

01; 05; 09

© 1990 г.

**ТЕОРИЯ СВЯЗИ МАГНИТОСТАТИЧЕСКИХ МОД  
В ОБЛАСТЯХ НЕРЕГУЛЯРНОСТИ ПЛЕНОК  
ФЕРРОДИЭЛЕКТРИКА**

A. A. Барыбин, Е. О. Каменецкий

Разрабатывается метод мод применительно к задачам прохождения магнитостатических волн через нерегулярности в пленках ферродиэлектрика. Построенная в работе теория связи магнитостатических мод в областях неоднородности достаточно универсальна и позволяет провести анализ неоднородностей с учетом как распространяющихся, так и реактивных мод. Рассмотрена задача о связи мод при прохождении поверхностных МСВ через участок нерегулярности, созданной дополнительным слоем феррита и металлическим экраном.

1. В настоящее время широко исследуется влияние различных нерегулярностей в ферродиэлектрических пленках на характеристики спин-волновых приборов. Эти нерегулярности создаются изменением толщины пленки феррита [1], изменением намагниченности насыщения феррита [2] или поля подмагничивания [3], а также введением или устранением металлических экранов [4].

Строгий электродинамический анализ ферритовых структур с участками неоднородности обычно проводится на основании отыскания функции Грина и решения соответствующих интегральных уравнений [5•6]. Существует однако другой метод, широко применяемый при анализе неоднородностей в волноводах, называемый методом мод [7, 8]. В настоящей работе рассмотрены основные принципы метода мод применительно к магнитостатическим волнам (МСВ). Рассмотрена задача о связи мод при прохождении поверхностных МСВ через участок нерегулярности.

2. Задача о прохождении МСВ через участок нерегулярности фактически является задачей возбуждения, поскольку любую нерегулярность можно рассматривать как регулярный участок волновода с источниками тока и заряда, описывающими эту нерегулярность. При выводе уравнений возбуждения воспользуемся общим представлением теоремы взаимности [9, 10] для случая, когда электрическое поле чисто вихревое ( $E = E_\phi$ ), а магнитное поле потенциально ( $H = -\nabla \psi$ ). При этом

$$\operatorname{rot} E_\phi = i\omega\mu_0 \tilde{\mu} (\nabla\psi), \quad (1)$$

где  $\tilde{\mu}$  — тензор магнитной проницаемости.

Применимально к магнитостатической задаче будем считать, что в регулярном волноводе объемными магнитными зарядами  $\rho_b^m$ , поверхностными магнитными зарядами  $\rho_s^m$  и поверхностными электрическими токами  $j_s^m$  возбуждается поле с индексом 1. Аналогично зарядами  $\rho_b^{(s)}$ ,  $\rho_s^{(s)}$  и токами  $j_s^{(s)}$  возбуждается поле с индексом 2. Используя общие выражения, полученные в [9, 10], для рассматриваемой задачи имеем

$$\frac{\partial}{\partial z} \int_S (i\omega\psi_1 B_2^* - i\omega\psi_2^* B_1) e_z dS = R^{(b)} + R^{(s)}, \quad (2)$$

где

$$R^{(b)} = \int_S (-i\omega \rho_{s_1}^m \psi_2^* + i\omega \rho_{s_2}^{m*} \psi_1) dS, \quad (3)$$

$$R^{(s)} = \oint_{\mathcal{L}_s} (-i\omega \rho_{s_1}^m \psi_2^* + i\omega \rho_{s_2}^{m*} \psi_1 + j_{s_1}^* E_{s_1}^* + j_{s_2}^{m*} E_{s_2}) dl, \quad (4)$$

$$\mathbf{B}_{1,2} = -\mu_0 \nabla \Psi_{1,2}, \quad (5)$$

Направление вектора  $e_s$ , а также вид сечения  $S$  и контура  $\mathcal{L}_s$  показаны на рис. 1. Объемные источники находятся внутри сечения  $S$ , поверхностные — на контуре  $\mathcal{L}_s$ . При наличии металла контур  $\mathcal{L}_s$  проходит под металлическим экраном.

В регулярном волноводе спиновых волн в отсутствие источников существуют магнитостатические моды, являющиеся собственными функциями магнитостатической задачи. Потенциал  $\phi$  может быть разложен по полной системе этих собственных функций

$$\phi = \sum_n A_n \psi_n = \sum_n A_n \hat{\psi}_n e^{-\gamma_n s}, \quad (6)$$

где  $\hat{\psi}_n$  — мембранные функции (функция координат поперечного сечения) магнитного потенциала для  $n$ -й моды,  $\gamma_n$  — постоянная распространения  $n$ -й моды. Каждой  $n$ -й магнитостатической моде сопутствует вихревое электрическое поле  $E_{c,n}$ . Полное поле  $E_c$  представимо в виде

$$\mathbf{E}_c = \sum_n A_n \mathbf{E}_{c,n} e^{-\gamma_n s}, \quad (7)$$

где  $\mathbf{E}_{c,n}$  — мембранные функции электрического поля для  $n$ -й моды.

