Projeto de Superfície Seletiva em Frequência com Estabilidade de Polarização e Angular para Aplicações na Banda *ISM*

José Filipe de Lima Centro de Engenharias Universidade Federal Rural do Sémi-Árido Mossoró, Brasil filipe_lima2013@outlook.com

Karoline Rodrigues Lima Centro de Engenharias Universidade Federal Rural do Sémi-Árido Mossoró, Brasil karolinerodrigueslima@hotmail.com Humberto Dionísio de Andrade Centro de Engenharias Universidade Federal Rural do Sémi-Árido Mossoró, Brasil humbertodionisio@ufersa.edu.br

Matheus Emanuel Tavares Sousa Departamento de Engenharia Elétrica Universidade Federal do Rio Grande do Norte Natal, Brasil matheus.sousa@ufersa.edu.br

Resumo—As redes de comunicação sem fio vem apresentando um rápido crescimento nos últimos anos, devido à flexibilidade que as mesmas oferecem para os usuários. Juntamente com esse crescimento, vem desenvolvendo-se técnicas para a melhoria da qualidade dos serviços oferecidos. Entre estas técnicas está o uso de Superfícies Seletivas em Frequência (*FSS*) para a modificação das condições de transmissão e reflexão do ambiente. Assim, este trabalho tem o objetivo de projetar e simular uma *FSS* para atuar como refletora de sinais *WLAN*, seguindo o padrão *IEEE* 802.11n. A estrutura foi simulada no software *HFSS* da *Ansys*[®], apresentando resultados satisfatórios.

Palavras-chave — Comunicação *indoor*, Redes *wireless*, Superfícies seletivas em frequência.

I. INTRODUÇÃO

As redes de comunicação sem fio, ou *wireless*, apresentaram um rápido crescimento nos últimos anos [1][2]. Esse tipo de comunicação elimina a necessidade de cabos entre o transmissor e o receptor, proporcionando maior liberdade aos usuários. Essa tecnologia tem como base a propagação de ondas eletromagnéticas no meio sem fio. No caso da comunicação em ambientes *indoor*, o sinal transmitido passa pelos fenômenos da reflexão, refração, difração e espalhamento antes de chegar ao receptor [1].

Todos esses fenômenos influenciam na qualidade do sinal recebido, sendo que em ambientes de comunicação *indoor* típicos, a reflexão e a transmissão por meio dos materiais empregados na construção são os principais responsáveis pela perda de qualidade [1]. Recentemente têm surgido várias pesquisas para melhorar a qualidade do sinal de comunicação *indoor* por meio da modificação das características do ambiente, fazendo-se uso de Superfícies Seletivas em Frequência (SSF), ou do inglês *Frequency Selective Surfaces* (*FSS*) [3].

Essas estruturas atuam como filtros espaciais para ondas eletromagnéticas e apresentam características passa e rejeita-

faixa [3][4]. A Fig. 1 apresenta um exemplo de modificação das características do ambiente interno por meio do uso de FSS [1]. Resultados satisfatórios foram obtidos por [5] com a aplicação prática desta técnica. Na Fig. 1, TX representa o transmissor e RX o receptor. O ambiente é modificado por meio da FSS atuando como superfície refletora. O uso de tais estruturas permite a seletividade dos sinais bloqueados em função da sua frequência de operação, o que não é possível com um refletor comum.

Antônio Sérgio Bezerra Sombra

Departamento de Física

Universidade Federal do Ceará

Fortaleza, Brasil

sombra@fisica.br



Fig. 1. Modificação do ambiente de comunicação indoor por meio de FSS.

Neste trabalho é apresentada uma *FSS* para bloqueio de sinais da rede *WLAN*, conforme o padrão *IEEE* 802.11n, para aplicação em ambientes de comunicação *indoor*. A estrutura proposta tem o objetivo de bloquear os sinais nas frequências de 2,4 GHz e 5,0 GHz.

II. REFERENCIAL TEÓRICO

Nesta seção são apresentados conceitos básicos de superfícies seletivas em frequência e seu funcionamento como filtros espaciais.

