

01;09

## Новое интегральное уравнение для расчета тонкого электрического вибратора

© В.А. Неганов, М.Г. Корнев, И.В. Матвеев

Поволжская государственная академия  
телекоммуникаций и информатики  
E-mail: neganov@mail.ru

Поступило в Редакцию 11 июля 2000 г.  
В окончательной редакции 20 сентября 2000 г.

Получено новое сингулярное интегральное уравнение относительно распределения тока в тонком электрическом вибраторе, позволяющее математически корректно подойти к расчету излучателя.

**Введение.** Расчет тонких электрических вибраторов основан, как правило, на решении интегродифференциальных уравнений Поклингтона и Харрингтона, а также интегрального уравнения Халлена [1–4]. Самым распространенным является метод моментов и его модификации, которые определяются выбором базисных функций. Основным недостатком этого подхода следует считать, на наш взгляд, то, что при решении указанных выше интегральных уравнений исходные сингулярные ядра, записанные в неявном виде, заменяются на регулярные (Фредгольмовские). В результате получаются интегральные уравнения Фредгольма первого рода, нахождение решений которых является некорректно поставленной задачей [5]. Также остается открытым вопрос проверки истинности решения и установления его адекватности рассматриваемой физической задаче. В [6] был предложен новый класс функций для решения таких уравнений, называемых собственными функциями интегродифференциального оператора. Однако в результате использования таких функций алгоритм численного решения оказывается сильно усложненным.

Данная работа является дальнейшим развитием работ [7,8], в которых на основе математического аппарата теории сингулярных интегральных уравнений (СИУ), развитого для полосково-щелевых волноведущих структур сверх- и крайневысоких частот [9–11], были получены неоднородные СИУ относительно производной по продольной координате от плотности поверхностного тока на вибраторе. Недостатком этих

уравнений является то обстоятельство, что неоднородные слагаемые в СИУ (правые части) имеют разрывы первого рода, затрудняющие их регуляризацию.

Основным отличием данной работы от статьи [8] является получение нового СИУ относительно плотности поверхностного тока с непрерывной правой частью.

**1. Постановка задачи. Обобщенное интегральное уравнение Халлена.** Рассмотрим тонкий проводник длиной  $2L$  и радиусом  $a$ , возбуждаемый в точке разрыва генератором высокочастотных колебаний (рис. 1). При выводе уравнения будем использовать общепринятую модель тонкого электрического вибратора ( $a \ll L, \lambda$ ), согласно которой плотность продольного электрического тока  $\eta_z^e$  вместе с эквивалентной плотностью магнитного тока в зазоре заменяется расположенной на оси вибратора бесконечно тонкой нитью продольного электрического тока  $I_z(z) = 2\pi a \eta_z^e(z)$ . Этот ток считается непрерывным в области зазора и обращается в нуль на концах вибратора. Торцевые токи не учитываются.

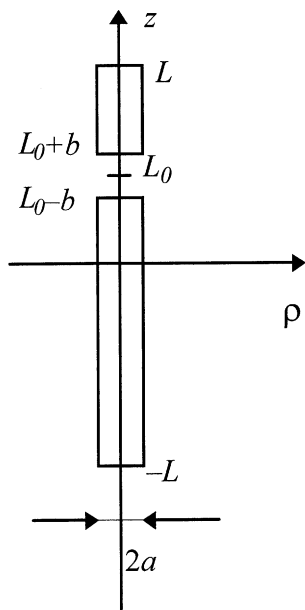


Рис. 1.

Составляющая вектора электрического поля  $E_z$ , создаваемая нитью тока, на поверхности цилиндра  $\rho = a$  ( $z \in [-L, L]$ ) обращается в нуль всюду, кроме области зазора  $2b$ , где она приравняется к стороннему полю  $E^0(z)$ .

В рамках принятой физической модели при рассмотрении излучения вибратора, не зависящего от угла  $\varphi$ , справедливо уравнение Поклингтона [1–4]:

$$\left(\frac{d^2}{dz^2} + \gamma^2\right) \int_{-L}^L \frac{I_z(z')}{R} e^{-i\gamma R} dz = -i\omega\varepsilon_0\varepsilon E^0, \quad (1)$$

где  $R = \sqrt{(z-z')^2 + a^2}$ ;  $\gamma^2 = k^2\varepsilon\mu$ ;  $k = \omega/c$  — волновое число;  $\varepsilon, \mu$  — соответственно относительные диэлектрическая и магнитная проницаемости пространства, окружающего вибратор;  $\varepsilon_0$  — диэлектрическая проницаемость вакуума.

