УДҚ 537.8.029.6

ЦИЛИНДРИЧЕСКИЙ СЕГНЕТОЭЛЕКТРИЧЕСКИЙ РЕЗОНАТОР С ПЛОСКОПАРАЛЛЕЛЬНЫМИ ТОРЦЕВЫМИ ЭЛЕКТРОДАМИ

Г. В. Белокопытов, Т. В. Красюк

(кафедра физики колебаний)

Задача определения собственных частот цилиндрического диэлектрического резонатора с высокой диэлектрической проницаемостью сведена к решению одного трансцендентного уравнения нулевого приближения и последующему вычислению поправок.

1. Диэлектрические резонаторы (ДР) цилиндрической формы широко применяются в исследованиях и радиофизических приложениях сегнетоэлектриков на СВЧ [1, 2]. Во многих случаях [3—7] на торцевые поверхности цилиндра наносятся электроды, что позволяет прикладывать к ДР постоянное поле смещения и, управляя диэлектрической проницаемостью, перестраивать резонатор. При этом диэлектрик в поле смещения приобретает анизотропию: компоненты проницаемости вдольоси цилиндра (ε_{\parallel}) и в перпендикулярной плоскости (ε_{\perp}) различаются между собой.

Полагая, что плоскопараллельные электроды безграничны, можно найти аналитические выражения для компонент электромагнитного поля и уравнения для определения собственных частот анизотропного цилиндрического ДР. Соответствующая трансцендентная система [6] довольно громоздка, что не позволяет эффективно применять ее для идентификации мод ДР, наблюдаемых в эксперименте. Цель настоящей работы — получить упрощенные соотношения для определения собственных частот цилиндрического ДР с высокой диэлектрической проницаемостью.

Исходную систему уравнений для собственных частот [6] цилиндрического ДР радиусом *a* и высотой *h* запишем в виде:

$$[f_m(\beta_{\perp}) + F_m(\alpha)] [f_m(\beta_{\parallel}) + \varepsilon_{\parallel}^{-1} F_m(\alpha)] = m^2 \left(\frac{1}{\beta_{\parallel}^2} + \frac{1}{\varepsilon_{\parallel} \alpha^2}\right) \left(\frac{1}{\beta_{\perp}^2} + \frac{1}{\alpha^2}\right),$$
(1)

$$\alpha^2 \varepsilon_\perp = (\varepsilon_\perp - 1) a^2 \gamma^2 - \beta_\perp^2, \tag{2}$$

$$\beta_{\parallel}^{2}\varepsilon_{\perp} = \beta_{\perp}^{2}\varepsilon_{\parallel}, \qquad (3)$$

$$k^2\varepsilon_1 = \gamma^2 + \beta_1^2 / a^2, \tag{4}$$

где β_{\parallel} , β_{\perp} и а — поперечные волновые числа, нормированные таким образом, что внутри диэлектрика $E_z \sim J_m(\beta_{\parallel}r/a)$, $H_z \sim J_m(\beta_{\perp}r/a)$, а вне диэлектрика E_z , $H_z \sim K_m(\alpha r/a)$; $\gamma = \pi l/n$ — продольное волновое число; $k = \omega/c$; *m* и *l* — число вариаций поля по углу φ и число нолуволн, укладывающихся по высоте ДР, и обозначено

$$f_m |x| = J'_m(x) / x J_m(x), \ F_m(x) = K'_m(x) / x K_m(x).$$
(5)

Систему нулевого приближения получим, произведя в (1)—(3) предельный переход $\varepsilon_{\parallel}, \varepsilon_{\perp} \rightarrow \infty, \varepsilon_{\parallel}/\varepsilon_{\perp} = \text{const.}$ Отыскав ее решения $(\bar{\alpha}, \bar{\beta}_{\parallel}, \bar{\beta}_{\perp}, \bar{k})$, найдем далее поправки первого приближения ($\delta \alpha, \delta \beta_{\parallel}$,

 $\delta\beta_{\perp}$, δk), для чего удержим в (1) и (2) при ε_{\parallel} , $\varepsilon_{\perp} \gg 1$ члены старшего порядка по малому параметру $\varepsilon_{\parallel}^{-1}$ или ε_{\perp}^{-1} . При этом, как следует из (3) и (4),

$$\xi = \frac{\delta k}{\bar{k}} = \frac{\delta \beta_{\perp}}{\bar{\beta}_{\perp}} = \frac{\delta \beta_{\parallel}}{\bar{\beta}_{\parallel}}.$$
(6)

Особенности предельного перехода различны для неизлучающих (п. 2) и излучающих мод (п. 3).