Рассмотрим выражение (2) применительно к регулярному волноводу без источников. В этом случае  $R^{(b)}=R^{(s)}=0$ . В выражении (2) полям с индексом 1 введем в соответствие моду с номером  $m$ , а полям с индексом 2 — моду с номером  $n$ . В результате имеем

$$(\gamma_m + \gamma_n^*) \int_S i\omega (\hat{\psi}_m \hat{B}_n^* - \hat{\psi}_n^* \hat{B}_m) e_s dS = 0. \quad (8)$$

Мы получили условие ортонормировки. Ортогональными являются моды, для которых справедливо выражение

$$\gamma_m + \gamma_n^* \neq 0. \quad (9)$$

Для реактивных мод [8, 11] постоянная распространения  $\gamma$  содержит вещественную  $\alpha$  и мнимую  $\beta$  составляющие. Такие моды не будут ортогональными если

$$\alpha_m = -\alpha_n, \quad \beta_m = \beta_n. \quad (10)$$

Моду с номером  $n$ , удовлетворяющую условию (10), обозначим как моду с номером  $\bar{m}$ . Эта мода является сопряженной с модой  $m$ . В отсутствие ортогональности интеграл в (8) не равен нулю. В этом случае вводится норма, определяемая как

$$N_m \equiv N_{m\bar{m}} = i\omega \int_S (\hat{\psi}_m \hat{B}_{\bar{m}}^* - \hat{\psi}_{\bar{m}}^* \hat{B}_m) e_s dS = N_{\bar{m}m}^* \equiv N_{\bar{m}}^*. \quad (11)$$

В области возбуждения поля и потенциалы можно представить в виде разложения в ряд по собственным функциям поперечного сечения невозмущенного волновода с коэффициентами, зависящими от продольной координаты  $z$  [7-10]. Мы считаем, что в области возбуждения токи и заряды порождают поля и по-

тенциалы с индексом 1 (выражения (2)–(5)). Эти поля и потенциалы записываем в виде разложений следующим образом:

$$\begin{aligned}\psi_1 &= \sum_m A_m(z) \hat{\psi}_m e^{-\gamma_m z}, \quad E_{c_1} = \sum_m A_m(z) \hat{E}_{c,m} e^{-\gamma_m z}, \\ H_1 &= \sum_m A_m(z) \hat{H}_m e^{-\gamma_m z} = - \sum_m A_m(z) (\nabla_{\perp} \hat{\psi}_m - \gamma_m \hat{\psi}_m e_s) e^{-\gamma_m z}.\end{aligned}\quad (12)$$

Здесь  $\nabla_{\perp}$  — поперечный лапласиан,  $e_s$  — орт оси  $z$ . Поля и потенциалы с индексом 2 (выражения (2)–(5)) не имеют источников в области возбуждения. Будем считать, что эти поля и потенциалы представляют собой  $n$ -ю собственную моду.

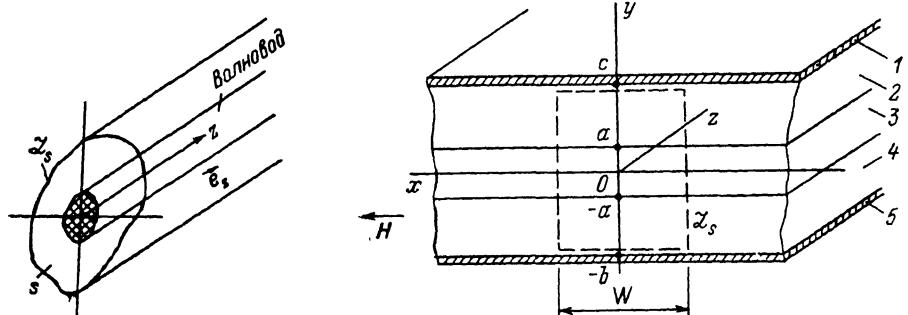


Рис. 1. Общее представление волноведущей структуры.

Рис. 2. Металлизированная ферродиэлектрическая структура.

1, 5 — металл; 2, 4 — диэлектрик; 3 — феррит.

В области возбуждения для моды  $n=\tilde{m}$  существует норма, определяемая выражением (11). При этом  $\gamma_m + \gamma_{\tilde{m}}^* = 0$ . На основании (2)–(4) могут быть получены уравнения возбуждения

$$\frac{d\alpha_m(z)}{dz} + \gamma_m \alpha_m(z) = -\frac{1}{N_m} (R_m^{(b)} + R_m^{(s)}), \quad (13)$$

где  $\alpha_m(z) = A_m(z) e^{-\gamma_m z}$ ;  $R_m^{(b)}$  и  $R_m^{(s)}$  — интегралы (3) и (4), в которых индекс 2 заменен на индекс  $\tilde{m}$ .

3. Остановимся на конкретном анализе прохождения ПМСВ через участок нерегулярности. Теория, изложенная в настоящей работе, позволяет рассмотреть различные виды нерегулярностей: изменение толщины пленки феррита, изменение намагниченности насыщения, а также введение или устранение металлических экранов. Для использования уравнения (13) применительно к анализу конкретных структур необходимо определить норму  $N_m$  и интегралы возбуждения  $R_m^{(b)}$  и  $R_m^{(s)}$ .

