文章编号:1001-9014(2019)06-0733-06

DOI:10. 11972/j. issn. 1001-9014. 2019. 06. 009

# 基于非均匀硅基光栅的太赫兹选频反射器

## 张 腾, 王丽艳, 王新源, 崔 彬, 杨玉平\* (中央民族大学理学院,北京 100081)

摘要:亚波长尺寸介质光栅作为一种特殊的周期性结构已经在滤波器、反射器、耦合器和传感器等方面取得了重要的进展,其中非均匀光栅具有极大的设计自由度,使其可以在太赫兹波段具有宽频带、高反射的特点,而且不同的 光栅常数和填充因子会引起光栅光谱的频移,从而实现选频反射.文章设计并加工了一种非均匀硅基光栅,并利用 反射式太赫兹时域光谱系统测试其反射特性并对其选频特征进行有限元分析.结果表明该非均匀硅基光栅大赫兹 选频反射器不但具有频带宽、反射率高等优点,还具有结构简单、体积小、易于加工制作和工艺容差大等特征. 关键 词:太赫兹;光栅;反射器;选频 中图分类号:0433. 文献标识码: A

# Frequency-selective THz reflectors based on nonuniform silicon gratings

ZHANG Teng, WANG Li-Yan, WANG Xin-Yuan, CUI Bin, YANG Yu-Ping<sup>\*</sup> (School of Science, Minzu University of China, Beijing 100081, China)

Abstract: As a special periodic structure, sub wavelength gratings have made important progress in filters, reflectors, couplers, sensors and so on. Among them, the non-uniform grating has a great degree of design freedom, which enables it to have the characteristics of wide bandwidth and high reflectivity in terahertz range. Moreover, different grating constants and filling factors will lead to high selectivity in frequency spectrum, thus achieving tunable reflectors. In this paper, a non-uniform, silicon-based grating was designed and fabricated, and its reflection characteristics were measured by terahertz timedomain spectroscopy in reflection mode and calculated by finite element method. The results show that the non-uniform, high-selectivity, silicon-based grating not only has the advantages of wide frequency band and high reflectivity, but also has the characteristics of simple structure, small size, easy fabrication and large process tolerance.

Key words: terahertz, grating, reflector, frequency selective PACS:42.79Fm, 742.79. Dj, 07.57. Ty, 07.60. Hv

### 引言

宽频带、频率选择、高反射率太赫兹(THz)滤波 器对实现太赫兹波段雷达成像、无线通信、低损谐 振腔等应用至关重要<sup>[1-3]</sup>.但是,普通介质由于折射 无法获得高反射率;而金属虽然能获得接近100% 的高反射率,却不具备选频特性.近年来,常规金属 型超材料(Metamaterials)作为一种人工结构体系, 利用各种共振(如金属开口劈裂环的磁共振和金属 线的电共振)机制,在共振频率附近实现太赫兹波 在界面的高反射率滤波器;并且其共振频率和带宽

收稿日期:2019-02-16,修回日期:2019-09-17 **Received date**:2019-02-16, **Revised date**:2019-09-17

**基金项目:**国家自然科学基金(11574408),国家重点研发计划(2017YFB00405400),国家民委"中青年英才"培养计划(2016-03-02),中央民族 大学大学生创新性实验计划(URTP2019110002)

Foundation items: Supported by National Natural Science Foundation of China (11574408), the National Key R&D Program of China (2017YFB0405400), The Young-talent Plan of State Affairs Commission (2016-3-02), the Undergraduate Innoviative Test Program funded by Minzu University of China(URTP2019110002).

**作者简介**(Biography):张腾(1996-),男,山东滨州人,硕士,主要进行太赫兹光谱、成像以及传感技术研究. E-mail:sdhmzt@foxmail.com \* 通讯作者(Corresponding author): E-mail:ypyang@muc.edu.cn

可以通过改变电、磁共振单元的形状、尺寸、周期和 材料任意调节<sup>[3-11]</sup>.

但是,金属薄层的色散和吸收效应会引起入射 场的能量损耗,降低了表面的反射率;其次,还会降 低表面等离子体共振的品质因子,等等.