2. Пусть при $\epsilon_{\perp} {\rightarrow} \infty$ величина β_{\perp} остается ограниченной. Тогда поскольку

$$(\varepsilon_{\perp} - 1) a^2 \gamma^2 \gg \beta_{\perp}^2, \tag{7}$$

то величина α — действительна и стремится к значению

$$\bar{\alpha} = \gamma a$$
,

которое будем рассматривать в качестве нулевого приближения а для неизлучающих мод. Поля этих мод за пределами диэлектрика спадают по экспоненциальному закону, так как $K_m\left(\frac{\alpha}{a}r\right) \sim \exp\left\{-\pi lr/h\right\}$. Таким образом, на расстоянии r=h/l от поверхности диэлектрика поле убывает в $e^{\pi}=21,5$ раз. Поэтому если радиус проводящих пластин в 3—5 раз больше, чем радиус диэлектрического цилиндра, то электроды с хорошей точностью можно рассматривать как бесконечно протяженные (ср. [7]).

Зная α и перейдя к пределу $\varepsilon_{\parallel} \rightarrow \infty$ в (1), получим

$$[f_m(\beta_{\perp}) + F_m(\overline{\alpha})] f_m(\beta_{\parallel}) = \frac{m^2}{\beta_{\parallel}^2} \left(\frac{1}{\beta_{\perp}^2} + \frac{1}{\overline{\alpha}^2} \right).$$
(9)

Уравнение (9) совместно с (3) позволяет найти $\bar{\beta}_{\parallel}$ и $\bar{\beta}_{\perp}$. Для изотропного случая $\beta_{\perp} = \beta_{\parallel}$ и (9) легко разрешается относительно $f_m(\beta_{\parallel})$:

$$f_m(\beta_{\parallel}) = -\frac{F_m(\overline{\alpha})}{2} \pm \sqrt{\frac{F_m^2(\overline{\alpha})}{4} + \frac{m^2}{\beta^2} \left(\frac{1}{\beta^2} + \frac{1}{\overline{\alpha}^2}\right)},$$
 (10)

причем знак плюс соответствует моде HE_{inm} , а знак минус — моде EH_{inm} , где n — номер корня уравнения $f_m(\beta)=0$, вблизи которого расположены решения (10).

Поправки первого приближения $\delta \alpha$, $\delta \beta_{\perp}$ и $\delta \beta_{\parallel}$ имеют порядок ε^{-1} . Так, $\delta \alpha = -\varepsilon_{\perp}^{-1} (\gamma^2 + \overline{\beta}_{\perp}^2/a^2) (a/2\gamma)$, или, с учетом (4),