Понимая соотношение (1) как дифференциальное уравнение второго порядка относительно неизвестной функции ( $z$ -составляющая векторного потенциала), представленной определенным интегралом:

$$A_z = \int_{-L}^L \frac{I_z(z')}{R} e^{-i\gamma R} dz'$$

и предполагая, что вибратор возбуждается постоянным сторонним полем  $E_0$ , определенным в области щели, т. е.

$$E^0(z) = \begin{cases} E_0, & z \in [L_0 - b, L_0 + b] \\ 0, & z \notin [L_0 - b, L_0 + b] \end{cases}, \quad (2)$$

рассмотрим соотношение (1) в трех областях:

$$\begin{aligned} \left(\frac{d^2}{dz^2} + \gamma^2\right) A_z^{(1)} &= 0, & z \in [-L, L_0 - b], \\ \left(\frac{d^2}{dz^2} + \gamma^2\right) A_z^{(2)} &= -i\omega\varepsilon_0\varepsilon E_0, & z \in [L_0 - b, L_0 + b], \\ \left(\frac{d^2}{dz^2} + \gamma^2\right) A_z^{(3)} &= 0, & z \in [L_0 + b, L]. \end{aligned} \quad (3)$$

Верхний индекс  $k$  ( $k = 1, 2, 3$ ) указывает на принадлежность к соответствующей области. Уравнение (3) необходимо решать совместно с граничными условиями для тангенциальных составляющих электрического и магнитного полей на поверхностях раздела этих областей ( $z = L_0 - b$ ,  $z = L_0 + b$ ). Относительно  $z$ -составляющей векторного потенциала  $A_z$  граничные условия выглядят так:

$$\begin{aligned} A_z^{(1)} &= A_z^{(2)}, & \frac{\partial A_z^{(1)}}{\partial z} &= \frac{\partial A_z^{(2)}}{\partial z}, & z &= L_0 - b, \\ A_z^{(2)} &= A_z^{(3)}, & \frac{\partial A_z^{(2)}}{\partial z} &= \frac{\partial A_z^{(3)}}{\partial z}, & z &= L_0 + b. \end{aligned} \quad (4)$$

Для случая симметричного вибратора ( $L_0 = 0$ ) выражение для  $A_z$  можно записать следующим образом ( $z \in [-L, L]$ ):

$$\int_{-L}^L I_z(z') \frac{e^{-i\gamma R}}{R} dz' = C \cos(\gamma z) - \frac{2\pi i U}{\gamma b Z_c} \psi(z), \quad (5)$$

где

$$\psi(z) = \begin{cases} 1 - \cos(\gamma b) \cos(\gamma z), & z \in [-b, b] \\ \sin(\gamma b) \sin(\gamma |z|), & z \notin [-b, b] \end{cases},$$

$U = 2bE_0$  — напряжение в зазоре вибратора,  $Z_c = \sqrt{\mu_0 \mu / \varepsilon_0 \varepsilon}$  — характеристическое сопротивление среды,  $C$  — неизвестная постоянная, определяемая из дополнительных физических условий.

Интегральное уравнение (5) будет называть обобщенным интегральным уравнением Халлена. В предельном переходе при  $b \rightarrow 0$  оно переходит в известное интегральное уравнение Халлена [1–4]:

$$\int_{-L}^L I_z(z') \frac{e^{-i\gamma R}}{R} dz' = C \cos(\gamma z) - \frac{2\pi i U}{Z_c} \sin(k|z|). \quad (6)$$

Правая часть обобщенного интегрального уравнения Халлена (5) обладает непрерывной первой производной в отличие от известного уравнения (6), первая производная правой части которого при  $z = 0$  имеет разрыв первого рода. Это обстоятельство является следствием

того, что уравнение Халлена описывает случай возбуждения вибратора генератором, расположенным в точке  $z = 0$  (разрыв вибратора имеет нулевую толщину). Поэтому уравнение (5), в отличие от известного (6), позволяет учитывать конечную ширину зазора  $b$ .