最近,基于高介电常数全介质超材料(Dielectric Metamaterials)的米谐振为设计可控的滤波和反 射器件提供了更为广阔的空间.由于介电颗粒与电 磁波通过极化电流相互作用既能够产生电谐振 (electric dipole)又能产生磁谐振(magnetic dipole), 并可以通过改变颗粒的尺寸和材料的介电性质调 节谐振的频率和状态.与常规金属型超材料相比, 全介质超材料的米谐振可以避免金属层的色散吸 收和能量损耗.另外,由于米氏共振频率处的电场 和磁场主要局域在介质单元内部,频率和带宽取决 于颗粒的尺寸、形状和占空比,对光波的入射角度 和极化不敏感,且受晶格无序的影响比较小.2010 年,A. B. Evlyukhin等人<sup>[12]</sup>首次模拟得出硅纳米球 阵列在光学波段可以实现选频高反射功能;2013 年,B. Slovick等人<sup>[13]</sup>进一步从理论上讨论硅纳米球 阵列实现高反射功能需要满足的单负条件;2014 年,P. Moita等人<sup>[14]</sup>利用硅介质柱阵列在近红外波 段首次实验得到选频高反射器.在太赫兹波段,D. Mittleman 等人<sup>[15]</sup> 2006年采用聚丙烯/高阻硅构成的 一维光子晶体介质镜,实现了一种适合330~370 GHz频段无线通讯,具有较高的反射率和全方位反 射,但是其加工技术复杂、反射带宽较窄、实用价值 不高.2015年,我们基于一维硅基光栅和氧化锆微 球的全介质超材料,初步研究了TE和TM模式下激 发出的电谐振和磁谐振,获得了峰值反射率高达 99%、平均反射率高达97.9%的THz反射器及其反 射率随形状、占空比、周期等因素的影响[16].

在近红外波段的亚波长衍射光栅的研究中,在 特定光栅结构和特定波长入射的情况下会出现一 种异常的衍射现象,即泄漏模谐振,它的主要表现 形式为在某个宽谱内出现很高的透射系数或反射 系数,且其透射和反射特性强烈依赖于光栅的周期 特性.与均匀光栅相比,非均匀光栅在设计自由度、 控制光栅区域光场分布、操控入射波在光栅表面的 反射传输,实现宽频带、可调谐、高反射器件具有巨 大优势<sup>[17-19]</sup>.但是,基于泄漏模理论的高透射或高反 射系数强烈依赖于光栅的周期性和入射波与光栅 的相位匹配条件.针对以上问题,本文基于米谐振 理论,设计并优化了一种对太赫兹波具有高反射率 特征的非均匀硅基光栅结构,其电磁特性并不依赖 于它的周期特性和相位匹配条件,而是依赖于每个 周期内的单元结构;并利用反射式太赫兹时域光谱 系统测试其反射特性并对其选频特征进行模拟分 析.结果表明该非均匀光栅硅基太赫兹选频反射器 不但具有频带宽、反射率高等优点,还具有结构简 单、体积小、易于加工制作和工艺容差大等特征.

#### 1 实验器材

#### 1.1 硅基光栅的制备

利用激光直写系统加工非均匀、自立式的硅基 光栅反射器.我们采用的激光直写系统由刻写激光 调制模块、激光运动模块、平场透镜和工作平台组 成,如图1(a)所示.其中激光调制模块主要用来提 供光源并调制得到加工样品所需的激光束;从激光 器中输出的光束,由安装在高速精密电机上的两个 反射镜(M1和M2)控制,以实现光束的运动打标,每 个反射镜都沿着单一的轴线运动,电机的运动速度 非常快,并且惯性非常小;平场扫描振镜(Lens)将激 光束在整个打标平面内形成均匀大小的聚焦光斑. 实验采用的是Enpon系列固态纳秒激光器,平均功 率在0~50W连续可调,一般不低于5W,激光波长 为355 nm,激光刻蚀速度为100 mm/s.

利用激光打标机加工出的二元多齿非均匀光 栅样品的普通光学照片和显微放大照片如图1(c) 和(d)所示.选用厚度(t)为100μm的高阻硅作为基 片,对太赫兹波的损耗可以忽略,且材料的色散也 忽略不计.相对于入射波波长(100μm~1mm)来 说,光栅在y方向是无线延伸的,光栅的周期、宽度 以及缝隙宽度分别用T、x<sub>1</sub>、x<sub>2</sub>、x<sub>3</sub>、x<sub>4</sub>表示,如图1(b) 所示.

