

ВЗАИМОДЕЙСТВИЕ ДВИЖУЩЕГОСЯ КОЛЬЦЕВОГО ТОКА С НЕОДНОРОДНОЙ ВОЛНОВОДНОЙ СТРУКТУРОЙ

1 Введение

Методы суммирования рядов представляют как чисто теоретический, так и практический интерес. Определение суммы ряда в тех случаях, когда это возможно, позволяет получить аналитическое решение задачи, удобное для дальнейшего численного анализа. Усовершенствование, развитие известных и создание новых методов решения граничных задач математической физики, которые упрощают, ускоряют, и как следствие удешевляют численный эксперимент, а также допускают построение строгого аналитического решения, продолжают оставаться *актуальными* во многих научных направлениях. Например, при решении задач дифракции электромагнитных волн на периодических структурах; при рассмотрении вопросов дифракционной электроники; в теории фазированных антенных решеток; для повышения эффективности проектирования радиоэлектронных и цифровых систем [1-5]. Расчет волноводов с нерегулярностями продолжает оставаться актуальным научным направлением в связи с использованием данных структур в ядерной физике.

Данная статья является продолжением публикаций в указанном направлении [1, 6-9]. Здесь развивается подход к суммированию рядов по выборочным значениям в гильбертовом пространстве с воспроизводящим ядром (ГПВЯ), основы которого рассмотрены в [10]. Метод суммирования в ГПВЯ позволяет аналитически получать представления для коэффициентов электромагнитного поля, не содержащие рядов. Он дает математический аппарат для точного аналитического решения некоторых бесконечных систем линейных алгебраических уравнений (СЛАУ).

2 Постановка задачи

Рассматриваемая структура состоит из круглых волноводов с радиусами a и b , соединенных фланцем в плоскости $z = 0$. Источником поля является кольцевой ток, движущийся вдоль оси структуры со скоростью $v = \beta c$. Плотность тока и его спектральная амплитуда известны [2].

Цель исследования – получить прямые формулы для вычисления амплитуд возбуждаемых волноводных гармоник (неопределенных коэффициентов электромагнитного поля) методом суммирования рядов по выборочным значениям в ГПВЯ.

3 Метод решения

Предлагается использовать метод суммирования рядов в ГПВЯ. Принципиальная особенность его применения состоит в том, что для нахождения коэффициентов, определяющих спектральные амплитуды рассеянного поля, получаются прямые формулы. В отличие от метода, приведенного в [2], указанные коэффициенты вычисляются в результате численного решения бесконечной системы уравнений. Для решения данной задачи используется следующая теорема и следствие из нее [10].

Теорема. Пусть H – абстрактное гильбертово пространство с воспроизводящим ядром $K(s, t)$, определенным на множестве T . Пусть $\{\varphi_i(s, t_i)\}$, $t_i \in T$ – полная ортонормированная система в H . Если существуют ненулевые действительные постоянные c_i такие, что $\varphi_i(s, t_i) = c_i K(s, t_i)$, $|K(t, t)| \leq c_i < \infty$, $t \in T$, то разложение по полной ортонормированной системе для любой функции $f \in A$, $f(s) = \sum a_i \varphi_i(s, t_i)$, $s \in T$, $a_i = (f, \varphi_i)$, является рядом по выборочным значениям.

Следствие. Любая функция $f \in H$ в ГПВЯ H представима в виде ряда по выборочным значениям

$$f(s) = \sum_{k=1}^{\infty} f(t_k) \frac{2(st_k)^{1/2} J_\nu(\pi s)}{\pi J_{\nu+1}(\pi t_k) (t_k^2 - s^2)}, \quad 0 \leq s < \infty, \quad (1)$$

где πt_k – положительные нули функции Бесселя.

