文章编号: 1005-5630(2023)03-0087-08

DOI: 10.3969/j.issn.1005-5630.2023.003.012

可见光和近红外区域宽带超材料吸收器的设计

陈 龙,许明珠,高善虎,高秀敏,董祥美,庄松林 (上海理工大学光电信息与计算机工程学院,上海 200093)

摘要: 电磁波吸收器是一种能够吸收和湮灭电磁波的装置, 广泛应用于军事、科技和人民生活的各个领域。基于超材料的吸收器由于其强大的吸收电磁波的能力、超薄特性以及设计的 灵活性而受到广泛关注。但此类吸收器存在带宽窄的问题,因此,设计了一种基于金属-介电-金属(metal-dielectric-metal, MDM)结构的宽带超材料吸收器。对其吸收原理和物理机制进行 了分析,并对其结构参数进行了仿真模拟。结果表明,超材料吸收器对于490~1790 nm 的 入射光的吸收率高于80%, 平均吸收率可达90%,最佳工作角度为30°。此外,通过修改单 元结构的对称性,可以实现偏振相关调控。所提出的超材料吸收器非常适合于太阳能光伏、 光通信、滤波和传感等方面的应用。

关键词: 吸收器设计; 超材料; 多层结构; 宽带吸收; 偏振可调吸收器 中图分类号: O 436.2 文献标志码: A

Design of broadband metamaterial absorber in the visible and near-infrared region

CHEN Long, XU Mingzhu, GAO Shanhu, GAO Xiumin, DONG Xiangmei, ZHUANG Songlin (School of Optical-Electrical and Computer Engineering, University of Shanghai for Science and Technology, Shanghai 200093, China)

Abstract: An electromagnetic wave absorber is a device that can absorb and annihilate electromagnetic waves, which is widely used in various fields of military, science and technology, and people's livelihood. Absorbers based on metamaterials have received considerable attention due to their potent ability to absorb electromagnetic waves, ultra-thin characteristics, and design flexibility. In this paper, we design a broadband metamaterial absorber based on metal-dielectric-metal (MDM) structure, and analyze the absorption principle and physical mechanism, and simulate the parameters of the structure. The results show that the metamaterial absorber has an absorption rate higher than 80% for incident light from 490-1790 nm, with an average absorption rate of up to 90% and an optimal operating angle of 30°. In addition, the polarization-dependent tuning can be performed by modifying the symmetry of the cell structure. The proposed broadband metamaterial

收稿日期: 2022-12-13

基金项目: 国家重点研发计划重点专项子课题 (2017YFB0503102-3)

第一作者:陈 龙 (1997—),男,硕士研究生,研究方向为超表面功能器件。E-mail: 1329645452@qq.com 通信作者:董祥美 (1977—),女,高级实验师,研究方向为矢量光场调控。E-mail: mmsoap@163.com

absorber is well suited for solar photovoltaic, optical communication, filtering and sensing applications.

Keywords: design of absorber; metamaterial; multilayer structure; broadband absorb; polarization adjustable absorber

引 言

超材料是一种具备特殊物理性质的人工复合材料,在雷达天线^[1-3]、传感^[4-6]、全息^[7-9]和透镜^[10-12]等方面有着广泛的应用前景。而基于超材料的吸收器是指能对位于工作波长的电磁波进行有效吸收的器件,其广泛应用于太阳能光伏^[13-14]、传感^[15-16]、光通信^[17-18]等领域。自从Landy等^[19]提出了第一个超材料完美吸收器以来,大量基于超材料的完美吸收器被模拟和制造出来,吸收频率也从微波波段扩展到太赫兹^[20]、红外和可见光^[21-26]。

