

Н. М. ЕФАНОВ, Н. П. ЖУК, О. А. ТРЕТЬЯКОВ

## РАСПРЕДЕЛЕНИЕ ТОКА ВДОЛЬ ТОНКОГО ПРОВОДНИКА В СЛОЖНОЙ СТРУКТУРЕ

Рассмотрим задачу рассеяния монохроматического электромагнитного поля тонким идеально проводящим рассеивателем, который входит составным элементом в электродинамическую структуру достаточно общего вида. Частными примерами, укладываемыми в рамки нашего исследования, являются штырь в прямоугольном или круглом волноводе, микрополосковый диполь в интегральной схеме, вибраторная антенна над поверхностью Земли или под ней. Наша цель — построение аналитического выражения для распределения тока вдоль проводника. С помощью приближения нитевидного тока эта задача сведена к системе двух уравнений типа Халлена относительно симметричной и антисимметричной компонент тока, которые решены методом итераций. Достоинство полученных результатов состоит в том, что они охватывают случаи резонансного и нерезонансного возбуждений и пригодны для любого возбуждающего поля.

В качестве общей модели регулярных электродинамических структур, в отсутствие рассеивателя, рассмотрим произвольную линейную стационарную среду, заполняющую все трехмерное пространство, которая в определенной области  $V$  является однородной и изотропной. Чтобы не загромождать изложение упоминанием об идеально проводящих участках, среду полагаем всюду пронизываемой для поля. Пусть сторонние источники создают в такой среде монохроматическое ( $\sim e^{-i\omega t}$ ) электромагнитное поле  $\vec{E}_i(\vec{R}), \vec{H}_i(\vec{R}), \vec{R} = (x, y, z)$ , которое считается известным. Ось  $z$  прямоугольной декартовой системы координат  $x, y, z$  направим вертикально вверх.

Внесем в упомянутую область  $V$  регулярной среды идеально проводящий рассеиватель (вибратор) в виде отрезка кругового цилиндра длиной  $2l$  и диаметром  $2a$  и введем следующие обозначения:  $\vec{R}_1, \vec{R}_2$  и  $\vec{R}_c$  — радиус-векторы соответственно центральных точек на нижнем, верхнем торцах вибратора и его се-

редины  $z^2 \gg z_1$ ,  $s_0$  — орт вдоль оси вибратора, направленный от его нижнего торца к верхнему;  $u, v, s$  — связанная с рассеивателем прямоугольная декартова система координат, начало которой помещено в точку  $R_c$ . Координаты  $u, v$  определяют положение проекции заданной точки в плоскости, перпендикулярной вибратору, а  $s$  равно расстоянию (со знаком) проекции данной точки на ось вибратора от его средней точки:  $\vec{R}_c = (\vec{R}_2 + \vec{R}_1)/2$ ;  $s_0 = (\vec{R}_2 - \vec{R}_1)/|\vec{R}_2 - \vec{R}_1|$ ;  $s = s_0 \cdot (\vec{R} - \vec{R}_c)$ . Точки области  $V_s$ , занятой рассеивателем, определены, очевидно, условиями  $u^2 + v^2 \leq a^2$ ,  $-l < s < l$ .

Положим, что вибратор не пересекает область локализации сторонних источников. Тогда создаваемое ими поле при наличии вибратора можно представить как сумму первичного поля  $\vec{E}_i, \vec{H}_i$  и рассеянного поля  $\vec{E}_s, \vec{H}_s$ . Последнее удовлетворяет однородным уравнениям Максвелла

$$\begin{aligned} \nabla \times \vec{E}_s(\vec{R}) - ik_0 \hat{\epsilon}(\vec{R}) \cdot \vec{H}_s(\vec{R}) &= 0 \\ \nabla \times \vec{H}_s(\vec{R}) + ik_0 \hat{\mu}(\vec{R}) \cdot \vec{E}_s(\vec{R}) &= 0 \end{aligned} \quad (1)$$

во всей области, внешней по отношению к  $V_s$ , вытекающим из них граничным условиям на поверхностях раздела среды, надлежащим условиям в бесконечности и условию обращения в нуль на поверхности рассеивателя компоненты суммарного электрического поля  $\vec{E}_i + \vec{E}_s$  касательной к этой поверхности. Здесь  $k_0 = \omega/c$ ;  $c$  — скорость света в вакууме;  $\hat{\epsilon}(\vec{R})$  и  $\hat{\mu}(\vec{R})$  — диадные материальные параметры среды, которые в области  $V$  сводятся к числовым постоянным  $\epsilon$  и  $\mu$ .