Следует заметить, что (1) путем эквивалентных преобразований приводится к виду

$$f\left(\frac{y_m}{\pi}\right) = \sum_{s=1}^{\infty} f\left(\frac{\mu_s}{\pi}\right) \frac{2(y_m \mu_s)^{1/2} J_\nu(y_m)}{J_{\nu+1}(\mu_s) (\mu_s^2 - y_m^2)}, \quad 0 \leq y_m < \infty. \quad (2)$$

4 Определение неизвестных коэффициентов (решение задачи)

Как показано в [2, формулы (5) и (6)], неизвестные коэффициенты A_n определяются из бесконечной СЛАУ:

$$\frac{h_n J_0(\mu_n)}{\mu_n} A_n + \sum_{s=1}^{\infty} \alpha_{ns} A_s = F_n, \quad n = 1, 2, 3, \dots, \quad (3)$$

где α_{ns} и F_n задаются так

$$\alpha_{ns} = 4 \left(\frac{a}{b}\right)^2 \mu_s J_0(\mu_s) \sum_{m=1}^{\infty} \frac{J_1^2(y_m)}{J_0^2(\mu_m)} \frac{g_m}{(y_m^2 - \mu_s^2)(y_m^2 - \mu_n^2)}, \quad (4)$$

$$F_n = \frac{4ik\rho I_1(\Gamma\rho)}{\beta c^2} \left[\frac{2}{I_1(\Gamma a)} \sum_{m=1}^{\infty} \frac{J_1^2(y_m)}{J_0^2(\mu_m)} \frac{g_m}{(y_m^2 - \mu_n^2)(\Gamma^2 b^2 + \mu_n^2)} - \frac{kI_1(\Gamma a)}{\beta} \frac{\Phi}{\Gamma^2 a^2 + \mu_n^2} \right],$$

$$y_m = \frac{a}{b} \mu_m, \quad \Phi = \frac{K_1(\Gamma b)}{I_1(\Gamma b)} - \frac{K_1(\Gamma a)}{I_1(\Gamma a)}.$$

Решение бесконечной системы (3) проводилось в [2] численно. При помощи метода суммирования рядов в ГПВЯ решение данной системы можно получить аналитически. Для этого подставляем (4) в (3):

$$\frac{h_n J_0(\mu_n)}{\mu_n} A_n - 4 \left(\frac{a}{b}\right)^2 \sum_{m=1}^{\infty} \frac{J_1^2(y_m)}{J_0^2(\mu_m)} \frac{g_m}{(y_m^2 - \mu_n^2)} \sum_{s=1}^{\infty} \frac{\mu_s J_0(\mu_s) A_s}{(\mu_s^2 - y_m^2)} = F_n, \quad n = 1, 2, 3, \dots \quad (5)$$

В (5) просуммируем ряд:

$$\sum_{s=1}^{\infty} \frac{\mu_s J_0(\mu_s) A_s}{(\mu_s^2 - y_m^2)}. \quad (6)$$

С этой целью представим искомые коэффициенты A_s в виде:

$$A_s = C_s J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right) \frac{2(\mu_s)^{1/2}}{J_2(\mu_s)}, \quad s = 1, 2, 3, \dots \quad (7)$$

С учетом (7) для ряда (6) имеем:

$$\begin{aligned}
\sum_{s=1}^{\infty} \frac{\mu_s J_0(\mu_s) A_s}{(\mu_s^2 - y_m^2)} &= \sum_{s=1}^{\infty} \frac{\mu_s J_0(\mu_s)}{J_2(\mu_s)} J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right) \frac{2(\mu_s)^{1/2}}{J_2(\mu_s)} C_s \frac{(y_m)^{1/2}}{(y_m)^{1/2}} \frac{J_1(y_m)}{J_1(y_m)} = \\
&= \sum_{s=1}^{\infty} \frac{2(y_m \mu_s)^{1/2}}{J_2(\mu_s)} \frac{J_1(y_m)}{(\mu_s^2 - y_m^2)} \frac{\mu_s J_0(\mu_s) J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right)}{(y_m)^{1/2} J_1(y_m)} C_s = \\
&= \frac{\mu_s J_0(\mu_s) J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right)}{(y_m)^{1/2} J_1(y_m)} C_s \Bigg|_{\mu_s=y_m} = \frac{y_m J_0(y_m) J_1\left(\frac{b}{a} y_m\right)}{(y_m)^{1/2} J_1(y_m)} C_m \Bigg|_{y_m=\frac{a}{b} \mu_m} = \\
&= \frac{\left(\frac{a}{b} \mu_m\right)^{1/2} J_0\left(\frac{a}{b} \mu_m\right) J_1(\mu_m)}{J_1\left(\frac{a}{b} \mu_m\right)} C_m = 0.
\end{aligned} \tag{8}$$