Рассмотрим регулярную структуру, представленную на рис. 2, и определим норму  $N_m$  для ПМСВ в такой структуре. Волновой процесс распространяется вдоль оси  $z$ . Постоянное магнитное поле  $H_0$  направлено по оси  $x$ . Контур  $S$ , ограничивающий сечение  $S$ , выбираем следующим образом: по оси  $x$  протяженность контура равна  $W$ , при  $y=-b$  и  $y=c$  контур проходит вдоль электрической стенки, на которой  $B_y=0$ . Для рассматриваемой геометрии с учетом известного вида тензора магнитной проницаемости  $\mu$  выражение (11) записывается в виде

$$\begin{aligned}N_m = i\omega\mu_0 W \left\{ \int_{-b}^{-a} \left[ \psi_m \left( \frac{\partial \psi_{\tilde{m}}}{\partial z} \right)^* - \psi_{\tilde{m}}^* \left( \frac{\partial \psi_m}{\partial z} \right) \right] dy + \int_{-a}^a \left[ \psi_m \left( -i\mu_a \left[ \frac{\partial \psi_{\tilde{m}}}{\partial y} \right]^* + \mu \left[ \frac{\partial \psi_{\tilde{m}}}{\partial z} \right]^* \right) - \right. \right. \\ \left. \left. - \psi_{\tilde{m}}^* \left( i\mu_a \frac{\partial \psi_m}{\partial y} + \mu \frac{\partial \psi_m}{\partial z} \right) \right] dy + \int_a^c \left[ \psi_m \left( \frac{\partial \psi_{\tilde{m}}}{\partial z} \right)^* - \psi_{\tilde{m}}^* \left( \frac{\partial \psi_m}{\partial z} \right) \right] dy \right\},\end{aligned}\quad (14)$$

где  $\mu$ ,  $\mu_a$  — соответственно диагональная и недиагональная компоненты тензора  $\tilde{\mu}$ .

При проведении анализа будем различать прямые и обратные моды. В случае распространяющихся мод прямой модой является мода с положительной групповой скоростью ( $v_{\text{grp},m} > 0$ ), распространяющаяся вправо от области возбуждения. Соответственно обратной модой является мода с отрицательной групповой скоростью ( $v_{\text{grp},m} < 0$ ), распространяющаяся влево от области возбуждения. В случае реактивных мод знак  $\alpha_{\pm m}$  однозначно задает прямую ( $\alpha_{+m} > 0$ ) и обратную ( $\alpha_{-m} < 0$ ) волны, существующие соответственно справа и слева от источника. Для различения мод удобно ввести параметр  $q_{\pm m}$ , который указывает знак фазовой скорости  $q_{\pm m} = +1$  при  $\beta_{\pm m} > 0$  ( $v_{\Phi \pm m} > 0$ ) и  $q_{\pm m} = -1$  при  $\beta_{\pm m} < 0$  ( $v_{\Phi \pm m} < 0$ ).

Решения для мембранных функций потенциалов в областях 2, 3 и 4 для мод с индексами  $m$  и  $\tilde{m}$  запишем в виде

$$\hat{\psi}_{m(\tilde{m})}^{(2)}(y) = F_{m(\tilde{m})}^{(2)} e^{-i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y+a)} + G_{m(\tilde{m})}^{(2)} e^{i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y+a)}, \quad (15)$$

$$\hat{\psi}_{m(\tilde{m})}^{(3)}(y) = F_{m(\tilde{m})}^{(3)} e^{-i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y-a)} + G_{m(\tilde{m})}^{(3)} e^{i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y-a)}, \quad (16)$$

$$\hat{\psi}_{m(\tilde{m})}^{(4)}(y) = F_{m(\tilde{m})}^{(4)} e^{i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y-a)} + G_{m(\tilde{m})}^{(4)} e^{-i q_m(\tilde{m}) \gamma_m(\tilde{m})(y-a)}. \quad (17)$$

Нетрудно показать, что для любых мод первые члены в правых частях (15) и (17) описывают решения, «прижатые» к поверхности феррита. В случае неэкранированных структур вторые члены в правых частях (15) и (17) исчезают. Соотношения между коэффициентами в (15)–(17) определяются из условий равенства потенциалов и нормальных компонент магнитной индукции на плоскостях  $y=\pm a$  и зануления нормальной компоненты магнитной индукции при  $y=-b$ ,  $y=c$ .