$$\delta \alpha = -\overline{k}^2 a/2\gamma, \tag{11}$$

а также

$$\left\{ \begin{bmatrix} f'_{m} \left(\vec{\beta}_{\perp} \right) \vec{\beta}_{\perp} f_{m} \left(\vec{\beta}_{\parallel} \right) + f'_{m} \left(\vec{\beta}_{\parallel} \right) \vec{\beta}_{\parallel} \left(f_{m} \left(\vec{\beta}_{\perp} \right) + F_{m} \left(\vec{\alpha} \right) \right) \right] + 2 \frac{m^{2}}{\vec{\beta}_{\parallel}^{2}} \left(\frac{2}{\vec{\beta}_{\perp}^{2}} + \frac{1}{\vec{\alpha}^{2}} \right) \right\} \xi = \left\{ \frac{m^{2}}{\vec{\alpha}^{2}} \left[\frac{1}{\varepsilon_{\perp}} \left(\frac{1}{\vec{\beta}_{\perp}^{2}} + \frac{1}{\vec{\alpha}^{2}} \right) - \frac{1}{\vec{\beta}_{\parallel}^{2}} \frac{2\delta\alpha}{\vec{\alpha}} \right] - \left[F'_{m} \left(\vec{\alpha} \right) f_{m} \left(\vec{\beta}_{\parallel} \right) \delta\alpha + \varepsilon_{\parallel}^{-1} F_{m} \left(\vec{\alpha} \right) \left(f_{m} \left(\vec{\beta}_{\perp} \right) + F_{m} \left(\vec{\alpha} \right) \right) \right] \right\}.$$

$$(12)$$

15

(8)

Соотношения для нулевого и первого приближений наиболее просты для осесимметричных колебаний (m=0). Для мод E_{in0} уравнение нулевого приближения сводится к виду

$$f_0(\bar{\beta}_{\parallel}) = 0,$$
 или $J_1(\bar{\beta}_{\parallel}) = 0,$ (13)

а для поправки первого приближения находим

$$\xi = \frac{\delta k}{\bar{k}} = -\left(\frac{\bar{\beta}_{\parallel}}{\bar{k}a \sqrt{\epsilon_{\parallel}}}\right)^2 \frac{F_0(\bar{\alpha})}{\epsilon_{\parallel}}.$$
(14)

Для мод *H*_{in0} уравнение нулевого приближения

$$f_0\left(\bar{\beta}_{\perp}\right) + F_0\left(\bar{\alpha}\right) = 0,\tag{15}$$

а поправка первого приближения равна

$$\xi = \frac{\delta k}{\bar{k}} = \frac{\bar{\beta}_{\perp}^2}{\varepsilon_{\perp} (\gamma a)^2} \frac{1 + \bar{\alpha}^2 F_0(\bar{\alpha})}{1 - F_0(\bar{\alpha}) + \bar{\beta}_{\perp}^2 F_0^2(\bar{\alpha})},$$
(16)

причем α в (14)-(16) известно (8).

3. В сегнетоэлектрических резонаторах (ε_{\parallel} , $\varepsilon_{\perp} \gg 1$) неравенство (7) может не выполняться либо в случае, когда один из размеров ДР сравним с длиной волны в окружающем пространстве, либо для *E*-мод, у которых распределение поля однородно по высоте цилиндра. Практический интерес представляет последний случай — возбуждение колебаний на типах $E_{0nm}(l=0)$. Эти моды являются излучающими, для них величина α — мнимая, и, как следует из (2) и (3), равна

$$\alpha = i\beta_{\parallel} / \sqrt{\varepsilon_{\parallel}} \,. \tag{17}$$

Соответственно

$$F_m(\alpha) = F_m(-i\widetilde{\alpha}) = -\frac{H_m^{(1)'}(\widetilde{\alpha})}{\widetilde{\alpha}H_m^{(1)}(\widetilde{\alpha})}.$$

Если $\varepsilon_{\parallel} \rightarrow \infty$, а β_{\parallel} остается конечным, то $\alpha \rightarrow 0$. Для этого случая, воспользовавшись разложением цилиндрических функций в ряды Лорана [8], найдем следующие асимптотические представления $F_m(\alpha)$:

$$F_{m}(\alpha) \cong \begin{cases} \frac{1}{\alpha^{2}} \frac{\left[\ln(\alpha/2) - 1\right] + i \pi/2}{\pi^{2}/4 + \left[\ln(\alpha/2) - 1\right]^{2}}, & m = 0, \\ \frac{2}{\alpha^{2}} \left[1 + 2\left(\frac{\alpha}{2}\right)^{2}\left(1 + \ln\frac{\alpha}{2}\right)\right], & m = 1, \\ \frac{m}{\alpha^{2}} \left[1 - \frac{2}{m(m-1)}\left(\frac{\alpha}{2}\right)^{2}\right], & m = 2, 3, \dots. \end{cases}$$
(18)