可见光到近红外波段的宽带超材料吸收器在 能源和传感方面应用广泛, 备受关注。例如, Hoa 等^[21]提出了一种基于多层视锥体结构的吸 收器, 覆盖了 480~1 480 nm 处的可见光和近红 外区域,吸收率高于90%。Luo等^[22]演示了一种 由两层镍薄膜覆盖的圆柱体阵列吸收器,对于 整个可见光区域(400~700 nm)的吸收率高于 90%。Hoque 等^[23] 提出一种由钨和镍制成的吸 收器,在478~697 nm 波段实现 80% 以上的吸 收。Devendran 等^[24] 提出一种基于十字形黄金谐 振器的宽带太阳能吸收器,在 500~3 000 nm 波 段实现 60% 以上的吸收。Parmar等^[25] 设计了一 款基于方形黄金谐振器的太阳能吸收器,在 600~1 000 nm 波段的平均吸收率达到 78%。 Surve 等^[26] 提出基于石墨烯的超表面太阳能吸收 器,设计了4种不同的黄金谐振阵列,效果最好 的一组在 200~800 nm 波段的平均吸收率可达 92%。上述技术虽然都提升了吸收带宽和吸收 率,但不管是多层结构的设计还是黄金和石墨烯 的运用都会使其制造和量产受到限制。因此,有 必要设计一种配置简单、制造相对容易、宽带吸 收完美的吸收器。

本研究设计了一种基于金属-介电-金属 (metal-dielectric-metal, MDM)结构的超材料吸

收器,包括钛圆盘层、玻璃介电层和铝衬底层。 仿真结果表明,超材料吸收器的有效吸收范围 为490~1790 nm,平均吸收率达到90%。进一 步调整光源的入射角度,吸收器在斜入射角 为±30°时,在476~1697 nm波长范围内的平均 吸收率可达89.9%。所提出的超材料吸收器非常 适合于光通信、太阳能光伏、滤波和传感等方面 的应用。此外,通过调节结构单元的对称性,还 优化出一款单波长的偏振敏感吸收器,非常适合 应用于偏振检测。

1 原理与单元结构设计

1.1 原理

本文中超材料吸收器的结构参数小于工作波 长,因此在研究其与入射光的相互作用时,可根 据等效介质理论^[27]对其进行分析。在等效介质 理论中将超材料吸收器视为一种均匀材料,使 用*S*参数反演法对其进行表征。电磁波从不同端 口入射超材料吸收器得到的散射参数如图1所 示:从端口1入射时,可以得到反射系数*S*₁₁和 透射系数*S*₂₁,从端口2入射时,可以得到反射 系数*S*₂₂和透射系数*S*₁₂。



光波入射到吸收器表面时会发生反射、透射 和吸收,所以超材料吸收器的吸收率 *A*(ω)可以 表示为^[28]

• 88 •

$$A(\omega) = 1 - R(\omega) - T(\omega) = 1 - |S_{11}(\omega)|^2 - |S_{21}(\omega)|^2$$
(1)

式中: $R(\omega)$ 为反射率; $T(\omega)$ 为透射率; $S_{11}(\omega)$ 为反射系数; $S_{21}(\omega)$ 为反射系数; ω 为入射光波的角频率。由于透射光谱受到不透明底部金属薄膜的抑制,且金属层的深度远大于趋肤深度,所以超材料吸收器不会发生透射,即 $T(\omega)=S_{21}(\omega)=0$,则式(1)可以简化为

$$A(\omega) = 1 - R(\omega) = 1 - |S_{11}(\omega)|^2$$
(2)

整个超材料吸收器的传输矩阵 T 可以表示为

$$\boldsymbol{T} = \begin{bmatrix} \cos(nkd) & -\frac{z}{k}\sin(nkd) \\ \frac{k}{z}\sin(nkd) & \cos(nkd) \end{bmatrix}$$
(3)

式中: n和z分别为超材料吸收器的折射率和阻抗; k为传播波数; d为超材料吸收器的厚度。 其中 n和z与超材料吸收器的等效介电常数μ和 等效磁导率ε之间的关系为

$$\varepsilon = n/z, \quad \mu = nz$$
 (4)

散射矩阵 S 的各个分量可由传输矩阵 T 表示为

$$\begin{cases} S_{11} = \frac{T_{11} - T_{22} + (ikT_{12} - T_{21}/ik)}{T_{11} + T_{22} + (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \\ S_{21} = \frac{2}{T_{11} + T_{22} + (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \\ S_{22} = \frac{T_{22} - T_{11} + (ikT_{12} - T_{21}/ik)}{T_{11} + T_{22} + (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \\ S_{12} = \frac{2\Delta(T)}{T_{11} + T_{22} + (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \end{cases}$$
(5)