Подставим (15)–(17) в (14). После ряда преобразований с учетом граничных условий окончательно имеем

$$N_m = -\frac{\omega_0 W (p_m + t_m v_m^2 - 2v_m r_m)}{q_m (1 - v_m)^2} \hat{\psi}_m(a) \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a), \quad (18)$$

где  $\hat{\psi}_{m(\tilde{m})}(a)$  — значения мембранных функций соответственно  $m$ -й и  $\tilde{m}$ -й мод при  $y=a$ ;  $p_m$ ,  $t_m$ ,  $r_m$ ,  $v_m$  — коэффициенты, определяемые из выражений

$$p_m = (\mu - q_m \mu_a) (1 - e^{i q_m \gamma_m a}) - f_m e^{i q_m \gamma_m a} - h_m, \quad (19)$$

$$t_m = -(\mu + q_m \mu_a) (1 - e^{-i q_m \gamma_m a}) - f_m e^{-i q_m \gamma_m a} - h_m, \quad (20)$$

$$r_m = -i q_m \gamma_m a \mu - f_m - h_m, \quad (21)$$

$$f_m = i \frac{2q_m \gamma_m (b-a) + \sin [2q_m \gamma_m (b-a)]}{1 + \cos [2q_m \gamma_m (b-a)]}, \quad (22)$$

$$h_m = i \frac{2q_m \gamma_m (c-a) + \sin [2q_m \gamma_m (c-a)]}{1 + \cos [2q_m \gamma_m (c-a)]}, \quad (23)$$

$$v_m = \frac{\mu_a - q_m \left( \mu + \frac{1 - e^{i 2q_m \gamma_m (c-a)}}{1 + e^{i 2q_m \gamma_m (c-a)}} \right)}{\mu_a + q_m \left( \mu - \frac{1 - e^{i 2q_m \gamma_m (c-a)}}{1 + e^{i 2q_m \gamma_m (c-a)}} \right)}. \quad (24)$$

При выводе выражения (18) учитывались равенство  $\gamma_m = -\gamma_{\tilde{m}}^*$  и очевидное соотношение  $q_m = q_{\tilde{m}}$ , следуемое из этого равенства.

В частном случае открытой структуры ( $b \rightarrow \infty$ ,  $c \rightarrow \infty$ ) выражение для нормы  $N_m$  существенно упрощается. Используя дисперсионное соотношение для открытой структуры

$$e^{-i q_m \gamma_m a} = \frac{(1 + q_m \mu_a - \mu)(1 - q_m \mu_a - \mu)}{(1 + q_m \mu_a + \mu)(1 - q_m \mu_a + \mu)}, \quad (25)$$

которое нетрудно получить из (15)–(17) и граничных условий при  $y=\pm a$ , на основании (18)–(24) имеем

$$N_m = -i2\omega\mu_0 W \frac{(1-\mu-q_m u_a)(1+\mu-q_m u_a)}{\mu} \gamma_m^a \hat{\psi}_m(a) \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a). \quad (26)$$

4. Вывод выражений для интегралов возбуждения  $R_m^{(b)}$  и  $R_m^{(g)}$  будем проводить для конкретных видов нерегулярностей. На рис. 3, а, б показаны два варианта нерегулярностей, созданных в открытых структурах. В первом случае нерегулярность обусловлена наличием металлического экрана и дополнительным слоем феррита, расположенным вне основного феррита. Во втором случае нерегулярность обусловлена наличием металлического экрана и дополнительным слоем феррита, погруженным в слой основного феррита. Нетрудно показать, что анализ применим для частного случая, когда вместо дополнительного слоя феррита рассматривается слой диэлектрика, погруженного в основной феррит.

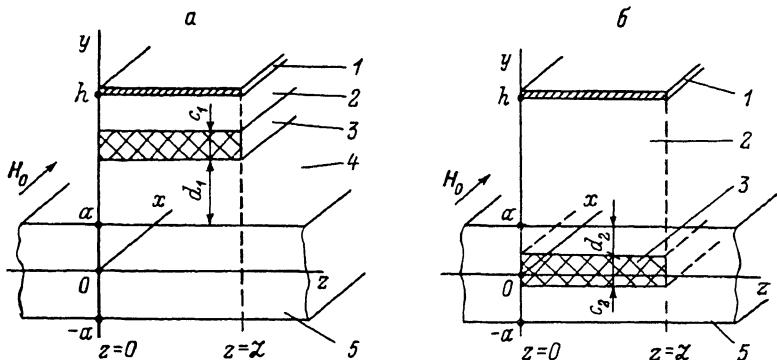


Рис. 3. Варианты нерегулярностей ферродиэлектрических структур.

1 — металл; 2, 4 — диэлектрик; 3 — феррит дополнительный; 5 — феррит основной

Полагая, что нерегулярность ограничена по оси  $x$  интервалом  $0 \leq x \leq W$ , для интегралов  $R_m^{(b)}$  и  $R_m^{(g)}$ , стоящих в правой части (13), на основании (3) и (4) имеем

$$R_m^{(b)} = \int_{-a}^h \int_0^W i\omega\mu_b^m \hat{\psi}_m^* dxdy, \quad (27)$$

$$R_m^{(g)} = \int_0^W [i\omega\mu_s^m \hat{\psi}_m^*(y_0) - i_s^* \hat{E}_{s, m}^*(y_0)] dx, \quad (28)$$

где  $y_0$  — координата плоскости, на которой расположены поверхностные источники.

В общем случае возбуждающие токи и заряды в (27) и (28) могут быть представлены как сумма сторонних и наведенных токов и зарядов. В нашей задаче, когда токи и заряды вводятся исключительно для описания участка нерегулярности, речь пойдет только о наведенных источниках. Эти источники выражаются через полные поля в нерегулярной области волновода. Следует однако отметить, что электрические токи, входящие в (28), обусловлены наличием металла. В отсутствие сторонних токов наведенные на идеальном металле электрические токи не являются возбуждающими токами. Таким образом, в дальнейшем мы остановимся только на определении наведенных магнитных зарядов.