Для мод E_{0nm} уравнение (1) с учетом (17) сводится к виду $f_m(\beta_{\parallel}) + \varepsilon_{\parallel}^{-1} F_m(\alpha) = 0.$ (19)

Предельным переходом ε_п→∞ с учетом (17) и (18) получаем из (19)^{*} уравнение нулевого приближения

$$f_m(\overline{\beta}_{\parallel}) + \frac{m}{\overline{\beta}_m^2} = 0.$$
⁽²⁰⁾

Удерживая, как и ранее, при $\varepsilon_{\parallel} \gg 1$ члены старшего порядка по $\varepsilon_{\parallel}^{-1}$ в (19), найдем поправки первого приближения. Особым случаем является m=0, для которого поправки не имеют порядок $\varepsilon_{\parallel}^{-1}$, а являются логарифмическими. Для мод E_{0n0} вместо (20) в первом приближении имеем уравнение

$$f_{0}(\beta_{\parallel}) + \frac{1}{\beta_{\parallel}^{2}} \frac{(\ln (\beta_{\parallel} / \sqrt{\varepsilon_{\parallel}}) - 1) + i \frac{\pi}{2}}{\frac{\pi^{2}}{2} + (\ln (\beta_{\parallel} / \sqrt{\varepsilon_{\parallel}}) - 1)^{2}} = 0.$$

$$(21)$$

Корни (21) комплексны, что свидетельствует о значительных потерях на излучение. Физически это понятно, так как моды E_{0n0} представляют собой суперпозицию однородных цилиндрических волн, падающих нормально на боковую поверхность ДР. Для этих волн условие полного внутреннего отражения не достигается при любых, сколь угодно больших $\varepsilon_{\rm H}$, что и предопределяет высокий уровень потерь на излучение.

Для $m \ge 1$ поправки первого приближения порядка ε^{-1} и действительны:

$$\xi = \frac{1}{2\varepsilon_{\parallel}} \left(1 + 2 \ln \frac{\overline{\beta}_{\parallel}}{\sqrt{\varepsilon_{\parallel}}} \right) \frac{1}{f'_{1}(\overline{\beta}_{\parallel}) \overline{\beta}_{\parallel}}, \quad m = 1,$$

$$\xi = \frac{1}{2\varepsilon_{\parallel} (m-1)} \frac{1}{f'_{m}(\overline{\beta}_{\parallel}) \overline{\beta}_{\parallel}}, \quad m \ge 2.$$
(22)

Исходя из определения $f_m(x)$ (5) и функциональных уравнений для цилиндрических функций нетрудно установить, что

$$f'_{m}\left(\bar{\beta}_{\parallel}\right) = \frac{1}{\bar{\beta}_{\parallel}} \left(1 + \frac{4m}{\bar{\beta}_{\parallel}^{2}}\right),\tag{23}$$

а уравнения нулевого приближения (20) сводятся к виду

$$J_{m-1}(\boldsymbol{\beta}_{\parallel}) = 0, \ m \ge 1.$$

4. Полученные соотношения находятся в соответствии с общим подходом [9], согласно которому характеристики полей ДР следует искать в виде

$$ka\sqrt{\varepsilon} = A_0 + A_1\varepsilon^{-1} + A_2\varepsilon^{-2} + \dots$$
(25)

При этом константы A_i , где i — номер приближения, практически во всех важных случаях (за исключением мод E_{0n0}) не зависят от абсолютной величины диэлектрической проницаемости. Для сегнетоэлектриков с $\varepsilon > 10^3$ уже нулевое приближение обеспечивает точность лучше 1%. Это, в частности, позволяет использовать однородные по высоте моды для быстрого определения диэлектрической проницаемости таких материалов на СВЧ. При $h \leq a/2$ самой низкочастотной является мода E_{110} ($ka\sqrt{\varepsilon}=2,40$), а следующими по частоте — мода E_{210} ($ka\sqrt{\varepsilon}=3,82$) и аксиально симметричная E_{010} , причем их собственные частоты различаются менее чем на 1% (при $\varepsilon = 4 \cdot 10^3$ — менее чем на 0,4%).