式中: T_{11} 、 T_{12} 、 T_{21} 和 T_{22} 分别为传输矩阵**T**中的各个分量; $\Delta(\mathbf{T})$ 为传输矩阵**T**的行列式;i为虚数单位。从式(3)中的传输矩阵可知, $T_{11}=T_{22}=T_s$,且 $\Delta(\mathbf{T})=1$,则上式可以简化为

$$\begin{cases} S_{11} = S_{22} = \frac{\frac{1}{2} (T_{21}/ik - ikT_{12})}{T_s + \frac{1}{2} (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \\ S_{21} = S_{12} = \frac{1}{T_s + \frac{1}{2} (ikT_{12} + T_{21}/ik)} \end{cases}$$
(6)

将式(3)中传输矩阵 T 的参数带入上式得

$$\begin{cases} S_{11} = S_{22} = \frac{i}{2} \left(\frac{1}{z} - z \right) \sin(nkd) \\ S_{21} = S_{12} = \frac{1}{\cos(nkd) - \frac{i}{2} \left(z + \frac{1}{z} \right) \sin(nkd)} \end{cases}$$
(7)

由上式中 S_{11} 的表达式可知,当 z = 1时, $S_{11} = 0$,即反射率 $R(\omega)$ 也等于 0,此时超材料 吸收器的吸收率 $A(\omega)$ 接近 1,从而可以实现完 美吸收。

1.2 单元结构设计

图 2 所示为本研究中的超材料吸收器示意 图。该吸收器是具有 3 个功能层的 MDM 结构, 每个晶胞都由钛纳米圆盘、玻璃介质层和铝衬底 层组成,玻璃介质层和铝衬底层的厚度分别为 $d_2 = 100 \text{ nm} 和 d_3 = 200 \text{ nm}, 钛纳米圆盘的半径$ $为<math>r = 110 \text{ nm}, 厚度为 d_1 = 20 \text{ nm}, 晶胞周期为 T_x = T_y = 230 \text{ nm}_{\circ}$



本文应用有限差分时域(finite difference time domain, FDTD)方法对所提出的吸收器进行了数 值研究,分析了该结构在不同尺寸参数下的透射 率与反射率。主要优化的尺寸参数为钛纳米圆盘 的半径 r 和厚度 d_1 ,以及整个结构的周期 T_x 和 T_y 。入射光的传播方向设置为垂直于 x-y 平面,在 x 和 y 方向上使用周期性(periodic)边界条件,在 z 方向上使用完美匹配层(perfect matched layers, PML)边界条件。

2 结构分析与优化

首先对所提出的超材料吸收器进行了仿真并 分析其物理机制,接着分析该单元结构在不同参 先数值仿真了超材料吸收器,其反射率、透 射率和吸收率如图 3(a)所示。吸收率曲线在 554 nm 和 1 290 nm 处各有一个吸收峰,峰值吸 收率达到 83.457% 和 98.392%,且两处吸收峰之 间的区域的吸收率都在 80% 以上,形成了一个从 490 nm 到 1 790 nm 间的宽带吸收区域。图 3(b) 所示为不同偏振方向的入射光在正常入射时的吸 收特性。可以看到,由于所研究的超材料吸收器 结构具有高度对称性,吸收率曲线并没有随偏振 方向的改变而发生变化。

为了说明超材料吸收器的物理机制,研究了 不同偏振方向下钛纳米圆盘表面(*x-y* 平面)的电 场和磁场分布,图 4(a)~(h)显示了 1 290 nm 处,0°偏振、30°偏振、60°偏振和 90°偏振入射 时的电场和磁场分布。如图 4(a)~(d)所示, 1 290 nm 处电场主要集中在上下、左右 4 个端点 处,电场的局部增强表面电偶极子发生在钛纳米 圆盘上,4 个端点的强弱主要取决于偏振方向。 图 4(e)~(h)显示 1 290 nm 处的磁场主要集中在 钛纳米圆盘平行于偏振方向的两侧边缘,表示磁 二倍体共振。电场和磁场图表明,在顶部金属层



图 3 超材料吸收器的模拟吸收谱

Fig. 3 Simulated absorption spectrum of metamaterial absorber



Fig. 4 The electric and magnetic field distributions on the surface of the titanium nanodisk at the incident of different polarized light at 1 290 nm.

