

ЭЛЕКТРОДИНАМИКА И РАСПРОСТРАНЕНИЕ РАДИОВОЛН

УДК 621.396

ЗАВИСИМОСТЬ ВХОДНЫХ СОПРОТИВЛЕНИЙ ВИБРАТОРНЫХ И МИКРОПОЛОСКОВЫХ АНТЕНН ОТ ПЕРВИЧНОГО ПОЛЯ

© 2020 г. С. И. Эминов*

Новгородский государственный университет им. Ярослава Мудрого,
ул. Большая Санкт-Петербургская, 41, Великий Новгород, 173003 Российская Федерация

*E-mail: eminovsi@mail.ru

Поступила в редакцию 13.03.2020 г.

После доработки 13.03.2020 г.

Принята к публикации 07.05.2020 г.

Исследована зависимость входных сопротивлений вибраторных и микрополосковых антенн от профиля первичного поля с использованием аналитического обращения главного гиперсингулярного оператора и явного вида обратного интегрального оператора. Найдены общие закономерности в поведении входных сопротивлений для произвольных первичных полей. Проведены численные расчеты и получено согласие с теоретическими результатами.

DOI: 10.31857/S0033849420110054

ВВЕДЕНИЕ. ПОСТАНОВКА ПРОБЛЕМЫ

Электродинамический анализ вибраторных антенн основан на решении гиперсингулярного уравнения вида [1, 2]

$$\frac{1}{\pi} \frac{\partial}{\partial \tau} \int_{-1}^1 u(t) \frac{\partial}{\partial t} \ln \frac{1}{|\tau - t|} dt + \int_{-1}^1 K(\tau, t) u(t) dt = f(\tau), \quad -1 \leq \tau \leq 1. \quad (1)$$

Уравнение (1) также описывает микрополосковые [3, 4] и щелевые антенны [5]. К числу неисследованных задач относится изучение зависимости решения (1) от профиля первичного поля, т.е. от $f(\tau)$. Для активных антенн первичное поле локализовано в небольшой области, по сравнению с длиной антенны и с длиной волны. Поэтому при разработке приближенных методов расчета первичное поле представлялось в виде [6–8]

$$f(\tau) = \delta(\tau), \quad (2)$$

где $\delta(\tau)$ – дельта функция Дирака. Однако еще в работе [9] было выяснено, что точное решение уравнения (1) в нуле обращается в бесконечность. Поэтому модель (2) не применима.

В связи с этим в теории активных антенн часто полагают, что функция $f(\tau)$ отлична от нуля на малом участке $[-\epsilon, \epsilon]$ (ϵ много меньше единицы), а на этом промежутке постоянна и равна $1/2\epsilon$. Нас интересует вопрос: как изменится решение урав-

нения (1) и характеристики антенн, если взять другую функцию, также локализованную на промежутке $[-\epsilon, \epsilon]$?

Предположим, что функция $f(\tau)$ равна нулю вне промежутка $[-1, 1]$, непрерывна на $[-1, 1]$, неотрицательна и

$$\int_{-1}^1 f(t) dt = 1. \quad (3)$$

На основе $f(\tau)$ сконструируем функцию

$$f_\epsilon(\tau) = \begin{cases} \frac{1}{\epsilon} f\left(\frac{\tau}{\epsilon}\right), & |\tau| \leq \epsilon, \\ 0, & |\tau| > \epsilon. \end{cases} \quad (4)$$

Функция $f_\epsilon(\tau)$ локализована на малом промежутке $[-\epsilon, \epsilon]$ и удовлетворяет соотношению (3), т.е. интеграл от нее равен 1. Далее $f_\epsilon(0) = \frac{1}{\epsilon} f(0)$ и по мере уменьшения ϵ растет значение функции в нуле $f_\epsilon(0)$.

Как показано в [10, стр. 97], такая функция $f_\epsilon(\tau)$ аппроксимирует $\delta(\tau)$ в интегральном смысле, т.е. для произвольной гладкой функции $\varphi(\tau)$

$$\int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \varphi(t) dt \rightarrow \int_{-1}^1 \delta(t) \varphi(t) dt = \varphi(0) \quad \text{при } \epsilon \rightarrow 0.$$

Таким образом, модель $\delta(\tau)$ – дельта функции заменяем на аппроксимирующую функцию $f_\epsilon(\tau)$, которая непрерывна и как следствие принадлежит пространству квадратично-суммируемых функций $L_2[-1, 1]$.

Целью данной работы является изучение влияния аппроксимирующей функции $f_\epsilon(\tau)$ на характеристики антенн при малых значениях ϵ , выявление общих закономерностей для произвольных аппроксимирующих функций.

1. ХАРАКТЕРИСТИЧЕСКОЕ ГИПЕРСИНГУЛЯРНОЕ УРАВНЕНИЕ

Рассмотрим характеристическое уравнение

$$\frac{1}{\pi} \frac{\partial}{\partial \tau} \int_{-1}^1 u(t) \frac{\partial}{\partial t} \ln \frac{1}{|\tau - t|} dt = f_\epsilon(\tau), \quad -1 \leq \tau \leq 1. \quad (5)$$

Решение этого уравнения находится аналитически [1]

$$u(\tau) = \frac{2}{\pi} \int_{-1}^1 f_\epsilon(t) \times \left(\frac{\ln 2}{2} + \ln \sin \frac{\arccos t + \arccos \tau}{2} - \frac{1}{2} \ln |\tau - t| \right) dt = \frac{1}{\pi} \int_{-1}^1 f_\epsilon(t) \ln \left| \frac{1 - \tau t + \sqrt{1 - \tau^2} \sqrt{1 - t^2}}{\tau - t} \right| dt. \quad (6)$$

Входные сопротивления и входные проводимости определяются через значение решения в нуле $u(0)$. Поэтому далее изучим поведение $u(0)$. Из (6) получим

$$u(0) = \frac{1}{\pi} \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \ln \left| \frac{1 + \sqrt{1 - t^2}}{t} \right| dt = -\frac{1}{\pi} \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \ln |t| dt + \frac{1}{\pi} \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \ln |1 + \sqrt{1 - t^2}| dt. \quad (7)$$

Преобразуем первый интеграл с учетом свойств функции $f_\epsilon(\tau)$

$$\int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \ln |t| dt = \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) (\ln |t| - \ln |\epsilon|) dt + \ln |\epsilon| \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) dt = \int_{-\epsilon}^{\epsilon} \frac{1}{\epsilon} f\left(\frac{t}{\epsilon}\right) \ln \left| \frac{t}{\epsilon} \right| dt + \ln |\epsilon| \int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) dt = \int_{-1}^1 f(x) \ln |x| dx + \ln |\epsilon|. \quad (8)$$

Второй интеграл в (7) найдем приближенно

$$\int_{-\epsilon}^{\epsilon} f_\epsilon(t) \ln |1 + \sqrt{1 - t^2}| dt = \int_{-\epsilon}^{\epsilon} \frac{1}{\epsilon} f\left(\frac{t}{\epsilon}\right) \ln |1 + \sqrt{1 - t^2}| dt = \int_{-1}^1 f(x) \ln |1 + \sqrt{1 - \epsilon^2 x^2}| dx \approx \ln 2, \quad \text{при } \epsilon \rightarrow +0. \quad (9)$$

Окончательно получим формулу

$$u(0) = \frac{1}{\pi} \left(\ln \left| \frac{2}{\epsilon} \right| - \int_{-1}^1 f(x) (\ln |x|) dx \right) = \frac{1}{\pi} \ln \left| \frac{2}{\epsilon} \right| \left(1 - \frac{\int_{-1}^1 f(x) (\ln |x|) dx}{\ln \left| \frac{2}{\epsilon} \right|} \right). \quad (10)$$

Из полученной формулы (10) следует замечательное свойство решения характеристического уравнения: $u(0)$ асимптотически, при малых ϵ , не зависит от функции $f_\epsilon(\tau)$, аппроксимирующей дельта функцию Дирака.

В работе [1] развит численно-аналитический метод решения гиперсингулярных уравнений. Решение ищется в виде суммы двух функций, одна из которых находится из решения характеристического уравнения, а второе численно. Можно показать, что второе решение от ϵ не зависит. Поэтому формула (10) на самом деле определяет зависимость решения для всего уравнения (1).

