

КОМПЛЕКСНЫЙ АНАЛИЗ ЭКРАНИРУЮЩИХ СВОЙСТВ ТКАНЕЙ СПЕЦИАЛЬНОГО НАЗНАЧЕНИЯ С КОМБИНИРОВАННЫМИ ЭЛЕКТРОПРОВОДЯЩИМИ НИТЯМИ.

Костин П.А., Замостоцкий Е.Г., Коган А.Г.

С появлением электрических и электронных устройств во всем мире защита от электромагнитных волн, излучаемых приборами, является одной из главных задач, которую необходимо решить. Среди различных предлагаемых решений, текстильные изделия и основанные на тканях композиционные материалы получили наиболее широкое распространение из-за универсальности этих текстильных материалов. Основным источником электромагнитного излучения - это электрические сигналы, испускаемые различными приборами. Электромагнитное излучение испускают: компоненты катушек индуктивности, цифровые устройства и высоковольтные провода, несущие большой переменный ток в энергетических частотах, которые способны к испусканию СВЧ волн. Для решения проблемы защиты от электромагнитных волн необходимо экранировать (отражать) эти виды излучений.

Одним из способов экранирования электромагнитного излучения является применение тканей специального назначения с комбинированными электропроводящими нитями в основе и утке.

На кафедре ПНХВ разработана технология производства комбинированных электропроводящих нитей, где в качестве электропроводящего элемента была выбрана медная микропроволока. Этот выбор обусловлен тем, что медная микропроволока обладает высоким поглощением и низким отражением электромагнитной энергии, а также лучшими электрическими свойствами по сравнению с другими металлами. Материалы с высокими потерями за счет поглощения и низкой отражательной потерей очень эффективны для экранирования электромагнитной энергии[1]. Потери за счет поглощения определяются как результат удельной электропроводности (σ) и проницаемости (ϵ) [4,5].

На основе литературного анализа было установлено, что необходимый уровень экранирования электромагнитного излучения для использования в военных, электронных, бытовых и других отраслях составляет приблизительно 99,8 - 99,99%. Разработка тканей с такой эффективностью экранирования была бы эффективным решением для защиты человека и электронных приборов от излучения и электромагнитных помех.

Для наработки тканей специального назначения с экранирующими свойствами использовались комбинированные электропроводящие нити, содержащие в своей структуре медную микропроволоку диаметром 0,05 и 0,1 мм.

Наработка комбинированных электропроводящих нитей осуществлялась в производственных условиях ОАО «Витебский комбинат шёлковых тканей», РУП «БПХО» г. Барановичи и лаборатории кафедры «ПНХВ» УО «ВГТУ» на модернизированном прядильно-крутильном оборудовании. Сырьевой состав полученных комбинированных электропроводящих нитей представлен в таблице 1.

Образец нити №1 получен на модернизированной прядильно-крутильной машине ПК-100МЗ, образец нити №2 получен на модернизированной пневмомеханической прядильной машине ППМ-120АМ, а образцы комбинированных нитей №3 и №4 получены на модернизированной тростильно-крутильной машине ТК2-160М.

В условиях испытательного центра УО «ВГТУ» в соответствии с ГОСТ 19806—74 проведены испытания по определению электрического сопротивления комбинированных электропроводящих нитей. Физико-механические и электрофизические свойства полученных комбинированных электропроводящих нитей представлены в таблице 2.

В экспериментальной лаборатории кафедры «Ткачество» УО «ВГТУ» и производственных условиях ОАО «Витебский комбинат шёлковых тканей» из предложенных экспериментальных комбинированных электропроводящих нитей были наработаны опытные образцы экранирующих тканей специального назначения следующих переплетений: саржа

4,78 4,24 3,9 ☐Электрическое сопротивление пряжи длиной 1 см $R_{1\text{см}}$, Ом
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
4,24 3,9 ☐Электрическое сопротивление пряжи длиной 1 см $R_{1\text{см}}$, Ом
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
3,9 ☐Электрическое сопротивление пряжи длиной 1 см $R_{1\text{см}}$, Ом
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
☐Электрическое сопротивление пряжи длиной 1 см $R_{1\text{см}}$, Ом
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
Электрическое сопротивление пряжи длиной 1 см $R_{1\text{см}}$, Ом
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
 $1,2 \cdot 10^2$ $1,2 \cdot 10^2$ $0,9 \cdot 10^2$ ☐
 $0,9 \cdot 10^2$ ☐

☐

Для изучения зависимости эффективности экранирования от плотности тканей различного переплетения изучены удельные объемные электрические сопротивления тканей с медной микропроволокой с разными плотностями по основе и утку наряду с различными диаметрами медной микропроволоки.