В согласии с приближением нитевидного тока, предполагаемый вид рассеянного поля таков [1]:

$$\begin{aligned} \vec{E}_s(\vec{R}) &= \int \hat{G}_{ee}(\vec{R}, \vec{R}_a(s')) \cdot \vec{s}_0 I(s') ds', \\ \vec{H}_s(\vec{R}) &= \int \hat{G}_{me}(\vec{R}, \vec{R}_a(s')) \cdot \vec{s}_0 I(s') ds'. \end{aligned} \quad (2)$$

Здесь  $\vec{R}_a(s')$  — переменная точка интегрирования на оси проводника,  $\vec{R}_a(s') = \vec{R}_c + \vec{s}_0 s'$ ;  $\hat{G}_{ee}$  — «электрическая» функция Грина уравнений Максвелла для регулярной среды, определяемая как решением уравнения

$$\begin{aligned} \nabla \times \hat{\mu}^{-1}(\vec{R}) \cdot \nabla \times \hat{G}_{ee}(\vec{R}, \vec{R}') - k_0^2 \hat{\epsilon}(\vec{R}) \cdot \hat{G}_{ee}(\vec{R}, \vec{R}') &= \\ = (4\pi ik_0/c) \hat{I} \delta(\vec{R} - \vec{R}'), \end{aligned} \quad (3)$$

которая изображает при  $R \rightarrow +\infty$  уходящую волну; «Магнито-электрическая» функция Грина  $\hat{G}_{me}(\vec{R}, \vec{R}')$  сводится к  $\hat{G}_{ee}$  соотношением  $\hat{G}_{me}(\vec{R}, \vec{R}') = \hat{\mu}^{-1}(\vec{R}) \cdot \nabla \times \hat{G}_{ee}(\vec{R}, \vec{R}') / ik_0$ ;  $\hat{I}$  — единичная диада;  $\delta$  — дельта-функция Дирака.

Представление (2) характеризуется тем, что рассеянное поле считается тождественным полю, созданному в регулярной среде нитью тока, который течет вдоль оси вибратора. Применительно к тонким рассеивателям ( $a \ll l$ ,  $a \ll \lambda$ ,  $\lambda$  — длина волны возбуждающего поля в области, занятой вибратором), которыми мы далее ограничимся, формулы (2), по-видимому, можно рассматривать как асимптотическое разложение точного решения соответствующей задачи. Для скалярного волнового поля доказательство этого факта содержится, к примеру, в работе [2]. Детальный анализ нитевидного приближения на основе интегральных уравнений макроскопической электродинамики проведен в работе [3].

Выражения (2) при произвольной функции  $I(s)$  удовлетворяют уравнениям Максвелла и всем условиям сформулированной выше краевой задачи для  $E_s$ ,  $H_s$  кроме последнего. Приняв во внимание только условие для компоненты суммарного электрического поля вдоль  $s_0$  на боковой поверхности рассеивателя, получаем уравнение относительно  $I(s)$ :

$$\int_{-l}^l \vec{s}_0 \cdot \hat{G}_{ee}(\vec{R}_s(s), \vec{R}_a(s')) \cdot \vec{s}_0 I(s') ds' = -E_i(s), \quad -l < s < l. \quad (4)$$

Здесь  $R_{ys}$  — точка наблюдения на боковой поверхности проводника, отвечающая переменному  $s$  и произвольным фиксированным  $u = u_s$ ,  $v = v_s$ , таким, что  $u_s^2 + v_s^2 = a^2$ ;  $E_i(s)$  — значение продольной компоненты первичного поля в этой точке,

$E_i(s) = s_0 E_i(R) |_{R=R_Y(s)}$ . Дополнив (4) условием исчезновения тока на концах вибратора  $I(l) = I(-l) = 0$  (5), приходим к задаче для неизвестной величины  $I(s)$ .