Будем раздельно рассматривать наведенные заряды, обусловленные металлом, и наведенные заряды, обусловленные дополнительным слоем феррита (рис. 3, а, б). Введение идеального металла в область  $0 \leq x \leq W$ ,  $y=h$ ,  $0 \leq z \leq L$  приводит к тому, что в этой области зануляется нормальная компонента

вектора магнитной индукции. Этот факт можно представить следующим образом:

$$B_y|_{y=h} + B_y^{\text{нав}} = 0, \quad (29)$$

где  $B_y$  — нормальная компонента магнитной индукции поля регулярного волновода;  $B_y^{\text{нав}}$  — нормальная компонента магнитной индукции, обусловленная металлом.

Определим наведенный на металле поверхностный магнитный заряд следующим образом:

$$(\rho_s^m)_{\text{мет}} \equiv B_y^{\text{нав}}. \quad (30)$$

С учетом (29) имеем

$$(\rho_s^m)_{\text{мет}} = -\mu_0 H_y|_{y=h} = \mu_0 \sum_m a_m(z) \frac{d\hat{\psi}_m(y)}{dy} \Big|_{y=h} = i\mu_0 \sum_m a_m(z) q_m \gamma_m \hat{\psi}_m(h), \quad (31)$$

где использовано выражение (17) и учтено, что для рассматриваемой регулярной открытой структуры второе слагаемое в правой части (17) отсутствует.

Перейдем к рассмотрению наведенных зарядов, обусловленных дополнительными слоями феррита в отсутствие металлического экрана. В случае нерегулярностей, представленных на рис. 3, а, б, дополнительный слой феррита находится соответственно в областях  $a+d_1 \leq y \leq a+d_1+c_1$  и  $a-d_2-c_2 \leq y \leq a-d_2$ . Для нерегулярности, показанной на рис. 3, б, в области  $a-d_2-c_2 \leq y \leq a-d_2$  уравнение Максвелла имеет вид

$$\operatorname{rot} (\mathbf{E}_c) = -i\omega \tilde{\mu}_{\text{осн}} \mathbf{H} - \mathbf{j}_b^m, \quad (32)$$

где

$$\mathbf{j}_b^m = -i\omega \mu_0 (\mathbf{M}_{\text{осн}} - \mathbf{M}_{\text{доп}}), \quad (33)$$

$\tilde{\mu}_{\text{осн}}$  — тензор магнитной проницаемости основного феррита;  $\mathbf{M}_{\text{осн}}$ ,  $\mathbf{M}_{\text{доп}}$  — намагниченность соответственно основного и дополнительного ферритов.

С использованием уравнения непрерывности получим выражение для наведенного магнитного заряда

$$\rho_b^m = -\mu_0 \operatorname{div} [(\tilde{\mu}_{\text{доп}} - \tilde{\mu}_{\text{осн}}) \mathbf{H}], \quad (34)$$

где  $\tilde{\mu}_{\text{доп}}$  — тензор магнитной проницаемости дополнительного феррита.

Нетрудно показать, что аналогичное рассмотрение нерегулярности на рис. 3, а приводит к выражению для  $\rho_b^m$ , совпадающему с формулой (34) при замене в этой формуле  $\tilde{\mu}_{\text{осн}}$  на 1.

На основании (34) с использованием (12) для компонент поля  $\mathbf{H}$  нетрудно получить

$$\begin{aligned} \rho_b^m &= -\mu_0 \left[ (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}}) \left( \frac{\partial H_y}{\partial y} + \frac{\partial H_z}{\partial z} \right) + i (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}}) \left( \frac{\partial H_y}{\partial z} - \frac{\partial H_z}{\partial y} \right) \right] = \\ &= -\mu_0 \sum_m \left\{ \left[ (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}}) \gamma_m \hat{\psi}_m(y) - i (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}}) \frac{d\hat{\psi}_m(y)}{dy} \right] \left( \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right) \right\}, \end{aligned} \quad (35)$$

где  $\mu_{\text{осн(доп)}}$  и  $\mu_{\text{аосн(доп)}}$  — диагональные и недиагональные компоненты тензоров  $\tilde{\mu}_{\text{осн}}$  и  $\tilde{\mu}_{\text{доп}}$ .

Наряду с наведенными объемными магнитными зарядами  $\rho_b^m$  на границах раздела дополнительный феррит—диэлектрик и дополнительный феррит—основной феррит возникают наведенные поверхностные магнитные заряды  $\rho_s^m$ . Эти поверхностные заряды определяются как разность между нормальными компонентами магнитной индукции различных слоев на границе раздела между этими слоями. Для структуры на рис. 3, а имеем

$$\rho_s^m = -B_{y, \text{доп.1}}|_{y=a+d_1} + B_{y, \text{ф.доп.1}}|_{y=a+d_1} \quad (36)$$

при  $y=a+d_1$  и

$$\rho_{s_1}^m = B_{y, \text{дев.}}|_{y=a+d_1+c_1} - B_{y, \text{ф. доп.}}|_{y=a+d_1+c_1} \quad (37)$$

при  $y=a+d_1+c_1$ . В этих выражениях  $B_{y, \text{дев.}}$  и  $B_{y, \text{ф. доп.}}$  — нормальные компоненты магнитной индукции соответственно в диэлектрике и в дополнительном слое феррита.