**2. Сингулярное интегральное уравнение.** Дифференцируя соотношение (5) по  $z$  и используя известное разложение [10]:

$$\frac{e^{-i\gamma R}}{R} = -\frac{i}{2} \int_{-\infty}^{\infty} e^{-ih(z-z')} J_0(va) H_0^{(2)}(va) dh, \quad (7)$$

где  $v = -i\sqrt{h^2 - \gamma^2}$ ,  $J_0(va)$  — функция Бесселя первого рода нулевого порядка,  $H_0^{(2)}(va)$  — функция Ханкеля второго рода нулевого порядка, можно записать следующее интегральное уравнение:

$$\int_{-L}^L I_z(z') G(z, z') dz' = 2\gamma \left[ C \sin(\gamma z) + \frac{2\pi i U}{\gamma b Z_c} \psi'(z) \right], \quad (8)$$

где

$$G(z, z') = \int_{-\infty}^{\infty} g(h) e^{-ih(z-z')} dh = \int_{-\infty}^{\infty} h e^{-ih(z-z')} J_0(va) H_0^{(2)}(va) dh, \quad (9)$$

$$\psi'(z) = \begin{cases} \cos(\gamma b) \sin(\gamma z), & z \in [-b, b] \\ \operatorname{sgn}(z) \sin(\gamma b) \cos(\gamma z), & z \notin [-b, b] \end{cases}.$$

Рассматривая асимптотическое поведение подынтегральной функции в (9) при  $|h| \rightarrow \infty$ , можно показать, что

$$G_{\infty}(z, z') = \int_{-\infty}^{\infty} \left\{ \lim_{|h| \rightarrow \infty} g(h) \right\} e^{-ih(z-z')} dh = \frac{2i}{z' - z}. \quad (10)$$

Таким образом, ядро  $G(z, z')$  в интегральном уравнении (6) в неявном виде содержит сингулярность типа Коши (10) и поэтому является сингулярным.

Выделяя в (8) сингулярность (10) и переходя к новым переменным  $z = Lt$ ,  $z' = Lt'$ , перепишем уравнение (8) в виде ( $t \in [-1, 1]$ ):

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{I_z(t')}{t' - t} dt' = \frac{\lambda}{2} \int_{-1}^1 I_z(t') g(t, t') dt' + \gamma a \left[ C \sin(\gamma Lt) + \frac{2\pi i U}{\gamma b Z_c} \psi'(t) \right], \quad (11)$$

где

$$g(t, t') = \int_{-\infty}^{\infty} \Delta G(\beta) e^{-i\beta\lambda(t-t')} d\beta,$$

$$\Delta G(\beta) = \beta J_0(\beta) H_0^{(2)}(\beta) - \frac{i}{\pi} \operatorname{sgn}(\beta), \quad \lambda = \frac{L}{a}.$$

Учитывая, что неизвестную постоянную  $C$  можно определить из (5) при  $z = 0$ :

$$C = \lambda \int_{-1}^1 I(t') G_0(t') dt' + \frac{2\pi i U}{\gamma b Z_c} \psi_0, \quad (12)$$

где

$$G_0(t) = \frac{e^{-i\gamma a \sqrt{\lambda^2 t^2 + 1}}}{\sqrt{\lambda^2 t^2 + 1}}, \quad \psi_0 = 1 - \cos(\gamma b),$$

вместо (8) нетрудно записать следующее сингулярное интегральное уравнение ( $t \in [-1, 1]$ ):

$$\frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{I_z(t')}{t' - t} dt' + \int_{-1}^1 I_z(t') M(t, t') dt' = \Phi(t), \quad (13)$$

где

$$M(t, t') = -\frac{\lambda}{2} g(t, t') + \gamma L G_0(t') \sin(\gamma Lt),$$

$$\Phi(t) = [\psi_0 \sin(\gamma Lt) + \psi'(t)] 2\pi i \frac{a U}{b Z_c}.$$

Соотношение (13) является неоднородным сингулярным интегральным уравнением (СИУ) первого рода относительно распределения тока  $I_z(t)$  на тонком симметричном вибраторе и не имеет аналогов в научной литературе. Заметим, что СИУ (12) записано относительно поверхностной плотности тока, в отличие от СИУ (15) из [8], записанного производной по продольной координате от поверхностной плотности тока. Так как на практике обычно необходимо знание распределения тока на вибраторе, а не его производную, то использование СИУ (12) предпочтительнее, чем СИУ (15) из [8]. В частности, проще найти входное сопротивление:  $Z = U/I_z(0)$ , где  $I_z(0)$  — значение тока при  $z = 0$ ;  $U$  — напряжение поля в зазоре.

