## 09 Экспериментальное определение вклада высших мод при измерении импеданса микропроводов волноводным методом

## © В.И. Пономаренко, В.В. Попов, В.Н. Бержанский, Д.Ф. Виногородский

Таврический национальный университет, Симферополь, Украина E-mail: slavapop@gmail.com

## Поступило в Редакцию 24 апреля 2006 г.

Предложен способ повышения точности измерения импеданса микропроводов волноводным методом, основанный на экспериментальном определении вклада высших волноводных мод путем измерения коэффициента отражения проводов с известным импедансом.

PACS: 07.57.-c, 72.80.-r

Теоретической основой волноводного метода измерения импеданса микропроводов [1] является решение задачи дифракции в короткозамкнутом прямоугольном волноводе, содержащем тонкий цилиндрический провод, расположенный в середине широкой стенки нормально к ней, устанавливающее связь между импедансом Z и комплексным коэффициентом отражения R:

$$R = -e^{2i\Gamma_{1}l} - \frac{2(1 - e^{2i\Gamma_{1}l})^{2}\sin^{2}\frac{\pi x_{0}}{a}}{\frac{2a\Gamma_{1}}{\omega\mu_{0}}Z + \Sigma(r)},$$
(1)

$$\Sigma(r) = 2F(r) - F(2l+r) - F(2l-r),$$
  

$$F(s) = \sum_{n=1}^{\infty} \frac{\Gamma_1}{\Gamma_m} \sin^2 \frac{n\pi}{a} x_0 \exp(i\Gamma_m s),$$
(2)

где  $\Gamma_m$  — постоянная распространения волны типа  $H_{m0}$ , a — размер широкой стенки волновода, r = d/2, где d — диаметр провода, l — расстояние от провода до короткозамыкателя,  $\mu_0$  — магнитная проницаемость вакуума,  $\omega$  — циклическая частота,  $i = \sqrt{-1}$ .

7

Вследствие конечности проводимости стенок волновода истинные значения постоянных распространения отличаются от их теоретических значений  $\Gamma_m = \sqrt{\left(\frac{\omega}{c}\right)^2 - \left(\frac{m\pi}{a}\right)^2}$ , c — скорость света в вакууме, соответствующих волноводу с идеально проводящими стенками, причем следует ожидать, что это отличие тем существеннее, чем больше номер моды m, что можно обосновать анализом на основе энергетического метода [2]. Следует также ожидать, что сама структура поля волноводных мод отличается от теоретической тем значительнее, чем выше номер моды. Поэтому входящую в (1) функцию  $\Sigma(r)$ , учитывающую вклад высших мод в поле рассеяния, целесообразно не вычислять из ее теоретического выражения (2), а определять экспериментально по результатам измерения коэффициента отражения от провода с известным импедансом. В качестве последнего целесообразно использовать немагнитный провод с известной проводимостью  $\sigma$ , вычисляя его импеданс по известной формуле [3]:

$$Z = \frac{k}{2\pi\sigma rr} \frac{J_0(k\delta)}{J_1(k\delta)}, \qquad k = \sqrt{-i\omega\sigma\mu_0},\tag{3}$$

где  $J_n$  — функция Бесселя порядка *n*.

Формально величина  $\Sigma$  может быть определена из (1) по измерениям коэффициента отражения R от любого провода с известным импедансом Z. Однако при использовании провода с большим по модулю импедансом вклад функции  $\Sigma$  в знаменатель дроби (1) уменьшается, что ослабляет зависимость R от  $\Sigma$ . При этом экспериментальная погрешность измерения R приводит к тем большей погрешности определения  $\Sigma$ , чем больше Z. В связи с этим в качестве провода, служащего для измерения функции  $\Sigma$ , целесообразно использовать немагнитный провод с высокой проводимостью и соответственно малым импедансом.

Для измерения коэффициента отражения от микропроводов использовались установка и методика, изложенная в [1]. Погрешностью измерения *R* многорезонансным методом с компенсацией влияния направленного ответвителя составила 1–2%, что соответствует точности современных векторных анализаторов цепей [4,5]. В качестве образца для экспериментального определения величины  $\Sigma$  использовался медный микропровод диаметром 8  $\mu$ m. Проводимость материала провода  $\sigma = 5.0 \cdot 10^7 (\Omega \cdot m)^{-1}$ , вычисленная по его измеренному статическому



**Рис. 1.** Расчетные *1* и экспериментальные *2* значения  $\Sigma$ .

сопротивлению, равному 400  $\Omega/m$ , близка к табличной проводимости меди. Абсолютное значение слагаемого  $\frac{2a\Gamma_1}{\omega\mu_0}Z$  в знаменателе дроби в (1) в диапазоне рабочих частот волновода с широкой стенкой a = 0.023 m не превышает 0.2, что намного меньше модуля величины  $\Sigma$ . Результаты измерения величины  $\Sigma$  приведены на рис. 1. Для сравнения приведены расчетные значения  $\Sigma$ , полученные вычислением сумм (2).

Экспериментальные значения величины  $\Sigma$ , полученные для медного провода диаметром  $8\,\mu$ m, были использованы путем подстановки в (1) для определения по результатам измерений *R* импеданса нихромового микропровода такого же диаметра с погонным статическим сопротивлением  $42 \,\mathrm{k}\Omega/\mathrm{m}$ . Результаты измерения представлены на рис. 2 сплошными линиями. Штриховой линией изображены значения импеданса, также определенные по результатам измерения коэффициента отражения, но с подстановкой в (1) не экспериментальных, а расчетных значений  $\Sigma$ ,



Рис. 2. Импеданс нихромового микропровода.

вычисленных из (2). Из сравнения этих результатов с теоретическими значениями импеданса нихромового провода, полученными с использованием (3), представленными кривыми с маркерами, видно, что экспериментальное определение вклада высших мод в коэффициент отражения позволило существенно уменьшить погрешность измерения импеданса нихромового провода. При этом в диапазоне частот 9500–10 500 MHz, в котором влияние собственного коэффициента отражения направленного ответвителя скомпенсировано в наибольшей степени методом, изложенным в [4], погрешность определения как для действительной, так и для мнимой части импеданса минимальна, а ошибка определения модуля импеданса не превышает 3%.

В заключение отметим, что величина  $\Sigma(r)$  мало критична к радиусу r микропровода, поэтому радиус провода с известным импедансом, используемого для экспериментального определения величины  $\Sigma(r)$ , может отличаться на 10–20% от радиуса измеряемого образца, и это не приведет к заметной погрешности определения импеданса образца.

## Список литературы

- [1] Бержанский В.Н., Пономаренко В.И., Попов В.В., Торкунов А.В. // Письма в ЖТФ. 2005. Т. 31. В. 22. С. 24–28.
- [2] Никольский В.В., Никольская Т.И. Электродинамика и распространение радиоволн. М.: Наука, 1989. 543 с.
- [3] Ménard D., Britel M., Ciureanu P., Yelon A. // Journal of Applied Physics. 1998.
   V. 84. Iss. 5. P. 2805–2814.
- [4] Пономаренко В.И., Попов В.В. // Приборы и техника эксперимента. 2005. № 1. С. 94–100.
- [5] Пономаренко В.И., Попов В.В. // Приборы и техника эксперимента. 2005. № 6. С. 33–36.