Таким образом, задача о нахождении собственных частот цилиндрических ДР при ε≫1 сведена нами от громоздкой системы нелинейных уравнений (1)—(4) к решению одного трансцендентного уравнения нулевого приближения и последующему вычислению поправок. Это позволяет повысить скорость численного счета, а представление (25) придает результатам универсальный характер.

ЛИТЕРАТУРА

[1] Диэлектрические резонаторы/Ред. М. Е. Ильченко. М., 1989. [2] Цибиров К. Н., Борисов С. А., Безбородов Ю. М.//Зарубежная радиоэлектроника. 1981. № 11. С. 21. [3] Соhn S. B., Кеlly К. С.//IEEE Trans. Microwave Theory Techn. 1966. МТТ-14, N 9. Р. 406. [4] Наккі В. W., Соlетал Р. D.//IRE Trans. 196. МТТ-8, N 9. Р. 402. [5] Иванов И. В. и др.//Вести. Моск, унта. Физ. Астрон. 1969. № 6. С. 40. [6] Егоров В. Н., Мальцева И. Н.//Электронная техника. Сер. 1, Электроника СВЧ. 1984. № 361. С. 3. [7] Ковауаshi Ү., Мазауцкі К. //IEEE Trans. Місгоwаve Theory Techn. 1985. МТТ-33, N 7. Р. 586. [8] Янке Е., Эмде Ф., Леш Ф. Специальные функции. Формулы. графики, таблицы. М., 1977. [9] Van Bladel J.//IEEE Trans. Місгоwave Theory Techn. 1975. МТТ-23, N 2. Р. 199.

Поступила в редакцию 17.09.91

ВЕСТН. МОСК. УН-ТА. СЕР. 3, ФИЗИКА, АСТРОНОМИЯ. 1992. Т. 33, № 4

УДК 517.958

НЕСТАЦИОНАРНАЯ САМОСОГЛАСОВАННАЯ МОДЕЛЬ Автоэлектронной эмиссии из металлического катода

Б. А. Марков, А. Д. Поезд

(кафедра математики)

Рассмотрена модель автоэлектронной эмиссии для самосогласованных нелинейных задач сильноточной СВЧ-электроники. На основе моделирования полной нестационарной системы уравнений Максвелла—Власова показано, что ток инжекции имеет ярко выраженный импульсный во времени характер.

Нелинейным нестационарным задачам электроники посвящено большое число работ (см., напр., [1-4]). В частности, в [2] исследовались плазменные и вакуумные СВЧ-генераторы цилиндрической геометрии в предположении постоянства силы тока инжектируемого пучка. При этом значение силы тока не определялось каким-либо способом из внутренних параметров модели, а задавалось, исходя из усредненных данных натурных экспериментов. Этот безусловный недостаток использованной в [2] модели мы попытаемся преодолеть в настоящей работе. Нас будут интересовать не простые стационарные модели инжекции типа закона «3/2» Ленгмюра, а нестационарные и самосогласованные модели, основанные на решении полной системы уравнений Максвелла и кинетического уравнения Власова.

Рассмотрим отрезок гладкого цилиндрического металлического волновода длины L и радиуса R, помещенного в сильное продольное магнитное поле. Торец z=0 устройства закрыт металлической фольгой. К последней вплотную примыкает кольцевой катод, предназначенный для инжекции электронов. Анод представляет собой металлическую сетку, расположенную в сечении $z=L_a$, на которую подается мощный импульс электромагнитного поля для вытягивания электронов из катода. Таким образом, модель, использованная в работе [2], усложняется введением катод-анодного промежутка, предназначенного для формирования сильноточного электронного пучка.

Кратко остановимся на уравнениях, лежащих в основе рассматриваемого приближения. В силу азимутальной симметрии резонатора и замагниченности пучка уравнения Максвелла примут следующий вид: