

УДК 538.566

МОДЕЛЬ РАСПРОСТРАНЕНИЯ РАДИОВОЛН С УЧЕТОМ ЭЛЕКТРИЧЕСКИХ НЕОДНОРОДНОСТЕЙ В СТОРОНЕ ОТ ТРАССЫ

М.Г. Дембелов, Ю.Б. Башкуев, В.Б. Хаптанов
Институт физического материаловедения СО РАН
670047, г. Улан-Удэ, ул. Сахьяновой, 6
mdembelov@yandex.ru

Рассматривается модель распространения радиоволн с учетом площадного распределения электрических неоднородностей. Предложено вычислять функцию ослабления поля «земной» волны по квадратурной формуле, учитывающей неоднородности трассы в пределах нескольких первых зон Френеля. Приведены расчеты модуля и аргумента функции ослабления для модельных и реальных радиотрасс.

Ключевые слова: функция ослабления, поле земной волны, поверхностный импеданс

A MODEL OF THE RADIO WAVE PROPAGATION TAKING INTO CONSIDERATION OF ELECTRICAL INHOMOGENEITIES ASIDE A PATH

M.G. Dembelov, Yu.B. Bashkuev, V.B. Khaptanov
Institute of the physical material sciences of SB RAS
670047, Ulan-Ude, Sakhyanova str., 6
mdembelov@yandex.ru

A model of the radio wave propagation taking into consideration a square distribution od electrical inhomogeneities is considered. To calculate an attenuation function of the field of ground wave using a quadrature formula taking into consideration inhomogeneities of paths within a few first Fresnel zones is offered. Calculations of the module and argument of an attenuation function for model and real radio paths are considered.

Key words: an attenuation function, ground wave field, surface impedance

Введение

Учет влияния неоднородностей, расположенных в стороне геодезической линии источник-приемник, на процесс распространения радиоволн остается актуальной задачей, особенно при прогнозировании поля «земной» волны в реальных условиях. В работах по распространению радиоволн над неоднородными средами неоднородности обычно изменяются только вдоль направления распространения. В таком случае представляется возможным аналитически осуществить интегрирование двухмерного интегрального уравнения Кирхгофа для функции ослабления [1] по поперечной координате и свести его к одномерному виду с помощью метода стационарной фазы [2]. Но в некоторых случаях пренебрежение неоднородностями, находящимися в стороне от линии трассы распространения, может привести к неточностям прогнозирования поля.

Рассматривается случай распределения неоднородностей на сферической поверхности Земли. Интегрирование по поперечной координате будет проводиться в масштабе номеров зон Френеля. Решение представляется в виде совокупности одномерных функций ослабления, рассчитанных на основе интегрального уравнения Хаффорда [2].

1. Квадратурная формула

Рассматривается задача о поле вертикального электрического диполя над сферической поверхностью Земли. Сферическая система координат (r, θ, ϕ) вводится с началом в центре сферы, полярная ось походит через источник. Вводится однокомпонентный вектор Герца $\vec{P} = \vec{P}e_r$, где \vec{e}_r – радиальный единичный вектор. Скалярная функция P удовлетворяет скалярному волновому уравнению Гельмгольца $\Delta P + k^2 P = U$, где $k = \frac{2\pi}{\lambda}$ – волновое число в вакууме, λ – длина волны, U – заданная функция, описывающая источники, и граничному условию вида $\left. \frac{\partial P}{\partial n} \right|_{z=0} = -ik\delta(M)P$, где z – вертикальная координата; δ – неоднородный по площади поверхностный импеданс в некоторой точке M , находящейся на земной поверхности; n – внешняя к поверхности Земли нормаль. Функция ослабления вводится соотношением $P(r_0) = W(r_0) \frac{\exp(ikr_0)}{r_0}$, здесь r_0 – расстояние от источника до точки наблюдения вдоль земной поверхности.

Исходя из интегральной формулы Грина для однокомпонентного вектора Герца, запишем двухмерное интегральное уравнение для функции ослабления W в виде [2]:

$$W(r_0) = 1 + \frac{ik}{2\pi} \int_S W(r_1) \exp[ik(r_1 + r_2 - r_0)] \cdot \left[\delta + \frac{\partial r_2}{\partial n} \right] \frac{r_0}{r_1 r_2} dS, \quad (1)$$

здесь r_1 – расстояние вдоль земной поверхности между источником и текущей точкой интегрирования, r_2 – расстояние вдоль земной поверхности между приемником и точкой интегрирования (рис. 1а). Функция Грина выбрана в виде $\tau = \frac{\exp(ikr_2)}{r_2}$.

Введем эллиптические координаты $(r_1 + r_2)/r_0 = \operatorname{ch} u$, $(r_1 - r_2)/r_0 = \cos v$, линии $u = \text{const}$ соответствуют границам зон Френеля. Координатные линии $v = \text{const}$ ортогональны линиям $u = \text{const}$ (рис. 1б).

