文章编号 1004-924X(2022)07-0773-07

宽带复合耦合型频率选择表面

焦 健¹,徐念喜²,陈 新²,高劲松³

(1. 长春师范大学 物理学院, 吉林 长春 130032;

2. 中国科学院长春光学精密机械与物理研究所

中国科学院光学系统先进制造技术重点实验室,吉林长春130033;

3. 光电装备与仪器先进制造技术吉林省重点实验室,吉林长春130033)

摘要:为满足具有稳定传输特性的低剖面、宽带频率选择表面(Frequency Selective Surface, FSS)结构的需求,提出了一种基于复合耦合型结构的宽带 FSS 结构。基于相邻周期子单元间相位-振幅的相互调制作用,建立新型宽带 FSS 的物理模型。采用全波数值仿真方法分析新型宽带 FSS 的电磁传输特性,以及扫描角度对其电磁传输特性的影响。最后,采用印刷电路板技术制备 500 mm×500 mm的实验样件,并利用自由空间法测试其传输特性。实验结果表明:该结构具有稳定传输的宽频带特性,其-3 dB 带宽为 8.85 GHz,阻带顶部平坦、边缘陡直性较好,具有较好的入射角度稳定性。相邻周期子单元间相位-振幅相互调制作用理论为展宽 FSS 工作带宽提供了新方法,基于该方法设计的新型宽带 FSS 结构具有潜在的工程应用价值。

关 键 词:频率选择表面;复合耦合型;宽阻带;电磁传输特性 中图分类号:TN957;TN761 **文献标识码:**A **doi**:10.37188/OPE.20223007.0773

Broadband frequency selective surface based on composite coupling structure

JIAO Jian¹, XU Nianxi², CHEN Xin², GAO Jinsong³

(1. School of Physics, Changchun Normal University, Changchun 130032, China;
2. Key Laboratory of Optical System Advanced Manufacturing Technology, Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, Changchun 130033, China;
3. Jilin Provincial Key Laboratory of Advanced Optoelectronic Equipment and Instruments Manufacturing Technologies, Changchun 130033, China)
* Corresponding author, E-mail: gaojs@ciomp. ac. cn

Abstract: To meet the requirements of low profile and broadband frequency selective surface (FSS) structure with stable transmission characteristics, a novel broadband FSS based on composite coupling structure was proposed. Based on the phase-amplitude modulation between adjacent periodic sub-units, a novel broadband FSS model was established. Subsequently, its electromagnetic transmission characteristics and the influence of the scanning angle on its electromagnetic transmission characteristics were calculated using

收稿日期:2021-09-16;修订日期:2021-10-15.

基金项目:长春师范大学自然科学基金青年教师培育计划项目(No.004长师大自科合字[2019]);长春师范大学博 士科研启动经费项目(No.001长师大BS[2020]);国家自然科学基金资助基金(No.61901437)

full-wave numerical simulations. Finally, an FSS prototype of 500 mm \times 500 mm was fabricated using the printed circuit board (PCB) technology and tested using the free space method. The experimental results show that the proposed FSS structure has stable broadband characteristics, and its bandwidth at -3 dB is 8.85 GHz. The top of the stopband is flat and its edge is steep. The FSS also shows good incident angle stability. Based on phase-amplitude modulation theory, a novel method to broaden the working bandwidth of FSS is proposed. The novel broadband FSS structure designed by this method has potential engineering significance.

Key words: Frequency Selective Surfaces(FSS); composite coupling; wide stopband; electromagnetic transmission characteristic

1引言

在当前信息化条件下,电磁波是信息的有效 载体,实现电磁波的有效调控对隐身、通信等领 域具有重要意义^[1-3]。频率选择表面(Frequency Selective Surface, FSS)就是一种能够对电磁波 进行调控的人工电磁材料,具有独特的滤波功 能,广泛应用于雷达隐身和通信等领域^[4]。FSS 也是新型武器装备隐身性能以及现有武器装备 隐身性能改良的主要技术,广泛地应用于可见 光、红外、毫米波和微波等波段^[5]。在军事、航空 航天、卫星通信等领域,基于FSS的空间电磁波 调控技术研究具有重要意义^[6]。