**3. Решение СИУ. Численные результаты.** Для решения СИУ (13) воспользуемся формулой обращения интеграла Коши. С учетом поведения функции  $I_z(t)$  при  $t = \pm 1$  ( $I_z(1) - I_z(-1) = 0$ ) она записывается следующим образом:

$$I_z(t) = \frac{\sqrt{1-t^2}}{\pi} \int_{-1}^1 \frac{F(\tau)}{\sqrt{1-\tau^2}(\tau-t)} d\tau, \quad (14)$$

где

$$F(\tau) = \int_{-1}^1 I_z(t)M(\tau, t)dt - \Phi(\tau).$$

Уравнение (14) есть неоднородное интегральное уравнение Фредгольма второго рода относительно неизвестной функции  $I_z(t)$ .

Заметим, что СИУ (12) имеет непрерывную правую часть, в отличие от правой части СИУ (15) из [8], которая при  $z = \pm b$  имеет разрыв первого рода. Как следствие, регуляризация СИУ (15) из [8] с помощью формул обращения интеграла Коши требует выделения этих особенностей. Без использования специальных мер (см., например, [12]) интеграл Коши в интегральном уравнении Фредгольма второго рода (17) в [8] будет расходящимся. Интегральное уравнение Фредгольма второго рода (14) в настоящей статье не обладает таким существенным недостатком.

Уравнение (14) исследовалось численно методом механических квадратур [13]. На рис. 2, 3 приведены характерные распределения действительной  $\text{Re}\{I_z(t)\}$  и мнимой  $\text{Im}\{I_z(t)\}$  составляющих тока на

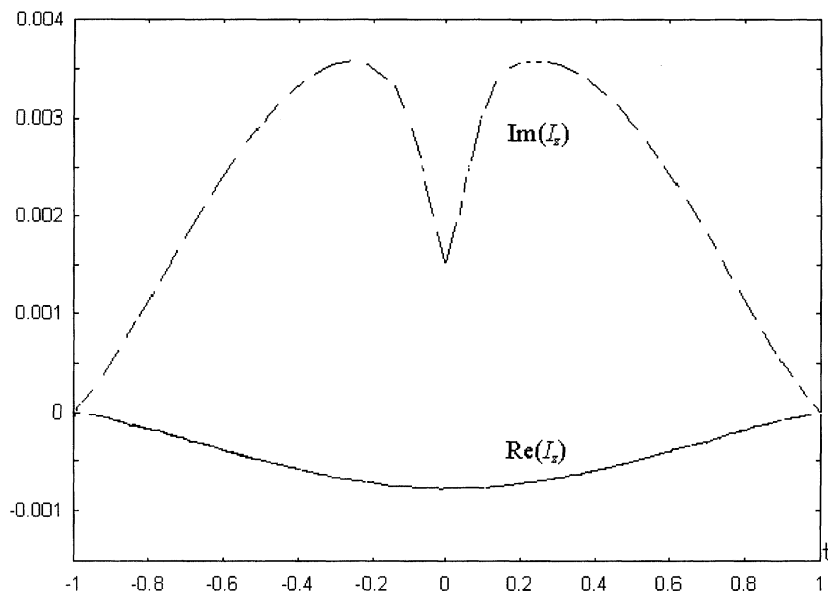


Рис. 2.

вибраторе при  $b/L = 1/100$ ,  $a/\lambda = 1/40$ . Рис. 2 соответствует  $L/\lambda = 1/4$ , рис. 3 —  $L/\lambda = 1/2$ . Сплошными линиями показаны  $\text{Re}\{I_z(t)\}$ , а штрихованными линиями —  $\text{Im}\{I_z(t)\}$ . Результаты работы показали хорошее согласие с результатами работ [6,7].

**Заключение.** Таким образом, в данной статье можно выделить два новых и важных для практики и теории результата. Во-первых, получено обобщенное интегральное уравнение Халлена (5), которое имеет ряд преимуществ перед известным в теории антенн уравнением Халлена (6): правая часть обобщенного уравнения (5) обладает непрерывной первой производной, в то время как первая производная правой части (6) имеет разрыв первого рода, что существенно затрудняет его решение. Как следствие, уравнение (5) позволяет учитывать конечную ширину зазора  $b$ , в отличие от уравнения (6), которое записано для случая, когда разрыв вибратора имеет нулевую толщину:  $b \equiv 0$ . Во-вторых,