Записав уравнение (1) и выражение для одномерной функции ослабления [2] в эллиптических координатах, само уравнение (1) можно представить в следующем виде:

$$W(r_0) = 1 + \sqrt{\frac{ikr_0}{2\pi}} \int_u \exp[ikr_0(\operatorname{chu} - 1)] [W(r_0 \operatorname{chu}) - 1] \frac{1}{i\sqrt{\operatorname{chu}}} du, \quad (2)$$

где $W(r_0 \operatorname{chu})$ – одномерная функция ослабления, соответствующая линии $u = \text{const}$.

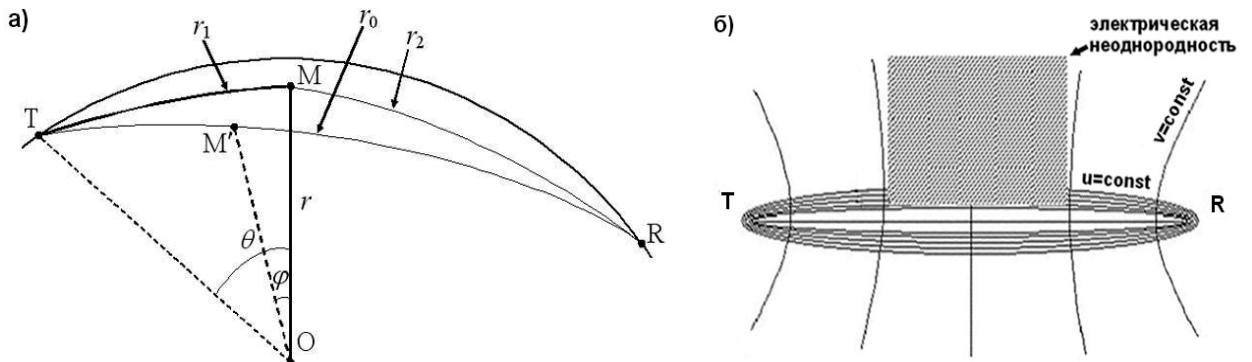


Рис. 1. а) геометрия задачи; б) эллиптические координаты (u, v) .

В выражении (2) выполним замену переменной $(chu - 1) = \frac{\lambda}{4r_0} y^2$. Тогда (2) примет вид:

$$1 - W(r_0) = \frac{1}{\sqrt{2i}} \int_y F(y) \cdot [1 - W(r_0, y)] \cdot K(y) dy. \quad (3)$$

Здесь $F(y) = \exp\left(i \frac{\pi}{2} y^2\right)$ – стандартная подынтегральная функция интеграла Френеля, а $K(y)$ –корректирующий множитель. Если ввести обозначение $z = \frac{\lambda}{4r_0}$, то $K(y) = \frac{1 + 0.5y^2 z}{\sqrt{1 + y^2 \cdot z}}$. При малых значениях u имеем $y \approx u \cdot \sqrt{2 r_0 / \lambda}$.

Учитывая слабую зависимость корректирующего множителя $K(y)$ от координаты y , интеграл в уравнении (3) запишем как сумму интегралов по отдельным участкам и вынесем средние значения медленно меняющихся множителей каждого участка из-под знака интеграла. Обозначим их как $R_i = K_i(1 - W_i)$, где i – номер полосы. Тогда уравнение (3) запишется в виде:

$$[1 - W(r_0)] = \frac{1}{\sqrt{2i}} \sum_i R_i \cdot [Z(y_i) - Z(y_{i-1})]. \quad (4)$$

Здесь $Z(y_i) = \int_0^{y_i} \exp(i \frac{\pi}{2} y^2) dy$ – интеграл Френеля. Суммирование выполняется до тех пор (до тех номеров полос), пока оно не станет более влиять на результат при заданной точности вычислений. Благодаря свойствам интеграла Френеля и малости параметра z , корректирующий множитель $K(y)$ практически равен единице, и формула (4) окончательно примет вид:

$$[1 - W(r_0)] = \frac{1}{\sqrt{2i}} \sum_i [1 - W_i] \cdot [Z(y_i) - Z(y_{i-1})]. \quad (5)$$

Отметим, что данное выражение допускает строгий предельный аналитический переход к любым структурам, произвольно неоднородным по горизонтальной (продольной) координате и однородным по вертикальной (поперечной).