Используя уравнение (3) при  $R \in V$ ,  $R' \in V$  нетрудно получить представление для «электрической» функции Грина

$$\begin{aligned} \hat{G}_{ee}(\vec{R}, \vec{R}') &= - (4\pi/i\omega) [k_0^2 + (\epsilon\mu)^{-1} \nabla \nabla] \cdot \vec{f}_e(\vec{R}, \vec{R}'); \\ \vec{f}_e(\vec{R}, \vec{R}') &= \hat{I}_\mu \exp [ik |\vec{R} - \vec{R}'| / 4\pi |\vec{R} - \vec{R}'| + \hat{\pi}_e(\vec{R}, \vec{R}')]; \\ &(\vec{R}, \vec{R}' \in V), \end{aligned} \quad (6)$$

где  $\vec{f}_e(\vec{R}, \vec{R}')$  — диадная функция Грина для электрического векторного потенциала;  $\hat{\pi}_e(\vec{R}, \vec{R}')$  — некоторое решение уравнения

$\nabla^2 + k^2$   $\pi_e(R, R') = 0$ , регулярное в области  $V$  по обоим переменным. Подстановка выражений (6) в (4) преобразует последнее к стандартному уравнению типа Поклингтона:

$$\left(\frac{d^2}{ds^2} + k^2\right) \int_{-l}^l K(s, s') I(s') ds' + \frac{d}{ds} \int_{-l}^l L(s, s') I(s') ds' = -i\omega \varepsilon E_t(s), \quad -l < s < l, \quad (7)$$

в котором

$$\begin{aligned} K(s, s') &= K_f(s - s') + K_r(s, s'); \quad K_f(s - s') = \\ &= \exp[ik \sqrt{(s - s')^2 + a^2}] / \sqrt{(s - s')^2 + a^2}; \quad K_r(s, s') = \\ &= \frac{4\pi}{\mu} \vec{s}_0 \cdot \hat{\pi}_e (\vec{R}_\Sigma(s), \vec{R}_a(s')) \cdot \vec{s}_0; \\ L(s, s') &= \frac{4\pi}{\mu} \nabla_\perp \cdot \hat{\pi}_e \cdot (\vec{R}, \vec{R}_a(s')) \cdot \vec{s}_0 \Big|_{\vec{R} - \vec{R}_\Sigma(s)}; \end{aligned} \quad (8)$$

$\nabla_\perp$  — компонента оператора  $\nabla$ , действующая в координатах  $u, v, s$  по  $u, v$ ,  $\nabla_\perp = \nabla - \vec{s}_0 (\partial/\partial s)$ .

Определив функции  $K_e(s, s') = [K(s, s') + K(-s, -s')]/2$ ;  $K_o(s, s') = [K(s, s') - K(-s, -s')]/2$ ;  $L_e(s, s') = [L(s, s') + L(-s, -s')]/2$ ;  $L_o(s, s') = [L(s, s') - L(-s, -s')]/2$ ;  $E^{(e)}(s) = [E_t(s) + E_t(-s)]/2$ ;  $E^{(o)}(s) = [E_t(s) - E_t(-s)]/2$ , рассмотрим задачу относительно вспомогательных величин  $I^{(e)}(s)$  и  $I^{(o)}(s)$ , смысл которых выяснится позднее:

$$\begin{aligned} &\left(\frac{d^2}{ds^2} + k^2\right) \int_{-l}^l [K_e(s, s') I^{(e)}(s') + K_o(s, s') I^{(o)}(s')] ds' + \\ &+ \frac{d}{ds} \int_{-l}^l [L_o(s, s') I^{(e)}(s') + L_e(s, s') I^{(o)}(s')] ds' = i\omega \varepsilon E^{(e)}(s), \\ &\quad -l < s < l; \end{aligned} \quad (9)$$