Объемное удельное сопротивление ☐ EMBED Equation.3 ☐☐☐ и проводимость электропроводящих тканей ☐ EMBED Equation.3 ☐☐☐ измерялись и вычислялись по следующим формулам[5].

$$\text{EMBED Equation.3} \quad (1)$$

$$\text{EMBED Equation.3} \quad (2)$$

Где R - Сопротивление образца ткани, Ом; t - толщина ткани, см; ☐ EMBED Equation.3 - проводимость ткани 1/Ом*см; RCF-поправочный коэффициент сопротивления тканей.

Таблица 3 – Физико-механические свойства экспериментальных образцов тканей специального назначения

Наименование параметра	Единица измерения	Ткань полученная с использованием электропроводящей пряжи					Номер образца					
ткани		1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа	
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2		Плотность	суровой	ткани			
основе	н/10см	180	180	210	180	180	Плотность	суровой	ткани			
утку	н/10см	160	160	180	160	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани		
50*200мм				-по			основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
Единица измерения	Ткань полученная с использованием электропроводящей пряжи											
Номер образца	ткани	1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа	
							3/1	полотняное	полотняное	Линейная плотность		
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2		Плотность	суровой	ткани			
основе	н/10см	180	180	210	180	180	Плотность	суровой	ткани			
утку	н/10см	160	160	180	160	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани		
50*200мм				-по			основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
Ткань полученная с использованием электропроводящей пряжи												
ткани		1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа	
							3/1	полотняное	полотняное	Линейная плотность		

пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
Номер образца	ткани	1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный			
	сатин	Саржа	3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность					
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
Номер образца	ткани	1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный			
	сатин	Саржа	3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность					
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
1	2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа			
					3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность			
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
2	2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа				
				3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность				
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
2А	3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа					
			3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность					
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						
3	3А	переплетение	неправильный	шестинитный	сатин	Саржа						
		3/1	полотняное	полотняное	Линейная	плотность						
пряжи	текс	50	40	43,2	61,2	Плотность	суровой	ткани	по			
основе	н/10см	180	180	210	180	Плотность	суровой	ткани	по			
утку	н/10см	160	160	180	160	Разрывная	нагрузка	полоски	ткани			
50*200мм		-по				основе Н	1543,1	1153,6	1154,2	1619,5	1595,8	-по
утку	Н	620,5	480,7	487,3	634,8	632,4						

-по основе Н 1543,1 1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по

утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

-по основе Н 1543,1 1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по

утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

-по
основе Н 1543,1 1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по

утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

Н 1543,1 1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по

утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

1543,1 1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

1153,6 1154,2 1619,5 1595,8 -по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

1154,2 1619,5 1595,8 -по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

1619,5 1595,8 -по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

1595,8 -по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

-по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

-по утку Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

Н 620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

620,5 480,7 487,3 634,8 632,4

480,7 487,3 634,8 632,4

487,3 634,8 632,4

634,8 632,4

632,4

Экранирующие ткани были исследованы в сертифицированной лаборатории РУП «БелГИМ» на диапазонах частот от 1,2 до 11 ГГц. Эффективности экранирования тканей специального назначения различных переплетений представлены на рисунке 1.

На рисунке 1 представлены измерения эффективности экранирования электромагнитного излучения тканями специального назначения с различным переплетением. Результаты измерения электромагнитного излучения, также представлены в таблице 4. Значение эффективности электромагнитного экранирования достигло максимума на частоте 4 ГГц и снизилось на частоте 5,64ГГц. При анализе ткани саржевого переплетения наблюдается незначительное уменьшение экранирующей способности на частотах 5,64ГГц и 11,5ГГц.

В свою очередь полотняное переплетение экранирующих тканей имеет незначительное снижение экранирующей способности только на частоте 11,5ГГц.