A. Superfícies seletivas em frequência

FSS são um arranjo periódico de *patchs* condutores ou aberturas, capazes de atuar como filtros espaciais para ondas eletromagnéticas [4][6]. As estruturas do tipo *pacth* apresentam o comportamento de um filtro rejeita-faixa, enquanto que as do tipo abertura possuem a característica de

Este trabalho foi parcialmente financiado pela Coordenação de Aperfeiçoamento de Pessoal de Nível Superior – (CAPES) Brasil – Código de financiamento 001.

um filtro passa-faixa. A Fig. 2 apresenta uma *FSS* do tipo *patch* e uma do tipo abertura [1]. A parte condutora é representada em laranja na Fig. 2, sendo representado o comportamento do coeficiente de transmissão (S_{21}) como uma função da frequência.



Fig. 2. Comportamento das FSS: (a) Tipo patch (b) Tipo abertura.

Tomando como exemplo uma *FSS* do tipo *patch*, a mesma começa a atuar como filtro rejeita-faixa quando o seu coeficiente de transmissão assume valores abaixo de -10 dB, enquanto que a frequência de ressonância é determinada quando este atinge o seu menor valor [3]. As *FSS* apresentadas na Fig. 2 possuem elementos do tipo espira quadrada simples. Porém, há uma grande variedade de tipos de elementos, apresentando características particulares de desempenho [4].

No entanto, um elemento de qualidade deve apresentar estabilidade angular, ou seja, pouca variação na sua frequência de ressonância para diferentes ângulos de incidência da onda eletromagnética [4][7]. Neste trabalho o elemento escolhido foi à espira quadrada dupla, para realizar o bloqueio de sinais nas frequências especificadas anteriormente, pois a mesma apresenta estabilidade angular e característica *dual band* [8].

B. Espira quadrada dupla

A Fig. 3 apresenta a espira quadrada dupla, juntamente com os parâmetros físicos considerados para dimensionamento e análise, juntamente com seu circuito equivalente [9].



O Modelo do Circuito Equivalente (MCE) é simples e exige menos esforço computacional do que os de onda completa [6]. Este último tem como base as equações propostas por *Marcuvitz*. Com base no circuito da Fig. 3(b) têm-se o seguinte conjunto de Equações [8][9]:

$$\frac{X_{Lf1}}{Z_0} = 2(X_{L1}||X_{L2})\frac{d_1}{p}$$
(1)

$$\frac{B_{ef1}}{Z_0} = 0.75B_{e1}\frac{d_1}{p}$$
(2)

$$\frac{X_{Lf2}}{Z_0} = X_{L3} \frac{d_2}{p}$$
(3)

$$\frac{B_{cf2}}{Z_0} = \left(\frac{B_{c1}B_{c2}}{B_{c1} + B_{c2}}\right)\frac{d_2}{p}$$
(4)

Onde

2

$$I_{L1} = F(p, w_1, \lambda_1, \phi) \tag{5}$$

$$X_{L2} = F(p, w_2, \lambda_2, \phi) \tag{6}$$

$$B_{c1} = 4\varepsilon_r F(p, w_1, \lambda_1, \theta) \tag{7}$$

$$B_{c2} = 4\varepsilon_r F(p, w_2, \lambda_2, \theta) \tag{8}$$

Sendo Z_0 a impedância do espaço livre, λ_1 corresponde ao comprimento de onda da frequência de ressonância da espira externa, enquanto que λ_2 está associado a espira interna. Já ε_r corresponde à permissividade relativa do substrato utilizado. Os símbolos $\varphi \in \theta$ representam o ângulo de incidência para o modo Transversal Elétrico (TE) e Magnético (TM), respectivamente. Mais detalhes sobre a função *F* do conjunto de equações apresentado anteriormente podem ser encontrados em [8][9].

III. MATERIAIS E MÉTODOS

Nesta seção são apresentados os métodos e o software utilizado para o projeto e simulação da estrutura proposta.