随着宽带和超宽带雷达的研发与应用,宽带 通信需求增加,FSS的宽带特性需求也越来越迫 切^[7-8]。近年来,精心设计FSS周期单元几何图 形^[9-10]与多层FSS阵列级联^[11-12]一直是展宽FSS 工作带宽最常用的两种方法,但是这两种方法会 导致设计变量的增加,不仅带来设计与优化上的 困难,还导致宽带FSS剖面高,使FSS在实际应 用中遇到无法随形、难于贴附的问题。在应用空 间受限、大曲率的情况下,难以获得稳定的电磁 传输特性始终是FSS在实际应用中的技术难题。 因此,具有稳定传输特性的低剖面、宽带FSS的 理论研究具有重要的应用价值,可为FSS的实际 工程应用提供理论支撑。

文献[13]通过调控周期单元与双层级联的 方法使FSS在15.7~22.95GHz(7.25GHz)内 反射电磁波,其最优化结构的剖面为三层夹心结 构,即在一层厚度为 3.0 mm 的 ROHACELL 泡 沫的两侧分别加载由厚度为 0.762 mm 的 Cu-Clad 217 介质支撑的 FSS 层,该结构在入射角度 为 30°时具有较为稳定的传输特性,但却在剖面 高度和入射角度稳定性方面存在限制,较难满足 大曲率随形贴附的需求。文献[14]利用层叠槽 线结构在 8.15~16.25 GHz(8.1 GHz)内形成了 稳定的宽阻带特性,在入射角度为 60°时表现出 稳定的传输特性,但该 FSS 的实际剖面高度为 12.0 mm,其应用容易受到空间、曲率的限制。

为实现具有稳定传输特性的低剖面、宽带 FSS,本文从Y形单元构成的耦合型周期子单元 出发,基于相邻周期子单元间相位、振幅相互调 制的物理机理,设计了一种具有稳定传输特性的 低剖面、宽阻带复合耦合型FSS(Composite Coupled FSS,CCFSS)结构。利用全波数值仿真方 法计算其电磁传输特性,同时研究平面电磁波入 射角度对其传输特性的影响。理论与测试研究 表明:宽带CCFSS结构具有良好的入射角度稳 定性,其设计能够为具有稳定传输特性的低剖 面、宽带FSS设计提供借鉴。

2 模型建立与机理分析

2.1 宽带 FSS 模型建立

CCFSS结构模型如图1所示,该复合结构的 周期单元由周期子单元1与周期子单元2相邻排 布构成。其中,周期子单元1由腿长为L₁、腿宽为 w₁的Y形贴片单元和腿长为L₂、腿宽为w₂的Y



图 1 宽带复合耦合型 FSS 的周期结构及阵列 Fig. 1 Unit cell and array of broadband composite coupled FSS

形孔径单元贴附在厚度为t、介电常数为 ϵ 的薄介 质两侧构成。周期子单元2由腿长为 L_3 、腿宽为 w_3 的Y形贴片单元和腿长为 L_4 、腿宽为 w_4 的Y 形孔径单元贴附在同种介质两侧构成。周期子 单元1与周期子单元2具有相同的周期尺寸,即 $D_{1x}=D_{2x}=D_x, D_{1y}=D_{2y}=D_y$ 。因此,复合周期单 元沿x, y方向的周期分别为 $2D_x, D_y$ 。需要说明 的是,CCFSS以耦合型结构为基础,具备小型化 特点,其周期间隔满足 $2D_x < \lambda/2$ 的条件。

2.2 频带展宽机理

FSS不仅可以对电磁场的振幅进行调控,还 可以对其相位进行调控,因此FSS能够改变空间 电磁场的能量分布。基于此,在目标频带内,若 设周期子单元1的相位为 φ_{10} ,其散射场为 $\vec{E}_1 = E_{10}e^{-i(\omega t + \varphi_{10})}\vec{i}$,与其相邻的周期子单元2的相位为 φ_{20} ,其散射场为 $\vec{E}_2 = E_{20} e^{-i(\omega t + \varphi_{20})} \vec{i}$, $\nabla \varphi = \varphi_{20} - \varphi_{10}$,为相邻周期子单元间的相位差。