$$\begin{aligned} &\left(\frac{d^2}{ds^2} + k^2\right) \int_{-l}^l [K_o(s, s') I^{(e)}(s') + K_e(s, s') I^{(o)}(s')] ds' + \\ &+ \frac{d}{ds} \int_{-l}^l [L_e(s, s') I^{(e)}(s') + L_o(s, s') I^{(o)}(s')] ds' = i\omega \varepsilon E^{(o)}(s), \\ &\quad -l < s < l; \end{aligned} \quad (10)$$

$$I^{(e)}(l) = I^{(e)}(-l) = 0; \quad I^{(o)}(l) = I^{(o)}(-l) = 0. \quad (11)$$

Сложив уравнения (9) и (10), нетрудно проверить, что сумма  $I^{(e)}(s) + I^{(o)}(s)$  удовлетворяет уравнению (7) для  $I(s)$ . Она же,

как следует из (11), подчиняется граничным условиям (5). Далее, записав на основе (9) — (11) задачу для  $I^{(e)}(-s)$ ,  $I^{(o)}(-s)$  из единственности решений соответствующих задач, убеждаемся, что  $I^{(e)}(-s) = I^{(e)}(s)$ ,  $I^{(o)}(-s) = -I^{(o)}(s)$ . Таким образом, искомая функция  $I(s)$  совпадает с  $I^{(e)}(s) + I^{(o)}(s)$ :

$$I(s) = I^{(e)}(s) + I^{(o)}(s), \quad (12)$$

причем  $I^{(e)}(s)$  имеет смысл симметричной, а  $I^{(o)}(s)$  — антисимметричной компонент тока.

Пусть  $G(s, s')$  — любое из решений уравнения

$$\left( \frac{d^2}{ds^2} + k^2 \right) G(s, s') = \delta(s - s'), \quad -l < s, s' < l, \quad (13)$$

которое обладает свойством  $G(s, s') = G(-s, -s')$ . Обратив с его помощью оператор  $(\partial^2/\partial s^2 + k^2)$  в левой части (9) — (10), приходим к системе уравнений типа Халлена для  $I^{(e)}$ ,  $I^{(o)}$ :

$$\int_{-l}^l K_f(s - s') I^{(e)}(s') ds' = C_1 \cos ks + Q^{(e)}(s) - \varphi(s | I^{(e)}) - \Phi(s | I^{(o)}); \quad (14)$$

$$\int_{-l}^l K_f(s - s') I^{(o)}(s') ds' = C_2 \sin ks + Q^{(o)}(s) - \varphi(s | I^{(o)}) - \Phi(s | I^{(e)}), \quad -l < s < l.$$

Здесь  $Q^{(e,o)}(s) = i\omega \varepsilon \int_{-l}^l G(s, s') E^{(e,o)}(s') ds'$ ;  $C_1, C_2$  — произвольные постоянные;  $\varphi, \Phi$  — функционалы, зависящие от  $s$ , и определенные тождествами

$$\varphi(s | U) \equiv \int_{-l}^l ds' U(s') [K_{re}(s, s') + \int_{-l}^l ds'' G(s, s'') \frac{d}{ds''} L_o(s'', s')]; \quad (15)$$

$$\Phi(s | U) \equiv \int_{-l}^l ds' U(s') [K_{ro}(s, s') + \int_{-l}^l ds'' G(s, s'') \frac{d}{ds''} L_e(s'', s')];$$

$$K_{re}(s, s') = [K_r(s, s') + K_r(-s, -s')] / 2;$$

$$K_{ro}(s, s') = [K_r(s, s') - K_r(-s, -s')] / 2. \quad (16)$$

Воспользовавшись стандартным приближением, основанным на выделении статической части  $g(s-s') = 1/\sqrt{(s-s')^2 + a^2}$  ядра  $K_j(s-s')$ , перейдем от (14) к системе уравнений с малым параметром в правой части:

$$I^{(e)}(s) = \alpha [C_1 \cos ks + Q^{(e)}(s) - F(s | I^{(e)}) - \Phi(s | I^{(o)})];$$

$$I^{(o)}(s) = \alpha [C_2 \sin ks + Q^{(o)}(s) - F(s | I^{(o)}) - \Phi(s | I^{(e)})];$$

$$-l < s < l,$$
(17)