#### 1.2 反射光谱的测试

采用自主搭建的反射式太赫兹时域光谱系统 对加工光栅的反射特征进行测试,如图2所示.该 反射系统需要三个离轴抛物面镜和两个硅片实现, 由光电导天线A产生的太赫兹波经过第一个抛物面 镜PM1后变成准直光束,并透过硅片S1到达第二个 抛物面镜PM2上,然后垂直聚焦照射到光栅结构G 上,TM偏振太赫兹波(THz波的电场矢量与光栅硅 柱垂直)在0级被高效的反射,并沿原路返回,当 THz波束再次照射到硅片S1时,由于硅片与光束方 向成45°,所以会有一部分光束反射到第三个抛物 面镜PM3上,最后再汇聚到电光探测晶体(EO)上. 经硅片S2反射的探测光与太赫兹波共线地在EO晶体上传输,并通过电光取样的方法测试太赫兹波随时间变化的时域波形.



图1 (a)激光直写加工系统示意图,(b)二元多齿光栅结构 示意图,(c)光学照片,(d)显微放大图片

Fig.1 (a) Schematic diagram of laser direct writing machining system, (b) multi-subpart profile grating, (c) low- and (d) high-magnification images of the fabricated grating



图 2 反射式太赫兹时域光谱测试系统示意图 Fig. 2 Schematic diagram of THz-TDS system in reflection mode

测试是在干燥的氮气环境中进行的,积分时间 为 300 ms,有效光谱波段范围为 0.2~2.5 THz,扫 描长度超过 80 ps.将经过金属表面和光栅样品表面 反射的太赫兹脉冲分别作为参考脉冲和反射脉冲, 并做傅里叶变换得到它们的频谱  $E_{ref}(\omega)$ 和  $E_r(\omega)$ . 对比反射脉冲  $E_r(\omega)$ 和参考脉冲  $E_{ref}(\omega)$ ,整个非均 匀光栅的振幅反射率可表示为  $r=E_r(\omega)/E_{ref}(\omega)$ .

#### 2 非均匀光栅反射镜的结构设计与优化

采用有限元分析方法(FEM)和CST微波工作室 模拟软件对图1(b)所示的基本结构单元进行了模 拟计算.其中 $T_{x_1,x_2,x_3,x_4}$ 分别设计成250、70、80、 50、50 µm,光栅的厚度t = 100 µm,入射光束为TM 模式(太赫兹波磁场方向与硅柱方向相同),模拟得 到的振幅反射率如图3所示,发现该光栅结构在 1.03~1.18 THz 波段的反射率大于98.2%.同时, 在该位置,TM 波存在两个透射谷点,位于1.06 THz 和1.14 THz处,其分别对应着一个米氏谐振,各自 在硅柱截面处的磁场分布如图3(b-c)所示.



图 3 (a) 二元周期光栅(x<sub>1</sub>/x<sub>2</sub>/x<sub>3</sub>/x<sub>4</sub> = 70/80/50/50 μm)的仿真 反射谱及透射谱,以及在 1.06 THz 和 1.14 THz 处的磁场分布 ((b)和(c))和感应产生的电流矢量分布((d)和(e))

Fig.3 (a) Simulated reflection and transmission spectra of binary periodic grating  $(x_1/x_2/x_3/x_4 = 70/80/50/50 \ \mu\text{m})$ , magnetic field ((b) and (c)) and vector distribution of induced current ((d) and (e)) at frequencies of 1.06 and 1.14 THz, respectively.

由于TM偏振太赫兹波的磁场矢量恰好沿硅柱 方向振动(y方向),根据法拉第电磁感应定律,变化 的磁场会在垂直于硅柱的截面上感应出环状的电 场(电流),由于TM偏振太赫兹波的磁场变化而产 生的感应电流分布如图3(d)和3(e)所示.可以看 出,不同共振频率处,磁场与感应电流的分布不同, 此器件的高反射效率及宽带特性来源于此两个米 氏共振的共存及相互作用.在低频端(1.06 THz), 两个硅柱共同作用,强度相当;在高频端(1.14 THz),第二个硅柱起决定性作用,且为高阶共振.此 非均匀多齿结构光栅的形状调制能有效增加高反 射率的带宽宽度;此外,反射镜高反射率及宽带特 性还与构成材料的高折射率差有关,高折射率差的 光栅层能够扩展谐振区域,从而有利于高反射率特 性的形成,增强此器件的性能. 在周期(T)不变的情况下,继续研究了硅柱宽 度和缝隙宽度对反射谱的影响,如图4所示.图(ab)使第二根硅柱的宽度分别向两个方向增加或减 小5μm.可以看出,随着第二根硅柱宽度减小,反射 谱向高频方向移动,谱宽逐渐增加,且反射率始终 保持在97.4%以上.改变第一根硅柱宽度时,光谱