依据电磁场波动理论,周期子单元1与周期 子单元2的散射场在空间某点P相遇时发生矢量 叠加,即:

$$E = E_{10} e^{-i(\omega t + \varphi_{10})} + E_{20} e^{-i(\omega t + \varphi_{20})}.$$
 (1)
因此, P 点外的电场能量为

$$I = E_{10}^{2} + E_{20}^{2} + 2E_{10}E_{20}\cos(\nabla\varphi).$$
(2)

由式(2)可知,当相邻周期子单元间的相位 差 $\nabla \varphi$ 为180°时,CCFSS相邻周期子单元间的散 射场相干相消;当相邻周期子单元间的相位差 $\nabla \varphi$ 为0°时,CCFSS相邻周期单元的散射场相干 相长。因此,当两周期子单元在目标频带内具有 相同或相近的振幅时,在相邻周期子单元间引入 0°或180°的相位差,即可实现展宽FSS工作带宽 的目的。

基于上述理论,本文在前期研究工作^[15]的基础上提出了CCFSS结构。当TE极化波垂直入射时,在透波方向上,周期子单元1与周期子单元2的振幅和相位传输特性如图2示。由图2可知,在14~22 GHz内,周期子单元1与周期子单元2形成了较为稳定的相位差 $\Delta \varphi \approx 150^\circ$,即在该频带内两周期子单元的透射波近似反相。因此,基于前述理论可估测:由周期子单元1与周期子单元2构成的CCFSS至少在14~20 GHz内形成宽度约为6 GHz的阻带。





3 电磁传输特性讨论

3.1 新型宽带 FSS 的电磁传输特性

采用全波数值分析方法计算图1所示的物理 模型,周期子单元1与周期子单元2具有相同的 周期间隔 $D_x=D_y=4.0$ mm,Y形贴片单元与Y 形孔径单元紧密贴附在厚度为0.05 mm、介电常 数为3(正切损耗忽略不计)的薄介质两侧,周期 子单元1和2的其他结构参数为: $L_1=2.0$ mm, $w_1=0.3$ mm, $L_2=2.0$ mm, $w_2=0.6$ mm, $L_3=$ 1.4 mm, $w_3=0.2$ mm, $L_4=2.0$ mm, $w_4=0.6$ mm。

当 TE 和 TM 极化平面电磁波垂直入射时, 该宽带 CCFSS 在反射方向的电磁传输特性曲 线如图 3 所示。由图 3 可知,当电场振动方向与 y轴平行(TE)时,该结构的-3 dB 带宽高达 9 GHz(13.33~22.33 GHz),-1 dB 带宽为 7.93 GHz(13.61~21.54 GHz);当电场振动方向与x轴平行(TM)时,该结构的-3 dB 带宽可达 8.14 GHz(13.19~21.33 GHz),-1 dB 带宽为 7.12 GHz(13.36~20.48 GHz)。显然,全波数 值计算得到的 CCFSS 的带宽在理论范围内,且 该 FSS 结构的阻带顶部平坦,边缘陡直性 较好。



Fig. 3 Reflection of broadband composite coupled FSS

3.2 扫描角度对电磁传输特性的影响

为验证 CCFSS 的入射角度稳定性,选取 CCFSS 的结构参数及周期单元间隔与3.1节保 持一致,TE和TM极化平面电磁波分别以不同 角度入射时,CCFSS 的电磁传输特性曲线如图4 所示。

由图4可知,CCFSS具有良好的入射角度稳 定性,能够保持较好的平顶陡直特性。电磁波在 0°~30°扫描时,扫描角度对CCFSS电磁传输特 性的影响较小,其带宽基本不变。扫描角度增加 至50°时,无论是TE极化波入射,还是TM极化 波入射,CCFSS的带宽均减小,但仍能保证在 14~20 GHz内具有良好的反射特性。





4 实 验

采用印刷电路板(Printed Circuit Board, PCB)技术制备了 500 mm×500 mm 的 CCFSS 实验样件,实验样件的各结构参数与本文第3部 分保持一致。其中,Y形贴片阵列和Y形孔径阵 列均由铜箔构成,耦合电介质为聚酰亚胺。该 FSS的剖面高度主要由耦合电介质厚度决定,即 剖面高度仅为0.05 mm,因此,其结构具有极低 的剖面,易于随形贴附,具有薄、轻、柔的特性。