где  $F$  — зависящий от  $s$  функционал, а  $\alpha$  — малый параметр теории вибраторов:

$$F(s|U) = \varphi(s|U) + \int_{-1}^1 [K_f(s-s')U(s') - g(s-s')U(s)]ds';$$

$$\alpha = 1/[2 \ln(2la^{-1})]. \quad (18)$$

Условия (11) приводят к соотношениям

$$C_1 \cos kl + Q^{(e)}(l) - F(l|I^{(e)}) - \Phi(l|I^{(o)}) = 0;$$

$$C_2 \sin kl + Q^{(o)}(l) - F(l|I^{(o)}) - \Phi(l|I^{(e)}) = 0. \quad (19)$$

Для построения аналитического решения уравнений (17), (19) воспользуемся модифицированным методом итераций [4]. Вычтем из правой части (17) ее значение при  $s=l$ , которое равно нулю согласно (19). В результате имеем

$$I^{(e)}(s) = \alpha [C_1 f_e(s) + Q_d^{(e)}(s) - F_d(s|I^{(e)}) - \Phi_d(s|I^{(o)})]; \quad (20)$$

$$I^{(o)}(s) = \alpha [C_2 f_o(s) + Q_d^{(o)}(s) - F_d(s|I^{(o)}) - \Phi_d(s|I^{(e)})];$$

$$f_e(s) = \cos ks - \cos kl, \quad f_o(s) = \sin ks - \sin kl;$$

$$Q_d^{(\beta)}(s) = Q^{(\beta)}(s) - Q^{(\beta)}(l), \quad \beta = e, o;$$

$$F_d(s|U) \equiv F(s|U) - F(l|U), \quad \Phi_d(s|U) \equiv \Phi(s|U) - \Phi(l|U). \quad (21)$$

Подставим в (20) формальные асимптотические разложения, отвечающие методу итераций:

$$I^{(e)}(s) = \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [C_1 P_n^{(ee)}(s) + C_2 P_n^{(eo)}(s) + Q_n^{(e)}(s)]; \quad (22)$$

$$I^{(o)}(s) = \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [C_1 P_n^{(oe)}(s) + C_2 P_n^{(oo)}(s) + Q_n^{(o)}(s)].$$

Это приводит к цепочке прямых формул для  $P_n^{(\beta\gamma)}, Q_n^{(\beta)}$  ( $\beta, \gamma = e, o$ ):

$$P_n^{(ee)}(s) = f_e(s), \quad P_n^{(oo)}(s) = f_o(s), \quad P_n^{(eo)}(s) = P_n^{(oe)}(s) = 0;$$

$$P_n^{(e\beta)}(s) = -F_d(s|P_{n-1}^{(e\beta)}) - \Phi_d(s|P_{n-1}^{(o\beta)}); \quad (23)$$

$$P_n^{(o\beta)}(s) = -F_d(s|P_{n-1}^{(o\beta)}) - \Phi_d(s|P_{n-1}^{(e\beta)}); \quad n = 1, 2, \dots, \beta = e, o;$$

$$Q_n^{(e)}(s) = Q_d^{(e)}(s), \quad Q_n^{(o)}(s) = Q_d^{(o)}(s);$$

$$Q_n^{(e)}(s) = -F_d(s|Q_{n-1}^{(e)}) - \Phi_d(s|Q_{n-1}^{(o)}); \quad (24)$$

$$Q_n^{(o)}(s) = -F_d(s|Q_{n-1}^{(o)}) - \Phi_d(s|Q_{n-1}^{(e)}), \quad n = 1, 2, \dots$$

Постоянные  $C_{1,2}$ , оставшиеся произвольными, находим подстановкой (22) в уравнения (19):

$$C_1 = -\frac{\tilde{\Delta}_o q_e + \rho_o q_o}{\tilde{\Delta}_e \tilde{\Delta}_o - \rho_e \rho_o}, \quad C_2 = -\frac{\tilde{\Delta}_e q_o + \rho_e q_e}{\tilde{\Delta}_e \tilde{\Delta}_o - \rho_e \rho_o}. \quad (25)$$