A. Dimensionamento da FSS

A *FSS* foi dimensionada e otimizada por meio do conjunto de Equações de 1 a 8, implementando-se um algoritmo em *loop*, para encontrar as dimensões ideais das espiras. Tais dimensões são encontradas quando a espira externa e interna, ressoam nos intervalos de frequência de 2,40 GHz a 2,5 GHz e 5,72 GHz a 5,85 GHz, respectivamente. A Fig. 4 apresenta as dimensões obtidas para a *FSS* em mm.

Fig. 3. Espira quadrada dupla: (a) Parâmetros físicos (b) Circuito equivalente.



Fig. 4. Dimensões da FSS proposta em mm.

Na próxima seção são apresentadas as especificações de simulação da estrutura.

B. Simulação

A estrutura foi simulada usando-se o Ansoft software High Frequency Structure Simulator (HFSS®) versão 19. A simulação foi realizada no intervalo de frequência de 1 GHz a 8 GHz com passo de 0,0155 GHz. Foi utilizada como substrato uma placa de FR4 cujas especificações estão apresentadas na Tab. I.

TABELA I. PARÂMETROS DO FR4.

Parâmetro	Valor	
ε _r	4,40	
Tangente de perdas (tan δ)	0,02	
Espessura	1,56 mm	

A Fig. 5 apresenta a estrutura no ambiente de simulação.



Fig. 5. FSS no ambiente de simulação.

Após a modelagem a estrutura foi simulada no *HFSS*, sendo os resultados obtidos apresentados na próxima seção.

IV. RESULTADOS E DISCUSSÕES

Nesta seção são apresentados e discutidos os resultados obtidos nas simulações.

A. Frequências de ressonância da estrutura

A Fig. 6 apresenta o coeficiente de transmissão da *FSS* para uma incidência normal da onda eletromagnética.



Fig. 6. Coeficiente de transmissão da FSS.

A *FSS* apresentou resultado satisfatório na simulação, ressoando no intervalo de frequência apropriado. A primeira frequência de ressonância foi $f_1 = 2,50$ GHz com $S_{21} = -43,10$ dB, atuando como filtro rejeita-faixa de 1,50 GHz a 3,08 GHz. A segunda frequência de ressonância foi $f_2 = 5,84$ GHz com $S_{21} = -43,70$ dB, atuando no intervalo de 4,42 GHz a 7,29 GHz.

A estrutura apresentou desempenho satisfatório para a incidência normal, porém foi analisado seu desempenho para diferentes ângulos de incidência. Essa situação é bastante comum em ambientes de comunicação *indoor* [1][3][5].

B. Análise de estabilidade angular

A estabilidade angular da estrutura foi analisada variando-se o ângulo de incidência de 0° a 75°, com passo 15°. Essa variação foi realizada para os modos TE e TM. A Fig. 7 apresenta o resultado para o modo TE.

A *FSS* apresentou desempenho de estabilidade angular satisfatório para o modo TE. Apesar de variação na frequência de ressonância, a mesma continuou atuando como filtro rejeita-faixa nos intervalos de frequência especificados. Houve o surgimento de novas frequências de ressonância, sendo esse efeito mais acentuado para $\theta = 75^{\circ}$. Os efeitos da variação do ângulo de incidência foram mais acentuados na frequência de 5,0 GHz.



rig. 7. Analise de establidade do modo rE.

A Fig. 8 apresenta os resultados da análise de estabilidade angular para o modo TM. A *FSS* apresentou desempenho de estabilidade angular satisfatório. O ângulo que apresentou maior variação na frequência de ressonância foi $\varphi = 60^{\circ}$. Para a incidência de $\varphi = 75^{\circ}$, a *FSS* deixou de atuar no intervalo especificado para a frequência de 5,0 GHz. Entretanto, a mesma apresentou desempenho satisfatório em todos os demais ângulos.



A Tab. II apresenta o ângulo que apresentou maior variação na frequência de ressonância e a porcentagem em relação à incidência normal.

Frequência	Modo	Variação máxima	Ângulo de maior
			variação
2,4 GHz	TE	7,2%	$\theta = 75^{\circ}$
	ТМ	6,0%	$\varphi = 60^{\circ}$
5,0 GHz	TE	7,2%	$\theta = 75^{\circ}$
	TM	9,4%	$\varphi = 60^{\circ}$

TABELA II. RESUMO DA ANÁLISE DE ESTABILIDADE ANGULAR.