Представляя магнитную индукцию через магнитостатический потенциал, нетрудно получить

$$\rho_{s_1}^m = -i\mu_0 \sum_m a_m(z) \gamma_m \hat{\psi}_m(a) e^{iq_m \gamma_m d_1} [\mu_{a_{\text{доп}}} - q_m(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})], \quad (38)$$

$$\rho_{s_1}^m = i\mu_0 \sum_m a_m(z) \gamma_m \hat{\psi}_m(a) e^{iq_m \gamma_m (d_1+c_1)} [\mu_{a_{\text{доп}}} - q_m(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})]. \quad (39)$$

Аналогично для структуры на рис. 3, б можно записать

$$\rho_{s_1}^m = -B_{y, \text{ф. осн.}}|_{y=a-d_2-c_2} + B_{y, \text{ф. доп.}}|_{y=a-d_2-c_2} \quad (40)$$

при  $y=a-d_2-c_2$  и

$$\rho_{s_2}^m = B_{y, \text{ф. осн.}}|_{y=a-d_2} - B_{y, \text{ф. доп.}}|_{y=a-d_2} \quad (41)$$

при  $y=a-d_2$ . В этих выражениях  $B_{y, \text{ф. осн.}}$  и  $B_{y, \text{ф. доп.}}$  — нормальные компоненты магнитной индукции соответственно в основном и дополнительном слоях феррита. Эти поверхностные заряды нетрудно выразить через потенциалы следующим образом:

$$\begin{aligned} \rho_{s_1}^m &= i\mu_0 \sum_m a_m(z) \frac{\hat{\psi}_m(a)}{1-v_m} [(\mu_{a_{\text{осн}}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) (e^{iq_m \gamma_m (d_2+c_2)} - v_m e^{-iq_m \gamma_m (d_2+c_2)}) - \\ &\quad - q_m (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{iq_m \gamma_m (d_2+c_2)} + v_m e^{-iq_m \gamma_m (d_2+c_2)})], \end{aligned} \quad (42)$$

$$\begin{aligned} \rho_{s_2}^m &= -i\mu_0 \sum_m a_m(z) \frac{\hat{\psi}_m(a)}{1-v_m} [(\mu_{a_{\text{осн}}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) (e^{iq_m \gamma_m d_2} - v_m e^{-iq_m \gamma_m d_2}) - \\ &\quad - q_m (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{iq_m \gamma_m d_2} + v_m e^{-iq_m \gamma_m d_2})]. \end{aligned} \quad (43)$$

5. Полученные выражения для наведенных магнитных зарядов позволяют записать выражения для интегралов возбуждения (27) и (28). После ряда преобразований имеем следующие выражения для рассматриваемых структур: а) структура, представленная на рис. 3, а,

$$\begin{aligned} R_{\bar{m}}^{(b)} &= i\omega W \int_{a+d_1}^{a+d_1+c_1} \rho_b^m \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(y) dy = -\omega \mu_0 W \frac{\hat{\psi}_{\bar{m}}(a) \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a)}{2q_m} [\mu_{\text{доп}} - 1 + q_m \mu_{a_{\text{доп}}}] \times \\ &\times \left[ \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right] [e^{i2q_m \gamma_m (d_1+c_1)} - e^{i2q_m \gamma_m d_1}] - \omega \mu_0 W \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a) \times \\ &\times \sum_{k \neq m} \left\{ \frac{\gamma_k \hat{\psi}_k(a)}{q_k \gamma_k + q_m \gamma_m} [\mu_{\text{доп}} - 1 + q_m \mu_{a_{\text{доп}}}] \right\} \times \\ &\times \left[ \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right] \left[ e^{i(q_k \gamma_k + q_m \gamma_m)(d_1+c_1)} - e^{i(q_k \gamma_k + q_m \gamma_m)d_1} \right], \end{aligned} \quad (44)$$

$$\begin{aligned} R_{\bar{m}}^{(s)} &= i\omega W [\rho_{s_1}^m \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a+d_1) + \rho_{s_2}^m \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a+d_1+c_1) + (\rho_s^m)_{\text{мет.}} \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(h)] = \\ &= \mu_0 \omega W \hat{\psi}_m(a) \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a) a_m(z) \gamma_m [(\mu_{a_{\text{доп}}} - q_m(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})) e^{i2q_m \gamma_m d_1} - \\ &\quad - (\mu_{a_{\text{доп}}} - q_m(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})) e^{i2q_m \gamma_m (d_1+c_1)} - q_m e^{i2q_m \gamma_m (h-a)}] + \\ &+ \mu_0 \omega W \hat{\psi}_{\bar{m}}^*(a) \sum_{k \neq m} \hat{\psi}_k(a) a_k(z) \gamma_k [(\mu_{a_{\text{доп}}} - q_k(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})) e^{i(q_k \gamma_k + q_m \gamma_m)d_1} - \\ &\quad - (\mu_{a_{\text{доп}}} - q_k(1 - \mu_{a_{\text{доп}}})) e^{i(q_k \gamma_k + q_m \gamma_m)(d_1+c_1)} - q_k e^{i(q_k \gamma_k + q_m \gamma_m)(h-a)}], \end{aligned} \quad (45)$$