Здесь

$$\tilde{\Delta}_e = \cos kl - \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [F(l|P_n^{(ee)}) + \Phi(l|P_n^{(oe)})]; \quad (26)$$

$$\tilde{\Delta}_o = \sin kl - \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [F(l|P_n^{(oo)}) + \Phi(l|P_n^{(eo)})];$$

$$q_e = Q^{(e)}(l) - \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [F(l|Q_n^{(e)}) + \Phi(l|Q_n^{(o)})]; \quad (27)$$

$$\rho_e = \sum_{n=0}^{+\infty} \alpha^{n+1} [F(l|P_n^{(oe)}) + \Phi(l|P_n^{(eo)})];$$

$q_e \leftrightarrow q_o$ ,  $\rho_e \leftrightarrow \rho_o$  при замене индексов «e» ↔ «o». Как следует из формулы (18), для любой функции  $U(s)$ , равной нулю при  $s=l$ , величина  $F(l|U)$  определена выражением

$$F(l|U) \equiv \int_{-l}^l ds' U(s') [K_f(l-s') + K_{re}(l, s') + \\ + \int_{-l}^l ds'' G(l, s'') \frac{d}{ds''} L_o(s'', s')]. \quad (28)$$

Удержав в каждой из бесконечных сумм в (22) первые два слагаемых, получим следующие приближенные выражения для  $C_{1,2}$ :

$$C_1 = \frac{1}{\tilde{\Delta}_e} [\alpha \Phi(l|Q_d^{(o)}) - Q^{(e)}(l)] - \frac{\alpha}{\tilde{\Delta}_e \tilde{\Delta}_o} Q^{(o)}(l) \Phi(l|f_o); \quad (29)$$

$$C_2 = \frac{1}{\tilde{\Delta}_o} [\alpha \Phi(l|Q_d^{(e)}) - Q^{(o)}(l)] - \frac{\alpha}{\tilde{\Delta}_e \tilde{\Delta}_o} Q^{(e)}(l) \Phi(l|f_e);$$

$$\tilde{\Delta}_e = \cos kl - \alpha F(l|f_e), \quad \tilde{\Delta}_o = \sin kl - \alpha F(l|f_o). \quad (30)$$

Отсюда очевидным образом вытекают формулы для  $I^{(e,o)}(s)$ , согласующиеся по точности с принятым приближением:

$$I^{(e)}(s) = \alpha [C_1 f_e(s) + Q_d^{(e)}(s)], \quad I^{(o)}(s) = \alpha [C_2 f_o(s) + Q_d^{(o)}(s)]. \quad (31)$$

Они приводят к виду

$$I^{(e)}(s) = \frac{\alpha}{\tilde{\Delta}_e} [v_e(s) + \alpha f_e(s) \Phi(l|Q_d^{(e)})] - \frac{\alpha^2 f_e(s)}{\tilde{\Delta}_e \tilde{\Delta}_o} Q^{(o)}(l) \Phi(l|f_o); \quad (32)$$

$$I^{(o)}(s) = \frac{\alpha}{\Delta_o} [\nu_o(s) + \alpha f_o(s) \Phi(l|Q_d^{(e)})] - \frac{\alpha^2 f_o(s)}{\Delta_o \Delta_e} Q^{(e)}(l) \Phi(l|f_e);$$

$$\nu_e(s) = \cos kl Q^{(e)}(s) - \cos ks Q^{(e)}(l), \quad \nu_o(s) = \sin kl Q^{(o)}(s) - \sin ks Q^{(o)}(l). \quad (33)$$