Como pode ser visto na Tab. II, apesar do ângulo $\varphi = 75^{\circ}$ ter ressoado fora do intervalo para a frequência de 5,0 GHz, o mesmo não apresentou a maior variação na frequência de ressonância.

V. CONCLUSÃO

Neste trabalho foi apresentado o projeto e simulação de uma *FSS*, aplicada à melhoria da qualidade do sinal de redes *WLAN*. Tal melhoria pode ser alcançada por meio da modificação das características do ambiente de comunicação *indoor*, utilizando as propriedades refletoras da *FSS* nas faixas de frequência desejadas. Por meio de simulações, chegou-se a conclusão de que a estrutura apresentou resultados satisfatórios de estabilidade angular e polarização para incidência normal, semelhantes aos obtidos por [5].

Como trabalho futuro propõe-se a construção de protótipos, para a realização de medições experimentais. Pode-se ainda realizar a modificação de um ambiente, analisando-se os efeitos na qualidade do sinal. Melhorar a estabilidade angular da estrutura por meio de aspectos construtivos, como espaçamento entre as espiras e permissividade relativa do substrato é uma proposta de trabalho bastante interessante.

AGRADECIMENTOS

Os autores agradecem o apoio do CNPq, Universidade Federal Rural do Semi-Árido (UFERSA) e do Grupo de Estudo e Pesquisa em Eletromagnetismo Aplicado e Telecomunicações (GEPEAT).

REFERÊNCIAS

- N. Qasem "Enhancing Wireless Communication System Performance Through Modified indoor environments" Doc. thesis, Dept. Electron. Eng., Loughborough Univ., London, England, 2012.
- [2] B. Sanz-Izquierdo, J. -. Robertson, E. A. Parker and J. C. Batchelor, "Small FSS arrays for Indoor Communications," 2008 International Workshop on Antenna Technology: Small Antennas and Novel Metamaterials, 2008, pp. 466-469, doi: 10.1109/IWAT.2008.4511379.
- [3] I. Lee, S. Cho, I. Hong and S. Yoon, "Improvement of communication performance in indoor environment using screen printed frequency selective film," 2017 IEEE Conference on Antenna Measurements & Applications (CAMA), 2017, pp. 120-123, doi: 10.1109/CAMA.2017.8273374.
- [4] MUNK, Ben A. Frequency Selective Surfaces: Theory and Design. 3 ed. New York, United States: Wiley-Blackwell, 2000. 440 p. ISBN 978-0471370475.
- [5] M. Raspopoulos and S. Stavrou, "Frequency Selective Buildings Through Frequency Selective Surfaces," in IEEE Transactions on Antennas and Propagation, vol. 59, no. 8, pp. 2998-3005, Aug. 2011, doi: 10.1109/TAP.2011.2158779.
- [6] F. Costa, A. Monorchio and G. Manara, "Efficient Analysis of Frequency-Selective Surfaces by a Simple Equivalent-Circuit Model," in IEEE Antennas and Propagation Magazine, vol. 54, no. 4, pp. 35-48, Aug. 2012, doi: 10.1109/MAP.2012.6309153.
- [7] F. Che Seman, R. Cahill, R. F. Fusco, G. Goussets "Design of a Salisbury Screen Absorber Using Frequency Selective Surface to Improve Bandwidth and Angular Stability Performance" IET Microwaves, Antennas and Propagation, Vol. 5, no. 2, pp. 149-156, Jan. 2012, doi: 10.1049/iet-map.2010.0072.
- [8] C. K. Lee, R. J. Langley "Equivalent-circuit models for frequencyselective surfaces at oblique angles of incidence" IET Microwaves, Antennas and Propagation, Vol. 132, no. 6, pp. 395-399, Oct. 1985, doi: 10.1049/ip-h-2.1985.0070.
- CAMPOS, Antonio. Superfícies Seletivas em Frequência: Análise e projeto. 1 ed. Natal, Brasil: Ifrn Editora, 2009. 196 p. ISBN 978-85-89571-47-0