中,电共振和磁共振可以在共振频率下同时被激 发,因此导致入射光波近乎完美的吸收。

接下来进一步研究了超材料吸收器的斜入射 特性。图 5(a)和(b)模拟了 0°和 90°偏振以 0°~ 70°的入射角入射时的吸收光谱,步长为10°。 虽然可以选择更小的步长,但选择较大步长可以 显著减少仿真时间和计算负担。从图 5(a)中可 以看到,入射角 θ 的增大会使得第一个吸收峰逐 渐升高, 第二个吸收峰覆盖的区域缩减, 并且曲 线整体向左侧移动。即使入射角 θ 增加到 70°, 其对于 0°偏振仍然存在着 872 nm 的吸收带宽 (329 nm~1 201 nm)。90°偏振如图 5(b)所示, 入射角 θ 的增大使得吸收曲线整体下降,且下降 速度越来越快。当入射角 θ 增大到60°时,吸收 率均在80%以下。整体来看,吸收器的最佳工 作角度在 30°, 此时对于 476~1 697 nm波段的 吸收率在 78.3% 以上,平均吸收率为 89.9%。当 最大工作角度为 50°, 此时对于 374~1 800 nm 波段的吸收率在60%以上,平均吸收率为83.8%。



接着研究了钛纳米圆盘的结构参数对其吸收 率的影响。图 6(a)和(b)显示了不同半径r(10~115 nm)和不同厚度 $d_1(1~30 \text{ nm})$ 的模拟吸收光 谱。如图 6(a)所示,随着半径r的增大,吸收 器的吸收率峰值和吸收带宽都随之增长。在半 径r达到 104 nm 和 113 nm 时,吸收率峰值和吸 收带宽分别达到最大值,此后开始不断降低。从 图 6(b)中可以看到,随着厚度 d_1 的增加,吸收 率峰值和吸收带宽都会相应增加,但不同的是 在 $d_1 = 5.5 \text{ nm}$ 处有一次阶跃式变化,吸收带宽 从 445 nm 突变到 661 nm。之后吸收带宽不断增 加,直到厚度超过 21 nm 之后,吸收波段出现了 分裂,形成两段大于 80% 的吸收波段。



随后,研究了周期参数对于所提出的超材料

图 6 不同半径 r(10~115 nm)和厚度 d₁(1~30 nm)的超 材料吸收器的吸收光谱

Fig. 6 Absorption spectra of metamaterial absorbers with different radii r(10-115 nm) and thicknesses $d_1(1-30 \text{ nm})$

吸收器吸收率的影响。图 7(a)~(d)显示了不同 周期 $T(T_x=T_y=T)$ 和 $T_y(T_x=220 \text{ nm})$ 时吸收器对 于 0°和 90°偏振的吸收光谱。从图 7(a)和(b)可 以看出,周期 T的变化对于偏振没有影响,随 着 T的增长,吸收器的吸收带宽逐渐减少。而 从图 7(c)和(d)来看,只改变周期 T_y 的值将导 致 0°和 90°偏振的吸收出现差别,0°和 90°偏振 的吸收带宽都在逐渐减小,但 0°偏振的吸收带 宽比 90°偏振吸收带宽的减小速度要慢得多。因 此,可通过调节周期的对称性来实现偏振相关吸 收器的调控。





综上所述,本研究设计了一个偏振不敏感 偏振超材料吸收器,参数分别为r = 110 nm, $d_1 = 20$ nm, $d_2 = 100$ nm, $d_3 = 200$ nm, $T_x = T_y =$ 230 nm。该吸收器有效吸收范围为490~ 1790 nm,吸收率80%以上,斜入射范围达到 30°。将其与已有吸收器的吸波性能进行了比较,从材料构成、带宽和吸收率方面分析了宽带吸收器的特性,如表1所示。综合来看,所提出的结构工作效果最好,使用材料也相对便宜,性价比最高。