2. СРАВНИТЕЛЬНЫЙ АНАЛИЗ ВХОДНОГО СОПРОТИВЛЕНИЯ

В предыдущем пункте проведено теоретическое исследование и выявлена закономерность в поведении входного сопротивления: при малых ϵ входное сопротивление *асимптотически* не зависит от функции $f_\epsilon(\tau)$, аппроксимирующей дельта функцию Дирака.

В этом пункте проведем точные расчеты на основе численно-аналитического метода работы [1] и сравним результаты расчета для двух моделей. В первой модели, как и в работе [1], функция $f(\tau)$ постоянна, соответственно этому

$$f_\epsilon^1(\tau) = \begin{cases} \frac{1}{2\epsilon}, & |\tau| \leq \epsilon, \\ 0, & |\tau| > \epsilon. \end{cases} \quad (11)$$

Для второй модели $f(\tau)$ на концах интервала обращается в нуль по корневому закону

$$f_\epsilon^2(\tau) = \frac{2}{\pi\epsilon} \begin{cases} \sqrt{1 - \frac{\tau^2}{\epsilon^2}}, & |\tau| \leq \epsilon, \\ 0, & |\tau| > \epsilon. \end{cases} \quad (12)$$

Таблица 1. Относительные отклонения δ при $\epsilon = 0.01$, $l = 0.25\lambda$

l/a	$Z_1, \text{Ом}$	$Z_2, \text{Ом}$	$\delta, \%$
20	$116.43 + i19.97$	$117.14 + i 17.84$	1.9
50	$100.40 + i 44.13$	$100.96 + i 43.60$	0.7
100	$92.34 + i 48.05$	$92.63 + i 47.84$	0.34
200	$87.51 + i 48.59$	$87.65 + i 48.50$	0.17
400	$84.47 + i 48.12$	$84.53 + i 48.08$	0.074
500	$83.73 + i 47.90$	$83.78 + i 47.87$	0.06
1000	$81.92 + i 47.18$	$81.95 + i 47.16$	0.04

Таблица 2. Относительные отклонения δ при $l = 200a$, $l = 0.25\lambda$

ϵ	$Z_1, \text{Ом}$	$Z_2, \text{Ом}$	$\delta, \%$
0.2	$84.78 + i 51.60$	$84.93 + i 51.18$	0.45
0.1	$85.38 + i 50.21$	$85.59 + i 50.00$	0.3
0.01	$87.51 + i 48.59$	$87.65 + i 48.50$	0.17
0.001	$89.15 + i 47.53$	$89.28 + i 47.43$	0.16

Таблица 3. Относительные отклонения δ при $\epsilon = 0.01$, $l = 0.5\lambda$

l/a	$Z_1, \text{Ом}$	$Z_2, \text{Ом}$	$\delta, \%$
20	$43.48 - i 140.14$	$39.81 - i 134.63$	4.7
50	$136.03 - i 311.36$	$125.72 - i 301.48$	4.4
100	$280.35 - i 505.37$	$262.77 - i 493.96$	3.8
200	$505.63 - i 744.14$	$481.51 - i 734.11$	3.0
400	$815.95 - i 1014.84$	$788.04 - i 1008.28$	2.2
500	$933.55 - i 1107.09$	$905.09 - i 1101.81$	2
1000	$1350.69 - i 1406.26$	$1322.15 - i 1404.77$	1.5

Вторая модель применялась в монографии [11, стр. 164] с целью построения эффективного численного алгоритма.

Для первой модели, входное сопротивление обозначим как Z_1 , а для второй модели – через Z_2 . Для сравнения входных сопротивлений, введем относительное отклонение по формуле

$$\delta = \frac{|Z_1 - Z_2|}{|Z_1|} \times 100\%. \quad (13)$$

Ниже в таблицах приведены значения относительного отклонения для различных значений l/a , l/λ и ϵ (a – радиус, l – длина плеча вибраторной антенны, $2l$ – длина антенны, 2Δ – длина участка антенны, где первичное поле отлично от нуля, $\epsilon = \Delta/l$, λ – длина волны).