Взяв в качестве требуемого решения уравнения (13) функцию  $G(s, s') = (1/2k) \sin k|s - s'|$ , для  $\nu_{e,o}(s)$  получаем

$$\nu_e(s) = (ic/2w) [\sin k(s-l) \int_{-l}^s E^{(e)}(s') \cos ks' ds' - \sin k(s+l) \int_s^l E^{(e)}(s') \cos ks' ds' + 2 \cos kl \cos ks \times \times \int_s^l E^{(e)}(s') \sin ks' ds']; \quad (34)$$

$$\nu_o(s) = (ic/2w) [\sin k(s-l) \int_{-l}^s E^{(o)}(s') \sin ks' ds' + \sin k(s+l) \int_s^l E^{(o)}(s') \sin ks' ds' - 2 \sin kl \times \times \sin ks \int_s^l E^{(o)}(s') \cos ks' ds'];$$

$w = \sqrt{\mu/\epsilon}$ . Выражения для  $F(l|f_{e,o})$ , которые входят в состав  $\Delta_{e,o}$ , следуют из формулы (28) и здесь не приводятся.

Подчеркнем, что выражения (32) пригодны равным образом для резонансного и нерезонансного возбуждения. Резонансные режимы симметричной и антисимметричной компонент тока определяются соответственно уравнениями

$$\cos kl - \alpha F(l|f_e) = 0, \quad \sin kl - \alpha F(l|f_o) = 0. \quad (35)$$

Отметим, что при  $K_{ro}(s, s') = L_e(s, s') \equiv 0$  четность возбуждения и порождаемого им тока одинакова. В этом случае  $\Phi(s|J) \equiv 0$ ,

$$I^{(e)}(s) = \alpha \nu_e(s) / \Delta_e, \quad I^{(o)}(s) = \alpha \nu_o(s) / \Delta_o. \quad (36)$$

В общем случае, когда  $K_{ro} \neq 0$  или  $L_e \neq 0$ , при симметричном или антисимметричном возбуждении возникают обе составляющих тока —  $I^{(e)}$  и  $I^{(o)}$ . Оценим величину последних в каждом из следующих режимов: (а) вдали от резонансов, вблизи резонанса симметричной (б) и антисимметричной (в) составляющих. При симметричном возбуждении ( $Q^{(o)} = 0$ ) имеем: а)  $I^{(e)} = 0(\alpha)$ ,  $I^{(o)} = 0(\alpha^2)$ ; б)  $I^{(e)} = 0(1)$ ,  $I^{(o)} = 0(\alpha)$ ; в)  $I^{(e)} = 0(\alpha)$ ,  $I^{(o)} = 0(\alpha)$ . Видно, что в первых двух режимах симметричная

компонента тока в  $\alpha^{-1}$  раз превосходит по модулю антисимметричную компоненту ( $\alpha^{-1} \gg 1$ ), а в последнем режиме они по порядку величины совпадают. Для возбуждения общего вида ( $Q^{(e)} \neq 0$ ,  $Q^{(o)} \neq 0$ ) получаем: а)  $I^{(e)} = 0(\alpha)$ ,  $I^{(o)} = 0(\alpha)$ ; б)  $I^{(e)} = 0(1)$ ,  $I^{(o)} = 0(\alpha)$ ; в)  $I^{(e)} = 0(\alpha)$ ,  $I^{(o)} = 0(1)$ .

Если область  $V$  совпадает со всем трехмерным пространством, в приведенных выше формулах следует положить  $K_r = L = 0$ . В частности, величины  $F(l|f_{e,o})$  преобразуются к известному виду [4]:

$$F(l|f_{e,o}) = \int_{-l}^l K_f(l-s') f_{e,o}(s') ds'. \quad (37)$$

**Список литературы:** 1. *Вычислительные методы в электродинамике*/Пер. с англ; Под. ред. Р. Миттры. М., 1977. 485 с. 2. *Ahluwalia D. S., Keller I. B. Scattering by a slender body*//I. Acoust. Soc. Am. 1986. 80, № 6. P. 1782—1792. 3. *Горобец Н. Н., Петленко В. А., Хижняк Н. А. Метод усреднения в задачах электродинамики*//Сб. науч.-метод. статей по прикл. электродинамике. М., 1983. Вып. 6. С. 84—110. 4. *Коротковолновые антенны*/Айзенберг Г. З., Белоусов С. П. Журбенко и др. М., 1985. 535 с

Поступила в редколлегию 20.07.87