吸收器	材料	工作带宽/nm	吸收率
文献[21]	金和硅	480~1480	>90%
			斜入射60°>90%
文献[22]	UV树脂和镍	400~700	>90%
			斜入射60°>80%
文献[23]	钨、交联聚苯乙烯和镍	478~697	>80%
文献[24]	金、氟化镁和钨	500~3 000	>60%
文献[25]	金、氟化镁和钨	600~1 000	平均78%
文献[26]	金、石墨烯和二氧化硅	200~800	平均92%
本文	钛、二氧化硅和铝	490~1 790	>80%
		476~1 697	斜入射 30° >78.3%

表 1 超材料吸收器与已有吸收器的比较 Tab. 1 comparison of the proposed metamaterial absorber and reported absorbers

此外,还设计出一个偏振敏感吸收器,优化 结构参数为 d_1 =33 nm, d_2 =100 nm, d_3 =200 nm, r=90 nm, T_x =240 nm, T_y =500 nm。该结构的 吸收器对于 633 nm 的入射光的吸收曲线如图 8 所示,对于 0°偏振的吸收率达到 99.9%,对于 90°偏振的吸收率为 52.9%。该结构非常适合用 于检测实验室中常见的 633 nm 激光器的线偏振 检测,以及使用该激光器的旋向检测实验。



Fig. 8 Absorption curves of different polarization angles

3 结 论

综上所述,本文设计了一款 MDM 结构的超 材料吸收器。结果表明,超材料吸收器对于 490~1790 nm 的入射光的吸收率高于 80%,平 均吸收率达到 90%,在入射角小于 30°时,能实 现偏振不敏感宽带吸收。此外,通过修改单元结 构周期的大小,可以实现偏振敏感和不敏感的调 控,并且依此优化出一款单波长的偏振检测吸收 器。其对于 633 nm 的 0°偏振的吸收率在 99.9% 以上,90°偏振的吸收率为 52.9%。这些特性证 明所提出的完美超材料吸收器非常适合于光通 信、偏振检测、滤波和传感应用。

参考文献:

- [1] 潘晨清,周东方,刘起坤,等.基于极化转换超表面的 宽带低雷达散射截面缝隙天线阵 [J].强激光与粒子 束,2021,33(10):103001.
- [2] DONG J W, ZHANG F B, JIAO Z K, et al. Microwave photonic radar with a fiber-distributed antenna array for three-dimensional imaging[J]. Optics Express, 2020, 28(13): 19113 – 19125.
- [3] SHARMA A, DWARI S, KANAUJIA B K, et al. Inband RCS reduction and isolation enhancement of a 24 GHz radar antenna using metamaterial absorber for sensing and automotive radar applications[J]. IEEE Sensors Journal, 2020, 20(21): 13086 – 13093.
- [4] 赵静, 王加贤, 赖丽萍, 等. 基于全介质超表面高 Q 的 双带太赫兹传感器 [J]. 激光与光电子学进展, 2022, 59(13): 1304004.

