дополняет возможности их машинного моделирования.

Полученные уравнения возбуждения вместе со стандартными граничными условиями на регулярных концах волновода [3, 16, 17] решают поставленную задачу. В приведенных уравнениях впервые корректно выражены интегралы возбуждения.

Список литературы

- 1. *Никольский В.В., Никольская Т.И.* Электродинамика и распространение радиоволн. М.: Наука, 1989. 460 с.
- 2. Вольман В.И., Пименов Ю.В. Техническая электродинамика. М.: Связь, 1971. 486 с.
- Кураев А.А., Попкова Т.Л., Синицын А.К. Электродинамика и распространение радиоволн. Минск: Бестпринт, 2004. 357 с.
- 4. Альтман Дж. Устройства СВЧ. М.: Мир, 1968. 487 с.
- 5. *Тараненко З.И., Трохименко Я.К.* Замедляющие системы. Киев: Киев. политех. ин-т, 1965. 308 с.
- 6. *Нефедов Е.И., Сивов А.Н.* Электродинамика периодических структур. М.: Наука, 1977. 208 с.
- Илларионов Ю.А., Раевский С.Б., Сморгонский В.Я. Расчет гофрированных и частично заполненных волноводов. М.: Сов. радио, 1980. 200 с.
- 8. *Юрцев О.А., Рунов А.В., Казарин А.Н.* Спиральные антенны. М.: Сов. Радио, 1974. 130 с.
- 9. Юрцев О.А., Наумович Н.М. Антенны и техника сверхвысоких частот в БГУИР // Доклады БГУИР. 2014. № 2. С. 87–95.
- Зайцев Н.И., Ковалев Н.Ф., Кораблев Г.С., Кулагин И.С. Релятивистский карсинотрон с длиной волны 3 см и длительностью импульса 0.4 мкс // Письма в Журнал технической физики. 1981. Т. 7. № 14. С. 879-882.

- Кравченко В.Ф., Кураев А.А. Гирорезонансные приборы: принцип действия, нелинейная теория, достижения и перспективы // Зарубежная радиоэлектроника. Успехи современной радиоэлектроники. 2006. № 9. С. 13–60.
- Карцев В. П. Приключение великих уравнений. М.: Знание, 1971. 317 с.
- Ильинский А.С., Слепян Г.Я. Колебания и волны в электродинамических системах с потерями. М.: Изд-во Москов. госуд. ун-та, 1983. 232 с.
- Кураев А.А. Возбуждение произвольно нерегулярных волноводов с круглым сечением // Известия Академии наук БССР. Серия физико-технических наук. 1979. № 1. С. 121.
- 15. *Кураев А.А.* Мощные приборы СВЧ. Методы анализа и оптимизации параметров. М.: Радио и связь, 1986. 208 с.
- Кураев А.А., Синицын А.К. Влияние конечной проводимости металлических стенок на характеристики мощных релятивистских приборов СВЧ с нерегулярными электродинамическими системами // Доклады БГУИР. 2006. № 3. С. 82–92.
- Кураев А.А., Матвеенко В.В. Мощные электронные приборы СВЧ и КВЧ со специальными видами взаимодействия. Минск: Бестпринт, 2022. 216 с.

Поступила 08 апреля 2024 г.

THE EXCITATION EQUATIONS FOR LONGITUDINALLY AND AZIMUTHALLY IRREGULAR WAVEGUIDES TAKING INTO ACCOUNT THE FINITE WALL CONDUCTIVITY

KRAVCHENKO V.F., KURAYEV A.A., AND MATVEYENKA V.V.

doi: 10.25210/jfop-2403-TEGGJT | edn: TEGGJT

Excitation equations for longitudinal-azimuthally irregular waveguides are formulated taking into account losses in the walls. The inner surface of the waveguide walls is given by an arbitrary smooth function $b(\varphi, z)$. The coordinate transformation method replaces the original cylindrical coordinate system r,φ,z with a new one ρ,φ,z , where $\rho = r / (b(\varphi, z))$. The new system defines the waveguide boundary as $\rho = 1 = \text{const}$, i. e. the waveguide geometry transforms as a regular cylinder. Taking these functions into account, the standard procedure of the incomplete Galerkin's method is used to determine the amplitudes of partial waves. The resulting general equations can be used in the calculation and optimization of both microwave and EHF electronic devices of various types, as well as passive microwave devices of various applications.