图4 调制宽度变化对非均匀光栅反射性能的影响

Fig.4 The effect of width change on the reflection performance of non-uniform grating

变化如图(c-d)所示,随着第一根硅柱宽度的增加, 反射谱向低频方向移动,反射谱谱宽逐渐增加,且 反射率始终保持在95.2%以上.改变光栅中空隙 宽度,如图(e)、(f),可以看到反射光谱的频移及宽 度变化很小,表明该非均匀光栅的高反射特性随光 栅的周期特性影响不大.综合图4可知,非均匀介 质光栅的高反射范围主要取决于光栅硅柱的几何 尺寸,中间空隙的影响相对较弱.其中,第一根硅柱 主要影响反射区的低频端,第二根硅柱主要影响反 射区的高频端,与图3(b-e)中的模拟结果一致.因 此,可以通过改变光栅结构来实现选频反射.

#### 3 实验结果分析

根据前面的模拟结果可知,在设计光栅时还可 以使两根硅柱的宽度差别大一些,以便得到更宽的 光谱. 当结构参数为 x<sub>1</sub>/x<sub>2</sub>/x<sub>4</sub> = 40/110/100/50 μm 时,模拟结果显示,高反射区的范围明显增宽,在 0.80~0.95 THz范围内反射率始终保持在90%以 上,如图5(a)所示.利用紫外激光直写技术加工该 设计光栅,我们采用图2所述的反射式太赫兹时域 光谱仪,先在样品架上放置一个镀铝平面反射镜, 采集经铝镜反射回来的太赫兹信号作为参考信号 (E<sub>ref</sub>);然后将铝镜取下,在同样的位置(严格复位) 放置加工好的二元周期硅光栅,再对它的反射信号 进行测试采集作为样品信号(E\_);对比样品反射脉  $\mu E_r(\omega)$ 和参考脉冲 $E_{ref}(\omega)$ ,获得非均匀光栅的振 幅反射率  $r=E_r(\omega)/E_{ref}(\omega)$ , 如图 5(b) 所示. 与模拟 结果基本一致,在0.82~0.98 THz范围内反射率在 90%以上.但是,模拟结果和实验测试结果仍存在 一定的误差,主要原因有两点:(1)激光直写加工工 艺受光斑尺寸的限制,光栅的几何尺寸存在一定的 误差;(2)仿真和实验虽然都使用无掺杂硅片,但是 在光栅制作过程中硅表面接触激光的地方温度很 高,部分表面变为二氧化硅,并掺杂一定量的离子, 对太赫兹产生了吸收[20].

当两个硅柱间宽度差进一步增大时,高反射区 的带宽也会进一步增大.但是,在平坦的高反射率 谱线上会出现反射凹点,并且随着两个硅柱间宽度 差的进一步扩大,反射曲线会分裂成两个峰并分别 向高频和低频移动,这是由于宽频段、平坦的反射 曲线是由两个较窄带宽的米氏共振相互作用而形 成的,如图3所示.因此,两个硅柱的宽度要根据实 际应用选取合适的差值,使得高反射频段范围尽可 能大而又不会产生分裂峰.



图 5 二元周期光栅  $(x_1/x_2/x_3/x_4 = 40/110/100/50 \mu m)$ 的仿真 (a)和实验(b)反射光谱图

Fig. 5 (a) Simulated and (b) measured reflection spectra of binary periodic grating  $(x_1/x_2/x_3/x_4 = 40/110/100/50 \ \mu m)$ 

#### 4 结论

本文基于米谐振耦合机制,设计并优化了一种 二元周期硅基光栅结构,实现了对太赫兹脉冲的高 反射率、选频调制.其中,对太赫兹波的选频反射是 通过改变二元周期光栅单元结构中两个硅柱的宽 度实现的.初步研究发现:光栅周期不变时,两个硅 柱的宽度差别越大,高反射区的频率范围越宽;同 时,为了避免高反射区间分裂,两个硅柱的宽度差 别不宜过大;但是,光栅参数与光栅反射性能之间 的关系式还有待进一步研究.另外,我们采用激光 直写和自主搭建的太赫兹时域光谱系统,以结构参 数为x<sub>1</sub>/x<sub>2</sub>/x<sub>3</sub>/x<sub>4</sub> = 40/110/100/50 µm 的二元周期光栅 为研究对象,对其进行加工与测试,并进一步研究 了它在太赫兹波段的选频反射特征.实验结果与仿 真结果一致,表明文中设计制作的硅基一维非均匀 光栅是一种宽带、高选频特征的太赫兹反射器.