- [5] 刘嘉玲, 熊鑫, 邵咏妮. 基于太赫兹超材料技术低浓 度莠去津的快速检测 [J]. 光学仪器, 2022, 44(1): 9-14.
- [6] EVERITT H O, TYLER T, CARAWAY B D, et al. Strain sensing with metamaterial composites[J].
 Advanced Optical Materials, 2019, 7(9): 1801397.
- [7] GAO H, WANG Y X, FAN X H, et al. Dynamic 3D meta-holography in visible range with large frame number and high frame rate[J]. Science Advances, 2020, 6(28): eaba8595.
- [8] CAIRA N W, SMITH D R. Multispectral metasurface hologram at millimeter wavelengths[J]. Applied Optics, 2018, 57(1): A19 – A25.
- [9] 徐巍伟, 臧小飞. 基于超表面的太赫兹复用成像 [J]. 光学仪器, 2020, 42(1): 40-45.
- [10] WANG A, CHEN Z M, DAN Y P. Planar metalenses in the mid-infrared[J]. AIP Advances, 2019, 9(8): 085327.
- [11] 丁洪贞, 臧小飞. 基于几何相位的线偏振聚焦超表面器件 [J]. 光学仪器, 2020, 42(1): 14 19,31.
- [12] 于东,程庆庆.太赫兹宽带消色差偏折器设计 [J]. 光 学仪器, 2019, 41(6): 54 – 59.
- [13] MANN S A, GARNETT E C. Resonant nanophotonic spectrum splitting for ultrathin multijunction solar cells[J]. ACS Photonics, 2015, 2(7): 816 – 821.
- [14] JIANG X Y, ZHOU L M, HU J G, et al. Nanostructured multilayer hyperbolic metamaterials for high efficiency and selective solar absorption[J]. Optics Express, 2022, 30(7): 11504 – 11513.
- [15] ALVES F, GRBOVIC D, KEARNEY B, et al. Bimaterial terahertz sensors using metamaterial structures[J]. Optics Express, 2013, 21(11): 13256 – 13271.
- [16] AMIRI M, ABOLHASAN M, SHARIATI N, et al. Remote water salinity sensor using metamaterial perfect absorber[J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2022, 70(8): 6785 – 6794.
- [17] XIE W L, SUN P, WANG J, et al. Polarizationindependent dual narrow-band perfect metamaterial absorber for optical communication[J]. Microwave and Optical Technology Letters, 2022, 64(7): 1310 – 1316.
- [18] XOMALIS A, DEMIRTZIOGLOU I, JUNG Y, et al. Cryptography in coherent optical information networks using dissipative metamaterial gates[J]. APL Photonics, 2019, 4(4): 046102.
- [19] LANDY N I, SAJUYIGBE S, MOCK J J, et al. Perfect metamaterial absorber[J]. Physical Review Letters,

2008, 100(20): 207402.

- [20] ZHU H L, WANG K, LIU G Y, et al. Metasurface absorber with ultra-thin thickness designed for a terahertz focal plane array detector[J]. Optics Express, 2022, 30(10): 15939 – 15950.
- [21] HOA N T Q, LAM P H, TUNG P D, et al. Numerical study of a wide-angle and polarization-insensitive ultrabroadband metamaterial absorber in visible and near-infrared region[J]. IEEE Photonics Journal, 2019, 11(1): 4600208.
- [22] LUO M H, SHEN S, ZHOU L, et al. Broadband, wideangle, and polarization-independent metamaterial absorber for the visible regime[J]. Optics Express, 2017, 25(14): 16715 – 16724.
- [23] HOQUE A, ISLAM M T. Numerical analysis of single negative broadband metamaterial absorber based on tri thin layer material in visible spectrum for solar cell energy harvesting[J]. Plasmonics, 2020, 15(4): 1061 – 1069.
- [24] DEVENDRAN M, BENO A, KANNAN K, et al.

Numerical investigation of cross metamaterial shaped ultrawideband solar absorber[J]. Optical and Quantum Electronics, 2022, 54(5): 323.

- [25] PARMAR J, PATEL S K, KATRODIYA D, et al. Numerical investigation of gold metasurface based broadband near-infrared and near-visible solar absorber[J]. Physica B:Condensed Matter, 2020, 591: 412248.
- [26] SURVE J, PARMAR J, PATEL S K, et al. Comparative analysis of metasurface array-based solar absorber for visible region[J]. Optical and Quantum Electronics, 2021, 53(12): 696.
- [27] SMITH D R, VIER D C, KOSCHNY T, et al. Electromagnetic parameter retrieval from inhomogeneous metamaterials[J]. Physical Review E, 2005, 71(3): 036617.
- [28] LEE D, HWANG J G, LIM D, et al. Incident angleand polarization-insensitive metamaterial absorber using circular sectors[J]. Scientific Reports, 2016, 6: 27155.

(编辑:李晓莉)