б) структура, представленная на рис. 3, б,

$$\begin{aligned}
 R_{\tilde{m}}^{(b)} = i\omega W \int_{a-d_2-c_2}^{a-d_2} \rho_{\tilde{m}}^m \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(y) dy &= -\omega \mu_0 W \frac{\hat{\psi}_m(a) \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a)}{(2-v_m)^2} \gamma_m \left[ \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right] \times \\
 &\times \left[ (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}} - q_m (\mu_{a_{\text{доп}}} - \mu_{a_{\text{осн}}})) \left( \frac{e^{i2q_m\gamma_m d_2} - e^{i2q_m\gamma_m (d_2+c_2)}}{2q_m\gamma_m} - v_m c_2 \right) - \right. \\
 &- v_m (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}} + q_m (\mu_{a_{\text{доп}}} - \mu_{a_{\text{осн}}})) \left( \frac{e^{-i2q_m\gamma_m d_2} - e^{-i2q_m\gamma_m (d_2+c_2)}}{2q_m\gamma_m} v_m - c_2 \right) \left. \right] - \\
 &- \omega \mu_0 W \frac{\hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a)}{1-v_m} \sum_{k \neq m} \left\{ \left[ \frac{da_k(z)}{dz} + \gamma_k a_k(z) \right] \gamma_k \frac{\hat{\psi}_k(a)}{1-v_k} \left[ (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}} - q_k (\mu_{a_{\text{доп}}} - \mu_{a_{\text{осн}}})) \times \right. \right. \\
 &\times \left( \frac{e^{i(q_k\gamma_k+q_m\gamma_m)d_2} - e^{i(q_k\gamma_k+q_m\gamma_m)(d_2+c_2)}}{q_k\gamma_k + q_m\gamma_m} - \right. \\
 &- v_m \frac{e^{i(q_k\gamma_k-q_m\gamma_m)d_2} - e^{i(q_k\gamma_k-q_m\gamma_m)(d_2+c_2)}}{q_k\gamma_k - q_m\gamma_m} \left. \right) - v_k (\mu_{\text{доп}} - \mu_{\text{осн}} + q_k (\mu_{a_{\text{доп}}} - \mu_{a_{\text{осн}}})) \times \\
 &\times \left( \frac{e^{-i(q_k\gamma_k+q_m\gamma_m)d_2} - e^{-i(q_k\gamma_k+q_m\gamma_m)(d_2+c_2)}}{q_k\gamma_k + q_m\gamma_m} v_m - \right. \\
 &\left. \left. \left. - \frac{e^{-i(q_k\gamma_k-q_m\gamma_m)d_2} - e^{-i(q_k\gamma_k-q_m\gamma_m)(d_2+c_2)}}{q_k\gamma_k - q_m\gamma_m} \right) \right] \right\}, \quad (46)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 R_{\tilde{m}}^{(s)} = i\omega W [\rho_{s_1}^m \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a - d_2 - c_2) + \rho_{s_2}^m \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a - d_2) + (\rho_s^m)_{\text{пер}} \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(h)] &= \\
 = -\omega \mu_0 W \hat{\psi}_m(a) \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a) a_m(z) \gamma_m \left\{ \frac{e^{i q_m \gamma_m (d_2+c_2)} - v_m e^{-i q_m \gamma_m (d_2+c_2)}}{(1-v_m)^2} \left[ (\mu_{\text{осн}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) \times \right. \right. \\
 \times (e^{i q_m \gamma_m (d_2+c_2)} - v_m e^{-i q_m \gamma_m (d_2+c_2)}) - q_m (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{i q_m \gamma_m (d_2+c_2)} + v_m e^{-i q_m \gamma_m (d_2+c_2)}) - \\
 - \frac{e^{i q_m \gamma_m d_2} - v_m e^{-i q_m \gamma_m d_2}}{(1-v_m)^2} \left[ (\mu_{a_{\text{осн}}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) (e^{i q_m \gamma_m d_2} - v_m e^{-i q_m \gamma_m d_2}) - \right. \\
 - q_m (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{i q_m \gamma_m d_2} + v_m e^{-i q_m \gamma_m d_2}) \left. \right] + q_m e^{i 2 q_m \gamma_m (h-a)} \left. \right\} - \\
 - \omega \mu_0 \hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a) \sum_{k \neq m} a_k(z) \gamma_k \hat{\psi}_k(a) \left\{ \frac{e^{i q_m \gamma_m (d_2+c_2)} - v_m e^{-i q_m \gamma_m (d_2+c_2)}}{(1-v_k)(1-v_m)} \left[ (\mu_{a_{\text{осн}}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) \times \right. \right. \\
 \times (e^{i q_k \gamma_k (d_2+c_2)} - v_k e^{-i q_k \gamma_k (d_2+c_2)}) - q_k (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{i q_k \gamma_k (d_2+c_2)} + v_k e^{-i q_k \gamma_k (d_2+c_2)}) - \\
 - \frac{e^{i q_m \gamma_m d_2} - v_m e^{-i q_m \gamma_m d_2}}{(1-v_k)(1-v_m)} \left[ (\mu_{a_{\text{осн}}} - \mu_{a_{\text{доп}}}) (e^{i q_k \gamma_k d_2} - v_k e^{-i q_k \gamma_k d_2}) - \right. \\
 - q_k (\mu_{\text{осн}} - \mu_{\text{доп}}) (e^{i q_k \gamma_k d_2} + v_k e^{-i q_k \gamma_k d_2}) \left. \right] + q_k e^{i (a_k \gamma_k + q_m \gamma_m) (h-a)} \left. \right\}. \quad (47)
 \end{aligned}$$