测试设备及实验样件如图 5 所示,测试频段 为10~24 GHz,入射电磁波为 TE 极化波和 TM 极化波,入射角度分别为0°,30°和 50°。采用透波 法在微波暗室进行测试,忽略耦合介质正切损 耗,则 CCFSS 在 10~24 GHz 的反射特性可由反 射率=1-透射率导出。TE 和 TM 极化波以不 同角度入射时,该FSS 在反射方向的电磁传输特 性测试结果如图 6 所示。

当 TE 极化波分别以 0°, 30°和 50°人射时, CCFSS 具有较为稳定的电磁传输特性。TE 极 化波以 0°和 30°入射时,该宽带 FSS 的电磁传输 特性基本无变化, -3 dB 带宽为 8.85 GHz (13.67~22.52 GHz), -1 dB 带宽为 7.56 GHz



图 5 测试设备和FSS样件 Fig. 5 Measurement setup and FSS sample

(14.04~21.6 GHz)。TE极化波以50°入射时, 该宽带FSS的-3 dB带宽为8.3 GHz(13.67~21.97 GHz),-1 dB带宽为7.23 GHz(14.04~21.27 GHz)。

当TM极化波分别以0°,30°和50°入射时,该 宽带FSS仍具有较为稳定的电磁传输特性。TM 极化波以0°入射时,该宽带FSS的-3dB带宽 为8.37 GHz(13.08~21.45 GHz),-1dB带宽 为7.15 GHz(13.34~20.49 GHz)。TM极化波 以30°入射时,该宽带FSS的-3dB带宽为 7.94 GHz(13.08~21.02 GHz),-1dB带宽为 6.64 GHz(13.34~19.98 GHz)。TM极化波以 50°入射时,该宽带FSS的-3dB带宽为7.64 GHz(13.08~20.72 GHz),-1dB带宽为6.46 GHz(13.34~19.8 GHz)。



图 6 宽带 CCFSS 电磁传输特性的测试结果与仿真结果对比



测试结果表明,CCFSS的-3dB带宽最高 可达8.85GHz,具有良好的入射角度稳定性,其 阻带顶部平坦、边缘陡直性较好。测试结果与仿 真结果基本一致。

5 结 论

为实现具有稳定传输特性的低剖面、宽带 FSS,本文从Y形单元构成的耦合型FSS结构出 发,基于相位、振幅调制理论,提出一种剖面高度 仅为0.05 mm的复合耦合型宽带FSS。理论分 析和实验测试表明,该宽带FSS的-3dB仿真带 宽为9GHz,-3dB测试带宽可达8.85GHz,入 射角度为50°时具有较为稳定的传输特性,其阻 带顶部平坦、边缘陡直性好。相较于近年相关研 究^[13-14],本文提出的宽带FSS结构在剖面高度方 面具有优势,具有薄、轻、柔的特性,更适用于空 间受限、大曲率随形贴附的应用环境。

参考文献:

- [1] MA Q, BAI G D, JING H B, et al. Smart metasurface with self-adaptively reprogrammable functions [J]. Light: Science & Applications, 2019, 8: 98.
- [2] 程宏,李洪涛,韩彦军,等.基于介质超表面的宽 谱、大偏转角近红外光束偏转器[J]. 光学 精密工 程,2020,28(9):1873-1880.
 CHENG H, LI H T, HAN Y J, et al. Near-infrared beam deflector with broadband and large deflection angle based on dielectric metasurface [J]. Optics and Precision Engineering, 2020, 28(9): 1873-1880. (in Chinese)
- [3] 王进东, 叶文成, 张伟婷, 等. 超构表面红外分光
 阵列设计[J]. 光学精密工程, 2021, 29(4):
 674-681.