Последнее равенство верно, поскольку μ_m – корни уравнения $J_1(\mu_m) = 0$. Таким образом, установлено, что ряд (6) обращается в ноль. Теперь система (3) принимает вид:

$$\frac{h_n J_0(\mu_n)}{\mu_n} A_n = F_n, \quad n = 1, 2, 3, \dots \tag{9}$$

Отсюда можно получить выражение для определения коэффициентов A_n :

$$A_n = \frac{\mu_n F_n}{h_n J_0(\mu_n)}, \quad n = 1, 2, 3, \dots \tag{10}$$

Коэффициенты B_n определяются по формуле [2]:

$$B_n = \frac{J_1(y_n)}{J_0^2(\mu_n)} \left[2(a/b)^2 \sum_{s=1}^{\infty} A_s \frac{\mu_s J_0(\mu_s)}{y_n^2 - \mu_s^2} - i \frac{4lk\rho}{\beta c^2} \frac{I_1(\Gamma\rho)}{I_1(\Gamma a)} (\Gamma^2 b^2 + \mu_n^2)^{-1} \right]. \tag{11}$$

Подставляя (7) в ряд по s из (11), определим его сумму:

$$\begin{aligned}
\sum_{s=1}^{\infty} A_s \frac{\mu_s J_0(\mu_s)}{y_n^2 - \mu_s^2} &= \sum_{s=1}^{\infty} C_s J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right) \frac{2(\mu_s)^{1/2} \mu_s J_0(\mu_s)}{J_2(\mu_s)(y_n^2 - \mu_s^2)} = \\
&= - \sum_{s=1}^{\infty} \frac{C_s \mu_s J_0(\mu_s) J_1\left(\frac{b}{a} \mu_s\right)}{(y_n)^{1/2} J_1(y_n)} \frac{2(y_n \mu_s)^{1/2} J_1(y_n)}{J_2(\mu_s)(\mu_s^2 - y_n^2)} = 0.
\end{aligned} \tag{12}$$

С учетом результата (12) формула для нахождения неизвестных коэффициентов B_n принимает вид:

$$B_n = - \frac{J_1(y_n)}{J_0^2(\mu_n)} \frac{4ilk\rho}{\beta c^2} \frac{I_1(\Gamma\rho)}{I_1(\Gamma a)} (\Gamma^2 b^2 + \mu_n^2)^{-1}. \tag{13}$$

5 Результаты и выводы

С помощью коэффициентов A_n и B_n , представленных (10) и (13), можно определить различные энергетические характеристики рассеянного поля. Например, полный поток энергии через сечения волноводов S_1 и S_2 , которые расположены по обе стороны от неоднородности, находится по формуле [2]:

$$P = \int_0^{\infty} P_{\omega} d\omega, \quad (14)$$

где $P_{\omega} = \frac{\pi c a^2}{k} \sum_k J_0^2(\mu_n) (h_n |A_n|^2 + (b/a)^2 g_n |B_n|^2)$. В (14) суммирование ведется только по тем волнам, которые свободно распространяются в волноводах.