В выражениях (44)–(47) перед знаком суммы выделены члены с индексом  $m$ , для которых справедливы соотношения  $q_m = q_{\tilde{m}}$ ,  $\gamma_m = \gamma_{\tilde{m}}^*$ . Вид выражений (44)–(47) позволяет в общем виде представить уравнение (13) следующим образом:

$$\begin{aligned}
 \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) &= -\frac{\hat{\psi}_{\tilde{m}}^*(a)}{N_m} \left\{ \hat{\delta}_m \left[ \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right] + v_m \gamma_m a_m(z) + \right. \\
 &\left. + \sum_{k \neq m} \left( C_{mk} \left[ \frac{da_m(z)}{dz} + \gamma_m a_m(z) \right] + D_{mk} \gamma_m a_m(z) \right) \right\}, \quad (48)
 \end{aligned}$$

где коэффициенты  $\hat{\delta}_m$ ,  $v_m$ ,  $C_{mk}$ ,  $D_{mk}$  легко находятся из соответствующих выражений (44)–(47). Перепишем (48) следующим образом:

$$\frac{da_m(z)}{dz} (1 + \hat{\delta}'_m) + \gamma_m a_m(z) (1 + \hat{\delta}'_m + v'_m) = \sum_{k \neq m} \left( C'_{mk} \frac{da_m(z)}{dz} + D'_{mk} a_m(z) \gamma_k \right), \quad (49)$$

где

$$\delta'_m = \frac{\delta_m \hat{\psi}_m^*(a)}{N_m}, \quad v'_m = \frac{v_m \hat{\psi}_m^*(a)}{N_m}, \quad C'_{mk} = \frac{C_{mk} \hat{\psi}_m^*(a)}{N_m}, \quad D'_{mk} = \frac{(C_{mk} + D_{mk}) \hat{\psi}_m^*(a)}{N_m}.$$

Система алгебраических уравнений (49) описывает связь между модами спинового волновода, возникающую в области неоднородности структуры. Рассматривая, в частности, определенные типы распространяющихся мод и ограничиваясь конечным числом мод, для которых имеет место условие резонансной связи [12], с помощью выражения (49) нетрудно получить параметры матрицы рассеяния ( $S$ -параметры) для представленных видов нерегулярностей.

### Список литературы

- [1] Sykes C. G., Adam J. D., Collins J. H. // Appl. Phys. Lett. 1976. Vol. 29. N 6. P. 388—391.
- [2] Volluet G., Harteman P. // Ultrasonic Symp. Proc. IEEE. 1981. P. 394—397.
- [3] Вороненко А. В., Герус С. В. // Письма в ЖТФ. 1984. Т. 10. Вып. 12. С. 746—748.
- [4] Owens J. M., Smith C. V., Lee S. N., Collins J. H. // IEEE Trans. Magn. 1978. Vol. MAG-14. N 5. P. 820—825.
- [5] Parekh J. P., Tuan H. S. // Appl. Phys. Lett. 1977. Vol. 31. N 10. P. 709.
- [6] Бугальтер Г. А. // РЭ. 1981. Т. 26. № 7. С. 1382—1390.
- [7] Снейдер А., Лав Дж. Теория оптических волноводов. М.: Радио и связь, 1987. 656 с.
- [8] Шевченко В. В. Плавные переходы в открытых волноводах. М.: Наука, 1969. 191 с.
- [9] Barybin A. A. // J. Appl. Phys. 1975. Vol. 46. N 4. P. 1707—1720.
- [10] Barybin A. A. // Int. J. Electron. 1978. Vol. 14. N 5. P. 499—523.
- [11] Bini M., Filetti P. L., Millanta L., Rubino N. // J. Appl. Phys. 1978. Vol. 49. N 6. P. 3554—3564.
- [12] Люисель У. Связанные и параметрические колебания в электронике. М.: ИЛ, 1963.

Ленинградский электротехнический  
институт им. В. И. Ульянова (Ленина)

Поступило в Редакцию  
29 июня 1989 г.