文章编号:1007-2780(2024)01-0017-08

基于聚合物分散液晶的频率可重构贴片天线

储怡冰¹,项 颖^{1*},张文慧^{1*},郝禄国¹,江博韬¹,陈 凯¹, 高延子²,胡湧川²,Michal KOHOUT³ (1.广东工业大学信息工程学院,广东广州 510006;

(1.) 东工业大学 信息工程字院,) 东 / 州 510006;

2. 北京科技大学新材料技术研究院,北京100083;

3. Department of Organic Chemistry, University of Chemistry and Technology Prague, CZ-16628 Prague, Czech Republic)

摘要:本文设计了一种以液晶聚合物为介质基板的频率可重构天线,通过调节贴片的位置及尺寸实现天线的阻抗匹配。 制备聚合物分散液晶薄膜作为天线的介质,并根据液晶与聚合物的比例分别为7:3、6:4、5:5这3种不同配比以及50 µm 和100 µm 两种不同膜的厚度来考察其效果。在电场作用下,液晶微滴会沿着电场方向重新取向排列,通过改变驱动电 压的大小,实现天线的频率可重构。经过对比分析得出,液晶含量(质量分数)为70%的聚合物分散液晶薄膜具有最佳 的效果,在48 V的驱动电压下实现了62 MHz的频率连续调节,天线的最大增益为3.5 dBi。该基于液晶聚合物的频率 可重构贴片天线结构简单、体积小、质量轻,易于集成在各种移动设备中,发展前景广阔。

关键 词:液晶聚合物;频率可重构;贴片天线

中图分类号:O753⁺.2 文献标识码:A doi:10.37188/CJLCD.2023-0400

Patch antenna adjustable in frequency based on polymer dispersed liquid crystal

CHU Yibing¹, XIANG Ying^{1*}, ZHANG Wenhui^{1*}, HAO Luguo¹, JIANG Botao¹, CHEN Kai¹, GAO Yanzi², HU Yongchuan², Michal KOHOUT³

(1. School of Information Engineering, Guangdong University of Technology, Guangzhou 510006, China;
2. Institute for Advanced Materials and Technology, University of Science and Technology Beijing, Beijing 100083, China;

3. Department of Organic Chemistry, University of Chemistry and Technology Prague, CZ-16628 Prague, Czech Republic)

Abstract: A frequency reconfigurable antenna with a liquid crystal polymer as the dielectric substrate is

基金项目:国家自然科学基金(No. 52303220);广东省自然科学基金(No. 2022A1515010777);广东省科技计划(No. 2022A050505050072)

Supported by National Natural Science Foundation of China (No. 52303220); Natural Science Foundation of Guangdong Province (No. 2022A1515010777); Science and Technology Plan of Guangdong Province (No. 2022A0505050072)

*通信联系人, E-mail: xiangy@gdut. edu. cn; zwh83@gdut. edu. cn

收稿日期:2023-12-10;修订日期:2023-12-23.

18

designed to realize the impedance matching of the antenna by adjusting the position and size of the patch. A polymer-dispersed liquid crystal film is prepared as the medium of the antenna, and its effect is examined on the basis of various liquid crystal to polymer ratios and film thicknesses. Under the action of an electric field, the formed liquid crystal microdroplets are reoriented and arranged along the direction of the electric field. The frequency reconfigurable antenna is then realized by changing the magnitude of driving voltage. After comparative analysis, it is concluded that the polymer-dispersed liquid crystal film with a liquid crystal content 70% (mass fraction) has the best effect, achieving continuous frequency adjustment of 62 MHz under a driving voltage of 48 V, and the maximum gain of the antenna is 3.5 dBi. This frequency reconfigurable patch antenna based on liquid crystal polymer is simple in structure, small in size, light in weight, and is easy to be integrated into a variety of mobile devices, which has a promising future for development. **Key words**: liquid crystal polymer; frequency adjustable; patch antenna