Работа, совершаемая за все время пролета над заданным током I , определяется азимутальной составляющей электрического поля и равна

$$T^E = \int_0^{\infty} T_{\omega}^E d\omega,$$

где
$$T_{\omega}^E = \frac{4\pi a^2 I \rho}{c\beta} \operatorname{Im} \sum_{n=1}^{\infty} \left[A_n J_1\left(\frac{\mu_n \rho}{a}\right) \frac{h_n - \omega/v}{\mu_n^2 + \Gamma^2 a^2} + (b/a)^2 B_n J_1\left(\frac{\mu_n \rho}{b}\right) \frac{g_n + \omega/v}{\mu_n^2 + \Gamma^2 b^2} \right].$$

Поле излучения обуславливает действие продольной силы на движущийся кольцевой ток. Полная работа продольной силы на всем пути движения, а также ее спектральная плотность выражаются как

$$T^H = \int_0^{\infty} T_{\omega}^H d\omega,$$

где
$$T_{\omega}^H = -\frac{4\pi a^2}{\omega} \operatorname{Im} \sum_{n=1}^{\infty} \left[A_n J_1\left(\frac{\mu_n \rho}{a}\right) h_n \frac{h_n - \omega/v}{\mu_n^2 + \Gamma^2 a^2} - (b/a)^2 B_n J_1\left(\frac{\mu_n \rho}{b}\right) g_n \frac{g_n + \omega/v}{\mu_n^2 + \Gamma^2 b^2} \right].$$

Приведенные результаты позволяют сделать следующие **выводы**.

1) Метод суммирования рядов в ГПВЯ можно использовать для определения сумм избранных рядов.

2) Преимущества названного метода заключаются: в применении эквивалентных преобразований к общему члену ряда, что позволяет аналитически получить решение за меньшее количество шагов; в отсутствии необходимости использовать таблицы интегральных преобразований и обращаться к интегрированию в комплексной области.

3) Применение известных результатов теории ГПВЯ для решения граничных электродинамических задач дает возможность упрощать известные методы и получать на их основе аналитическое решение, удобное для дальнейшего численного анализа.

4) Путем доказательства теорем могут быть получены новые математические результаты для суммирования рядов [1].

Список литературы: 1. *Chumachenko S.V.* Summation method of selected series for IP-core design // *Radioelectronika i informatika*. 2003. №3. P. 197 – 203. 2. *Воскресенский Г.В., Курдюмов В.Н.* О характеристиках взаимодействия движущегося кольцевого тока с неоднородной волноводной структурой // *Радиофизика*. 1976. Т. XIX, №1. 3. *Воскресенский Г.В., Курдюмов В.Н.* Излучение электронного кольца при пролете возле стыка двух круглых волноводов // *Изв. вузов. Радиофизика*, 1971. Т. XIV, №5. С. 778 – 787. (Изв. высш. учеб. заведений). 4. *Гандель Ю.В., Загинайлов Г.И., Турбин П.В., Мищенко Е.А.* Численный анализ электродинамических свойств

волноводов с прямоугольными нерегулярностями методом дискретных особенностей / Труды VIII Международного симпозиума «Методы дискретных особенностей в задачах математической физики». Украина, Крым. 1-5 июня 1999. С. 17 – 19. 5. *Sergey P. Skobelev*. Shaping of Flat-Topped Element Patterns in an Array of Slow-Wave Strip Structures Excited by Parallel-Plate Waveguides // IEEE Transactions on antennas and propagation. Vol. 49, N12, December 2001. P. 1763 – 1768. 6. *Чумаченко В.С., Чумаченко С.В.* Синфазне збудження решітки, утвореної плоскими напівобмеженими хвилеводами // Радіоелектроніка та інформатика. 2002. № 2. С. 15 – 18. 7. *Чумаченко С.В.* Возбуждение решетки с диэлектрической пластиной // Радиозлектроника и информатика. 2002. №3. С. 14 – 17. 8. *Чумаченко С.В.* Возбуждение фазированной антенной решетки сложной структуры // Радиозлектроника и информатика. 2003. №1. С. 10 – 14. 9. *Чумаченко С.В.* Електромагнітне випромінювання електронного кільця, що рухається уздовж неоднорідної хвилевідної структури // Радіоелектроніка та інформатика. 2003. № 2. С. 31 – 33. 10. *Функции с двойной ортогональностью в радиозлектронике и оптике:* Пер. М.К. Размахнина и В.П. Яковлева. М.: Сов. радио, 1971. 256 с.

*Харьковский национальный
университет радиоэлектроники*

Поступила в редколлегию 29.03.2004