# УДК

# Исследование возможности использования копланарной линии передачи для характеризации взаимодействия образцов различного электрического сопротивления с электромагнитным излучением в диапазоне 50...2000 МГц

# И.О. Тестов, В. Крохманский, В. Любимов

Санкт-Петербургский государственный электротехнический университет «ЛЭТИ»

Аннотация: в данной работе исследовалась возможность использования копланарной линии передачи для исследования образцов композитных материалов в частотном диапазоне от 50 до 2000 МГц. Измерялись коэффициент передачи S<sub>21</sub> и поверхностное сопротивление. Определена целесообразность использования диэлектрических пленок при измерении параметров проводящих материалов.

**Ключевые слова:** коэффициент передачи, поверхностное сопротивление, коаксиальная линия передачи, копланарная линия передачи, композитные материалы

# 1. Введение

Разработка и исследование материалов, предназначенных для обеспечения необходимого уровня электромагнитного экранирования или электромагнитной совместимости, связана с необходимостью определения их электрофизических параметров. Актуальный диапазон распространяющихся по эфиру электромагнитных помех – 0,05...20 ГГц. В этом интервале для характеризации материалов используются несколько основных методов измерений, из которых наиболее предпочтительны широкополосные. К таким методам можно отнести измерения, проводимые: в безэховых камерах (БЭК), при помощи коаксиальной линии передачи (КЛП) или закрытых измерительных стендов (ЗИС) (линии передачи с встроенными измерительными рупорами) [1]. Метод КЛП позволяет использовать образцы небольших геометрических размеров (например, полый цилиндр с внешним диаметром не более 18 мм) и проводить исследования в диапазоне 0,05...18 ГГц. Основной его недостаток связан с невозможностью использования проводящих образцов. Исследования в БЭК требуют изготовления образов достаточно больших размеров (≥ ¼ длины волны). Применение ЗИС требует наличия образцов, полностью перекрывающих раскрыв рупора [2, 3]. В работе [4] ЗИС использовался в частотном диапазоне 2...20 ГГц, в результате свойства материалов в диапазоне частот от 50 до 2000 МГц остаются не изученными. Решение такой задачи может основываться на применении копланарной измерительной ячейки (КИЯ) [5]

В настоящей работе рассматривается возможность применения копланарной измерительной ячейки (КИЯ) для исследования частотной зависимости коэффициента передачи  $S_{21}$  в диапазоне от 50 до 2000 МГц, проводится сравнение результатов, полученных при исследовании при помощи КИЯ и КЛП образцов материалов с различными значениями электрической проводимости (электрического сопротивления).

#### 2. Получение и исследование образцов композитных материалов

Образцы композитных материалов изготавливались методом литья в форму. В состав образцов входили в качестве матрицы гипс марки Г16 и наполнители, взаимодействующие с электромагнитным излучением, технический углерод марки Т900 и феррит марки 6000НМ [6, 7]. Массовая доля компонентов определялась при помощи лабораторных весов типа «Adventurer Pro AV264C» (производство фирмы «Ohaus», США) с точностью ±0,001 г. Компоненты перемешивались до достижения гомогенного состава сухой смеси. Перемешивание продолжалось в процессе добавления воды (использовался дозатор). Готовая смесь заливалась в формы и выдерживалась в нормальных климатических условиях до достижения постоянной массы (разность показаний между взвешиваниями образца через 4 ч не более 0,1 %) [8]. Для каждого состава были получены по 3 шт. образов; первый и второй (полые цилиндры с внешним диаметром – 6,96 мм и внутренним – 2,98 мм различной длины h. соответственно – 5,30 мм и 8,35 мм) использовались при исследованиях с использованием КЛП различной длины d (14,5 мм и 24,5 мм), третий (пластина размерами – 3,5×44,0×44,0) при исследованиях с использованием КИЯ. Поверхностное сопротивление измерялось при помощи мультиметра типа Fluke 15B+ («Fluke Corporation», США). Перечень и характеристики образцов приведены в таблице 1.

Обоз-	Массовая доля компонентов, %			Поверхностное
начение	Г16	T900	6000 HM	сопротивление, кОм
Nº1	90	10	-	80
N <u>∘</u> 2	80	20	-	1,5
N <u></u> 23	70	30	-	0,08
N <u>∘</u> 4	80	-	20	—
N <u>⁰</u> 5	70	-	30	—

Таблица 1 – Перечень и характеристики образцов композитных материалов

Измерения коэффициента передачи *S*<sub>21</sub> проводились при помощи векторного анализатора цепей типа «Planar S50244» (ООО «ПЛАНАР», Россия, диапазон рабочих частот – 0,01...44 ГГц) к которому присоединялась КЛП или КИЯ.

Внутри КЛП образцы устанавливались в трёх различных положениях (рисунок 1 а), при которых L имело значения: 0, (d-h)/2 и d-h. Результаты измерений, приведенные на рисунке 1 а, показывают, что максимальное значение коэффициента  $S_{21}$  передачи достигается при L = (d-h)/2.