Таблица 4. Относительные отклонения δ при $l = 200a$, $l = 0.5\lambda$

ϵ	$Z_1, \text{Ом}$	$Z_2, \text{Ом}$	$\delta, \%$
0.2	$1620.39 + i 192.64$	$1623.92 - i 118.05$	19.1
0.1	$1263.25 - i 663.03$	$1137.75 - i 731.91$	10.6
0.01	$505.63 - i 744.14$	$481.51 - i 734.11$	3.0
0.001	$297.84 - i 622.92$	$286.22 - i 613.36$	2.2

Таблица 5. Относительные отклонения δ при $l = 200a$, $l = 0.75\lambda$

ϵ	$Z_1, \text{Ом}$	$Z_2, \text{Ом}$	$\delta, \%$
0.2	$127.10 + i 74.48$	$125.45 + i 70.19$	3.2
0.1	$122.90 + i 61.50$	$123.39 + i 59.79$	1.3
0.01	$130.51 + i 48.54$	$131.13 + i 47.81$	0.69
0.001	$137.31 + i 39.23$	$137.82 + i 38.39$	0.69

Проанализируем результаты, представленные в табл. 1–5. Из табл. 1 и 3 следует сильная зависимость относительного отклонения от радиуса вибратора, чем меньше радиус вибраторной антенны или отношение радиуса к длине, тем отклонение меньше.

Для полуволнового вибратора (табл. 1, 2) при малых значениях a и ϵ относительное отклонение значительно меньше 1%, т.е. *входное сопротивление тонкого полуволнового вибратора практически не зависит от модели*. Это положение подтвердилось и для других моделей, в частности была рассмотрена модель бесконечно дифференцируемой функции, приведенной в [10, стр. 86] (в указанной работе функция называется “шапочкой”).

Для волнового вибратора относительное отклонение больше, чем для полуволнового и даже полутора волнового вибратора.

Из табл. 2, 4, 5 следует, что для всех антенн уменьшение ϵ приводит к уменьшению относительного отклонения и численные результаты подтверждают теоретические выводы, полученные на основе формулы (10).

ВЫВОДЫ

1. Дана математическая постановка задачи исследования зависимости входных сопротивлений антенн от профиля первичного поля: как зависят входные сопротивления от функции, аппроксимирующей дельта-функцию Дирака.

2. Доказано, что если область локализации первичного поля мала по сравнению с длиной антенны, то входное сопротивление асимптотически не зависит от аппроксимирующей функции.

Доказательство основано на явной формуле обращения гиперсингулярного оператора.

3. Проведены численные расчеты и получено согласие с теоретическими результатами.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. *Сочилин А.В., Эминов С.И.* // РЭ. 2008. Т. 53. № 5. С. 553.
2. *Лифанов И.К., Ненашев А.С.* // Дифференциальные уравнения. 2005. Т. 41. № 1. С. 121.
3. *Клюев Д.С., Соколова Ю.В.* // РЭ. 2015. Т. 60. № 1. С. 52.
4. *Клюев Д.С., Корицунов С.А., Осипов О.В. и др.* // РЭ. 2018. Т. 63. № 5. С. 429.
5. *Плотников В.Н., Радциг Ю.Ю., Эминов С.И.* // Журн. вычисл. математики и мат. физики. 1994. Т. 34. № 1. С. 68.
6. *Hallen E.* // Nova Acta Regiae Societatis Scientiarum Upsaliensis. Ser. 4. 1938. V. 11. № 4. P. 1.
7. *Леонтович М.А., Левин М.Л.* // ЖТФ. 1944. Т. 14. № 9. С. 481.
8. Вычислительные методы в электродинамике / Под ред. Р. Митры. М.: Мир, 1977.
9. *Вайнштейн Л.А., Фок В.А.* // ЖТФ. 1967. Т. 37. № 7. С. 1189.
10. *Владимиров В.С.* Уравнения математической физики. М.: Наука, 1981.
11. *Неганов В.А., Табаков Д.П., Яровой Г.П.* Современная теория и практические применения антенн. М.: Радиотехника, 2009.