WANG J D, YE W CH, ZHANG W T, *et al.* Design of infrared metasurface splitter arrays [J]. *Opt. Precision Eng.*, 2021, 29(4): 674-681. (in Chinese)

- [4] MUNK B A. Frequency Selective Surfaces [M]. Hoboken: John Wiley & Sons, Inc., 2000.
- [5] 徐阳,高劲松,徐念喜,等.低频带通与带阻自由 切换的频率选择表面[J]. 光学精密工程,2018, 26(1):142-149.
 XUY,GAOJS,XUNX, et al. A frequency-selective surface structure arbitrarily switched between band-pass and band-stop responses at low frequency [J]. Opt. Precision Eng., 2018, 26(1): 142-149. (in Chinese)
- [6] LUO Y B, ZENG Q S, YAN X, et al. A graphene-based tunable miniaturized-element frequency selective surface in terahertz band and its application in high-isolation multiple-input multiple-output system [J]. Microwave and Optical Technology Let-

利用相邻周期子单元间的相位、振幅相互调 制实现宽带FSS是一个新方法,基于该方法提出 的宽带FSS结构不仅具有低剖面的优势,还具有 稳定传输和宽工作带宽的巨大潜力,使FSS结构 在应用空间受限、大曲率情况下仍能表现出良好 的电磁传输特性。在今后的工作中,进一步展宽 低剖面FSS的工作带宽及增强入射角度稳定性 将作为研究的重点。

ters, 2019, 61(12): 2789-2794.

- [7] DENG T W, YU Y F, SHEN Z X, et al. Design of 3-D multilayer ferrite-loaded frequency-selective rasorbers with wide absorption bands [J]. IEEE Transactions on Microwave Theory and Techniques, 2019, 67(1): 108-117.
- [8] SHARMA A, PANWAR R, KHANNA R. Experimental validation of a frequency-selective surfaceloaded hybrid metamaterial absorber with wide bandwidth[J]. *IEEE Magnetics Letters*, 2019, 10: 1-5.
- [9] HUANG F, BATCHELOR J C, PARKER E A. Interwoven convoluted element frequency selective surfaces with wide bandwidths [J]. *Electronics Letters*, 2006, 42(14): 788.
- [10] BARBAGALLO S, MONORCHIO A, MANARA G. Small periodicity FSS screens with enhanced bandwidth performance [J]. *Electronics Letters*, 2006, 42(7): 382.
- [11] 王秀芝.小型化频率选择表面研究[D].北京:中国科学院大学,2014.
 WANG X ZH. Study on the Miniaturized-Element Frequency Selective Surfaces [D]. Beijing: University of Chinese Academy of Sciences, 2014. (in Chinese)
- [12] 杨仕林.基于电磁耦合结构的频率选表面研究
 [D].长沙:国防科技大学,2017.
 YANG SH L. The Study of Frequency Selective Surface Base on EM Coupling[D]. Changsha: National University of Defense Technology, 2017. (in Chinese)
- [13] ABDOLLAHVAND M, FOROORAGHI K, ENCINAR J A, et al. Design and demonstration of a tri-band frequency selective surface for space applications in X, K, and Ka bands [J]. Microwave and Optical Technology Letters, 2020, 62

(4): 1742-1751.

- [14] 章一雄.新型宽带和多频带三维频率选择表面研究[D].南京:南京邮电大学,2019.
 ZHANG Y X. Research on 3D Frequency Selective Surface with Wide Band and Multiple Bands
 [D]. Nanjing: Nanjing University of Posts and Telecommunications, 2019. (in Chinese)
- 作者简介:



焦健(1987-),女,黑龙江齐齐哈尔 人,讲师,2015年于中国科学院长春光 学精密机械与物理研究所获得博士学 位,主要从事频率选择表面及功能性 薄膜材料的研究。E-mail: xinhe7hl@ 126.com [15] 焦健,徐念喜,冯晓国,等.基于互补屏的主动频 率选择表面设计研究[J]. 物理学报,2013,62 (16):167306.

JIAO J, XU N X, FENG X G, *et al.* Design and study of the active frequency selective surface based on the complementary screen[J]. *Acta Physica Sinica*, 2013, 62(16): 167306. (in Chinese)

通讯作者:



高劲松(1968-),男,吉林白城人,研 究员,博士生导师,1989年于浙江大学 获得学士学位,2005年于中国科学院 长春光学精密机械与物理研究所获得 博士学位,主要从事光学薄膜、红外金 属网栅、频率选择表面等方面的研究。 E-mail: gaojs@ciomp.ac.cn