1-неправильный 3 эстинитный сатин; 2-саржа 3/1; 3-полотно. 1
Рисунок 1 – Эффективность экранирования тканей специального назначения

Установлено, что ткань сатинового переплетения обеспечивает лучшую группировку нитей по сравнению с другими переплетениями, что обуславливает более равномерную экранирующую способность на всём диапазоне исследуемых частот. Данные зависимости обусловлены структурными особенностями выбранных переплетений ткани.

Таблица 4 – Результаты измерения эффективности экранирования эл²ромагнитного излучения тканями специального назначения

Частота f, ГГц	Номера образцов ткани					Эффективность экранирования								
σ, %	1	2	2А	3	3А	1	2	2А	3	3А				
1,2	99,91	99,76	99,81	99,93	99,94	2	99,86	99,95	99,95	99,82	99,93	4	99,96	99,91
91	99,92	99,91	99,95	5,64	99,91	99,58	99,72	99,91	99,95	8	99,93	99,91	99,9	99,91
				95	11,5	99,93	99,64	99,92	99,64	99,79				
σ, %	Номера образцов ткани					Эффективность экранирования								
σ, %	1	2	2А	3	3А	1	2	2А	3	3А				
1,2	99,91	99,76	99,81	99,93	99,94	2	99,86	99,95	99,95	99,82	99,93	4	99,96	99,91

99,64 99,92 99,64 99,79
99,92 99,64 99,79
99,64 99,79
99,79

При анализе влияния плотности по основе и утку на экранирующую эффективность опытных образцов тканей исследовались образцы под номерами 2 и 2А (таблица 3). Результаты исследования представлены на рисунке 2.

Образцы 2 и 2А имеют разную эффективность электромагнитного экранирования. Увеличение эффективности экранирования образца ткани 2А связано с увеличением плотности по основе и утку, что обусловлено наличием повышенного содержания медной микропроволоки на квадратный метр ткани. Кроме того, преимуществом использования тканей саржевого переплетения является то, что они имеют низкую пористость по сравнению с другими переплетениями. С целью изучения влияния диаметра медной микропроволоки в структуре ткани специального назначения были исследованы образцы под номерами 3 и 3А (таблица 3). При определении влияния диаметра медной микропроволоки установлено, что этот показатель имеет значительное влияние на эффективность экранирования ткани. На рисунке 3 показана зависимость влияния диаметра медной микропроволоки на эффективность электромагнитного экранирования при неизменных плотностях ткани 3 и 3А по основе и утку. Из рисунка видно, что с увеличением диаметра медной микропроволоки наблюдается общее увеличение эффективности экранирования.

Рисунок 2 – Влияние плотности по основе и утку на эффективность 2А электромагнитного экранирования

Рисунок 3 – Влияние диаметра медной микропроволоки на эффективность электромагнитного экранирования

Способ получения экранирующих тканей специального назначения^{3А} успешно доказал свою целесообразность. Было установлено, что эффективность электромагнитного экранирования тканей специального назначения с использованием медной микропроволоки можно варьировать путем изменения переплетения, плотности ткани по основе и утку, а также диаметра медной микропроволоки.

Установлено, для достижения максимальной экранирующей способности наиболее целесообразно вырабатывать ткани сатинового переплетения с максимально возможной плотностью ткани по основе и утку - с диаметром медной микропроволоки 0,1 мм.

Дальнейшие исследования по изучению влияния структуры тканей специального назначения на экранирующую способность должны проводиться в целях возможности использования таких тканей в автомобильной промышленности, авиации, строительстве, бытовой электронике, электроприборах и проводящего наполнителя в композитных материалах.

Список использованных источников

1. Сподобаев, Ю. М. Основы электромагнитной экологии / Ю. М. Сподобаев, В.П. Кубанов – Москва : Радио и связь 2000. - 240с.
2. Левит, Р. М. Электропроводящие химические волокна / Р. М. Левит – Москва : Химия, 1986. - 200с.

3. Протокол испытаний №76/43 от 30 мая 2008, РУПП «БелГИМ», производственно - исследовательский отдел радиоэлектронных измерений.

4. Electromagnetic Shielding Effectiveness of Stainless of stainless steel/polyester woven fabrics / Cheng, K. B., Lee M. L., Textile research journal– Republic of China, 2001.

5. Effect of stainless steel-containing fabrics on electromagnetic shielding effectiveness / Ching-luan Su, Jin-Tsair Chern – Republic of China, 2004.