2. Численные результаты

По предложенной квадратурной формуле (5) были проведены расчеты функции ослабления для модельных радиотрасс с неоднородным по площади импедансом. В качестве численного примера рассмотрим результаты расчетов модуля и аргумента функции ослабления на радиовещательной частоте ДВ диапазона 279 кГц ($\lambda=1.08$ км) для реальной трассы, проходящей вдоль неоднородности в виде лесного массива, расположенного не на геодезической линии. Расстояние от края леса до геодезической линии, соединяющей передатчик и приемник, изменяется от 1λ до 7λ . Геоэлектрический разрез участка без учета леса представляет собой двухслойную структуру с параметрами $\varepsilon_1=10$, $\sigma_1=3.16$ мСм/м, $h_1=14.7$ м; $\varepsilon_2=10$, $\rho_2=6.8$ мСм/м, $h_2=\infty$. Лесной покров учитывается введением дополнительного лесо-слоя с электрическими параметрами $\varepsilon=1.3$, $\sigma=1.9 \cdot 10^{-2}$ мСм/м и эффективной высотой деревьев $h=12.5$ м. Первая зона Френеля имеет ширину 6.8 км.

Расчеты показывают, что отличие ослабления поля при распространении вдоль лесного массива на расстоянии 1λ от геодезической линии достигает 30% относительно ослабления при распространении без учета неоднородности (рис. 2а). По мере удаления от неоднородности, расположенной в стороне от геодезической линии, это отличие заметно

уменьшается, так как первая зона Френеля все в меньшей степени пересекает боковую неоднородность. Отличие зависимости фазы функции ослабления на расстоянии 1λ от неоднородности при $R/\lambda=40$ достигает 0.18 рад. относительно фазы без учета неоднородности. При удалениях на 2λ , 3λ и 7λ от неоднородности такое отличие не превышает 0.06 рад. (рис. 2б).

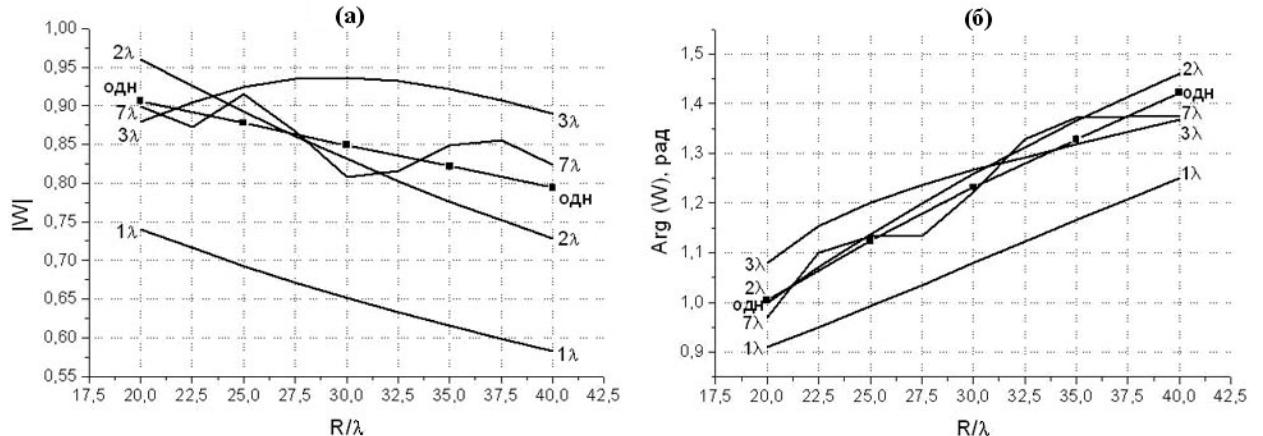


Рис. 2. Графики модуля (а) и фазы (б) функции ослабления при распространении вдоль неоднородности в виде лесного массива на разных расстояниях от него: 1λ ; 2λ ; 3λ ; 7λ ; без учета двухмерной неоднородности.

Таким образом, при точном прогнозировании характеристик амплитуды и фазы электромагнитных полей с учетом лесных массивов, расположенных в стороне от трассы, необходимо учитывать электрические неоднородности, находящиеся на расстоянии порядка одной длины волны от классической геодезической линии трассы распространения.

Заключение

Предложено численное решение для двухмерной модели распространения длинных и средних радиоволн над неоднородными трассами, содержащими конечное число импедансных неоднородностей. Приведены численные результаты для двухмерной неоднородности в виде полубесконечной неоднородности с резко контрастными электрическими свойствами, пересекающей поперек трассу распространения. Показано, что первая зона Френеля вносит наибольший вклад в процесс распространения радиоволн.

Работа выполнена при поддержке Интеграционного проекта СО РАН №11 и гранта РФФИ-Сибирь № 12-02-98002.

Библиографические ссылки

1. Фейнберг Е.Л. Распространение радиоволн вдоль земной поверхности / М.: Физматлит, 1999. 496 с.
2. Hufford G.A. An integral equation approach to the problem of wave propagation over an irregular surface. // *Quarterly of Applied Mathematics*, 1952, vol. 9, pp. 391-404.

References

1. Feinberg E.L. *Rasprostranenie radiovoln vdol' zemnoy poverhnosti*, M: Fizmatlit, 1999. 496p.
2. Hufford G.A. An integral equation approach to the problem of wave propagation over an irregular surface // *Quarterly of Applied Mathematics*, 1952, vol. 9, pp. 391-404.