#### References

 Das S, Reza K M, Habib M A. Frequency selective surface based bandpass filter for THz communication system [J]. Journal of Infrared, Millimeter, and Terahertz Waves, 2012, 33(11): 1163-1169.

- [2] Dickie R, Cahill R, Fusco V, et al. THz frequency selective surface filters for earth observation remote sensing instruments [J]. IEEE Transactions on Terahertz Science and Technology, 2011, 1(2): 450-461.
- [3] Sarabandi K, Behdad N. A frequency selective surface with miniaturized elements [J]. *IEEE Transactions on Antennas* and Propagation, 2007, 55(5): 1239-1245.
- [4] Krumbholz N, Gerlach K, Rutz F, et al. Omnidirectional terahertz mirrors: a key element for future terahertz communication systems [J]. Applied Physics Letters, 2006, 88 (20): 202905-0.
- [5] Winnewisser C, Lewen F, Weinzierl J, et al. Transmission features of frequency selective surface components in the far infrared determined by terahertz time-domain spectroscopy[J]. Applied Optics, 1999, 38(18): 3961-3967.
- [6] Oliver P, René, Beigang, Marco R. Highly selective Terahertz bandpass filters based on trapped mode excitation [J]. Optics Express, 2009, 17(21): 18590-18595.
- [7] Han N R, Chen Z C, Lim C S, et al. Broadband multi-layer terahertz metamaterials fabrication and characterization on flexible substrates [J]. Optics Express, 2011, 19 (8): 6990-6998.
- [8] Zhang X Q, Li Q, Cao W, et al. Equivalent circuit analysis of terahertz metamaterial filters [J]. Chinese Optics Letters, 2011, 9(11): 110012.
- [9] Chiang Y J, Yang C S, Yang Y H, et al. An ultrabroad terahertz bandpass filter based on multiple-resonance excitation of a composite metamaterial [J]. Applied Physics Letters, 2011, 99(19): 191909-0.
- [10] Wang D S, Chen B J, Chan C H. High-selectivity bandpass frequency-selective surface in terahertz band [J]. *IEEE Transactions on Terahertz Science and Technology*, 2016, 6(2): 284-291.
- [11] Zhai D W, Yang Y P, Geng Z Y, et al. A high-selectivity thz filter based on a flexible polyimide film [J]. IEEE

Transactions on Terahertz Science and Technology, 2018, 8(6): 719–724.

- [12] Evlyukhin A, Reinhardt C, Seidel A, et al. Optical response features of Si-nanoparticle arrays [J]. Physical Review B: Condensed Matter and Materials Physics, 2010, 82(4): 45404-0.
- [13] Slovick B, Yu Z G, Berding M, et al. Perfect dielectricmetamaterial reflector [J]. Physical Review B: Condensed Matter and Materials Physics, 2013, 88 (16): 5514– 5518.
- [14] Moitra P, Slovick B A, Gang Yu Z, et al. Experimental demonstration of a broadband all-dielectric metamaterials perfect reflector [J]. Applied Physics Letters, 2014, 104 (17): 171102.
- [15] Krumbholz N, Gerlach K, Rutz F, et al. Omnidirectional terahertz mirrors: a key element for future terahertz communication systems [J]. Applied Physics Letters, 2006, 88 (20): 202905-0.
- [16] Yang Y P, Cui B, Geng Z X, et al. Terahertz magnetic and electric Mie resonances of an all-dielectric one-dimensional grating and their sensing capability [J]. Applied Physics Letters, 2015, 106(11): 111106.
- [17] Wu H M, Xiao W B, LiuX S, et al. A polatizing beam splitter based on Mirco-Nano Multi-Subparts Resonant Grating [J]. Applied Physics Letters, 2016, 6 (12): 273-280.
- [18] Wu H, Huang L, Xiao Y, et al. A wideband reflector realized by a subwavelength multi-subpart profile grating structure[J]. Journal of Optics, 2013, 15(3): 5703.
- [19] Liang T K, Tsang H K. Integrated polarization beam splitter in high index contrast silicon-on-insulator waveguides
  [J]. *IEEE Photonics Technology Letters*, 2005, 17(2): 393-395.
- [20] Zhai D, Liu H, Sedao X, et al. Optically induced abnormal terahertz absorption in black silicon [J]. Chinese Physics B, 2018, 27(2): 027802.