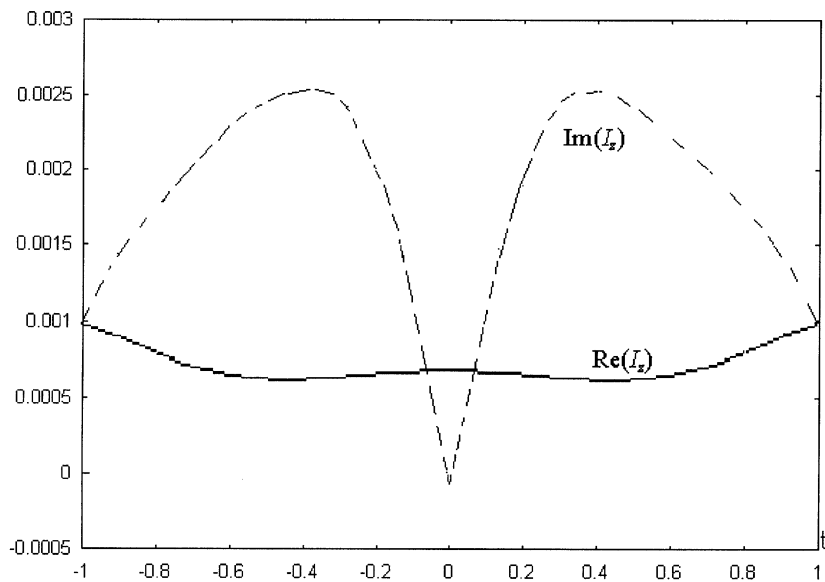


Рис. 3.

предложенный подход, базирующийся на использовании математического аппарата теории СИУ, позволил получить новое интегральное уравнение Фредгольма второго рода (14) относительно поверхностной плотности тока на вибраторе с непрерывной правой частью. Полученное уравнение второго рода позволяет математически корректно подойти к анализу тонкого электрического вибратора. В частности, при его решении не возникает явление относительной сходимости, имеющее место при решении уравнений Фредгольма первого рода [4,5], к которым относится известное уравнение Халлена. Полученное в работе новое СИУ, в принципе, может стать основой для получения приближенных аналитических формул для тока на вибраторе. Представленный метод полностью решает проблему расчета входных проводимостей и входных сопротивлений вибраторных антенн.

## Список литературы

- [1] *Вычислительные методы в электродинамике* / Под ред. Р. Митры. М.: Мир, 1977. 486 с.
- [2] *Сазонов Д.М. Антенны и устройства СВЧ: Учебник для радиотехнических специальностей вузов.* М.: Высш. школа, 1988. 432 с.
- [3] *Антенно-фидерные устройства и распространение радиоволн: Учебник для вузов* / Г.А. Ерохин, О.В. Чернышев, Н.Д. Козырев, В.Г. Кочершевский. Под ред. Г.А. Ерохина. М.: Радио и связь, 1996. 352 с.
- [4] *Неганов В.А., Раевский С.Б., Яровой Г.П. Линейная макроскопическая электродинамика* / Под ред. В.А. Неганова. Т. 1. М.: Радио и связь, 2000. 509 с.
- [5] *Тихонов А.Н., Арсенин В.Я. Методы решения некорректных задач.* М.: Наука, 1986. 288 с.
- [6] *Эминов С.И. // Радиотехника и электроника.* 1993. Т. 38. С. 2160–2168.
- [7] *Неганов В.А., Матвеев И.В. // Изв. вузов. Радиофизика.* 2000. Т. 43. № 3. С. 412–420.
- [8] *Неганов В.А., Матвеев И.В., Медведев С.В. // Письма в ЖТФ.* 2000. Т. 26. В. 12. С. 86–94.
- [9] *Неганов В.А., Нефёдов Е.И., Яровой Г.П. Полосково-щелевые структуры сверх- и крайневисоких частот.* М.: Наука, Физматлит, 1996. 304 с.
- [10] *Неганов В.А., Нефёдов Е.И., Яровой Г.П. Современные методы проектирования линий передачи и резонаторов сверх- и крайневисоких частот.* М.: Педагогика-Пресс, 1998. 328 с.
- [11] *Марков Г.Т., Чаплин А.Ф. Возбуждение электромагнитных волн.* М.–Л.: Энергия, 1967. 376 с.
- [12] *Гахов Ф.Д. Краевые задачи.* М.: Наука, 1977. 640 с.
- [13] *Панасюк В.В., Саврук М.П., Назарук З.Т. Метод сигнулярных интегральных уравнений в двумерных задачах дифракции.* Киев: Наук. думка, 1984. 344 с.