Рисунок 1 – Исследование изменения частотной зависимости S<sub>21</sub> при различном положении образца №4 внутри КЛП: а – схематичное расположение образца, б – частотные зависимости: 1 – образец со стороны порта №2 (вход), 2 – образец со стороны порта №1 (выход), 3 – образец по центру

Экспериментальным путем было установлено, что образцы, которые заполняют рабочий объем КЛП на (~ $35\pm\%$ ) обеспечивают минимальное расхождение частотных зависимостей  $S_{21}$  с аналогичными полученными при использовании КИЯ (рисунок 2).



Рисунок 2- Частотные зависимости коэффициента передачи *S*<sub>21</sub> при использовании КИЯ (сплошная линия) и КЛП (пунктирная линия): а – образец №1, КЛП *d* = 14,5мм; б – образец №5, КЛП *d* = 14,5мм; в – образец №2 КЛП *d* = 24,5мм; г – образец №4 КЛП *d* = 24,5мм

Полученные частотные зависимости  $S_{21}$  показывают, что расхождение между результатами измерений с использованием КЛП и КИЯ, составляют не более  $\pm 0,4$  дБ. При этом наименьшее сопротивление имеет образец №2 – 1,5 кОм. Дальнейшее уменьшение сопротивления образцов может вызвать в КИЯ закорачивание центрального проводника и экрана, что приведет к некорректности измерений. Решение этой проблемы может быть получено путем установки между образцом и КИЯ диэлектрической пленки. В настоящей работе использовался майлар толщиной 6 мкм (рисунок 3).



Рисунок 3 –Частотные зависимости коэффициента передачи S<sub>21</sub> для образца №3 при использовании КИЯ (красные линии) и КЛП (синие линии): 1 – КЛП *d* = 24,5мм; 2 – КЛП *d* = 14,5мм; 3 – КИЯ с диэлектрической пленкой; 4 – КИЯ без диэлектрической пленки

Использование диэлектрической пленки при измерениях с помощью КИЯ образцов с низким сопротивлением позволяет предотвратить короткое замыкание и получить результаты, которые незначительно в рамках погрешности ±0,3 дБ отличаются от измерений, проведенных при помощи КЛП.

### 3. Заключение

КИЯ можно использовать для исследований коэффициента передачи  $S_{21}$  в частотном диапазоне от 50 до 2000 МГц, при этом погрешность не более чем ±0,4 дБ. КИЯ позволяет измерять параметры образцов материалов, которые не могут быть изготовлены в виде полого цилиндра, например, тонких пленок. Образцы материалов с низким значением поверхностного сопротивления, в том числе металлов, могут быть исследованы при помощи КИЯ; в этом случае необходимо использовать тонкую диэлектрическую пленку, погрешность ±0,3 дБ.

Экспериментальные исследования, представленные в работе, проводились на базе Центра коллективного пользования «Безэховая камера» СПбГЭТУ «ЛЭТИ».

Исследование частично выполнено за счет гранта Российского научного фонда (проект №21-19-00719).

#### Список литературы

- 1. Гареев К. Г., Мирошкин В. П., Тестов О. А. Применение магнитный материалов: учеб. пособие. СПб: Издательство СПбГЭТУ «ЛЭТИ», 2019. 343 с.
- Marvin, A.C., Dawson, L., Plintoft, I.D., & Dawson, J.F. (2009). A method for the measurement of shielding effectiveness of planar samples requiring no sample edge preparation or contact. IEEE Transactions on Electromagnetic Compatibility, 51, 255–262.
- 3. V. Volski, G.A.E. Vandenbosch & A. Vasylchenko. A dedicated technique to measure shielding effectiveness of textiles using a two-horn antenna set-up. February 2011Journal of the Textile Institute 102(2): 164-171

- 4. Providing a specified level of electromagnetic shielding with nickel thin films formed by dc magnetron sputtering. Testov O.A., Gareev K.G., Khmelnitskiy I.K., Luchinin V.V., Sevost'yanov E.N., Testov I.O., Komlev A.E. Coatings. 2021. T. 11. № 12.
- 5. Matthieu Bailleul, "Shielding of the electromagnetic field of a coplanar waveguide by a metal film: Implications for broadband ferromagnetic resonance measurements", Appl. Phys. Lett. 103, 192405 (2013).
- 6. ГОСТ 7885-86. Углерод технический для производства резины. Введ. 01.01.1988. М.: Издательство стандартов, 1988.
- ГОСТ 8.377–80. Материалы магнитомягкие. Методика выполнения измерений при определении статических магнитных характеристик. – Введ. 28.03.1980. – М: Государственный комитет СССР по стандартам, 1980.
- ГОСТ Р 58767–2019. Растворы строительные. Методы испытаний по контрольным образцам. Введ. 13.12.2019. – М: Стандартинформ, 2020.