1引言

随着物联网和5G时代的潮流涌动^[1],移动终 端正以前所未有的速度迈向小型化、超薄化和多 功能化[2]。天线作为通信系统中发射、接收信号 的接口,在无线通信系统中起着至关重要的作用。 在这个融合了信息、通信和智能的时代,设备所 需的天线数量越来越多,平台的负载相应也越来 越多,因此搭建天线的成本也就大幅提高。此外, 多个天线搭载在一起会产生非常大的电磁干扰, 严重影响天线的正常工作。为了减轻平台上所 负载的天线重量,降低成本,提高频谱利用率,希 望能用一个天线来实现多个天线的功能。传统 天线固定的谐振频率和刚性结构无法满足目前 的应用需求。可调谐天线具有在不改变自身结 构尺寸的前提下获得较宽可用频段特性以及不 同谐振频率的能力。这不仅可以满足系统小型 化和在不同标准频段下的应用需求,提高频谱利 用率,还可以降低无线终端系统的研制复杂度, 从而降低通信系统的整体成本并减轻其重量。在 当前的5G移动通信领域,需要的带宽更宽,频谱 数量更高,越来越需要采用先进的可调谐天线技 术来应对不断发展的需求。这些需求包括天线需 要更小型、更容易集成,同时还需要能够覆盖多 种不同频段。因此,设计多功能、能够适用于多 个工作频段范围的可调谐天线变得至关重要^[34]。

目前的频率调节技术主要有以下3类:

(1)机械驱动:通过天线上面的开关,例如 PIN开关^[5-6]、MEMS开关^[7-8]、场效应晶体管^[9-10] 等开关的通断,实现天线工作结构的改变,从而 改变天线上面的电流分布,实现天线的频率可重 构功能,但该类型的频率可重构天线存在工作频 率不能连续可重构的缺点。

(2)集成电子器件:在天线结构中应用变容二 极管^[11-13]。变容二极管的电容值可以通过其两端加 载的偏置电压进行控制,通过调节变容二极管两 端的偏置电压来调节电容量的大小,从而调节天线 的工作频率,但在面对电尺寸减小下出现的结构尺 寸减小和寄生电流影响时,存在很大的加工难度。

(3)可调材料:通过外加电场调节特定材料的 介电常数或透过率从而实现连续频率调节。最常 用的可调材料是铁氧体^[14]、铁电体^[15]、半导体^[16-17]。 目前这些材料调频的调优方法并未实现高性能 和低成本,仍然存在一些材料和设计上的问题。 生物聚合物[18]作为一种可调材料虽然具有良好 的柔性和可降解性,可制备柔性电子器件,但它 的可降解性导致材料的稳定性、耐久性不佳。液 晶材料[19-22] 是一种介于液态和固态之间的具有各 向异性的高分子有机材料流体,具有损耗小、驱 动电压低等诸多优点,并且能满足低介电常数的 要求,其电控特性原理源自材料本身的各向异 性,介电常数易于调控、对外场敏感性好,在微波、 太赫兹频段都具有良好的物理特性。近些年,液 晶材料在微波领域的可调应用受到了广泛关注, 有越来越多的论文和研究报告在这方面进行了 探讨。例如在天线^[23-24]、移相器^[25-27]、滤波器^[28-29] 以及谐振器^[30]中的应用。哈尔滨工业大学的孟 繁义教授在2016年所发表的文献[24]中,仿真和 研究了液晶这种新材料并应用在天线阵列上,使 液晶层的介电常数(模拟偏置电压)在2.5~3.3 之间变化,在中心频率为12.5 GHz的单点频率 中实现了-21°~+15°的波束方向扫描。2021 年,Xiaoyu Li等人通过在谐振单元中加载具有延 迟线结构的液晶可调谐移相器,实现了对各独立 单元反射相位的动态控制^[27]。

由于液晶材料往往呈现出液态,因此封装难 度较大,不易进行加工。本文制备了一种聚合物 分散液晶薄膜,该薄膜结合了聚合物优异的机械 性能和热性能以及液晶的外电场响应特性,具有 灵敏度高、响应时间快、制备过程简单等优点。 采用的聚合材料解决了传统树脂材料在固化过 程中因体积收缩而导致的液晶聚合物膜裂开或 者是光电性能失效的问题。通过将该薄膜作为 基材设计了一款频率可调微带天线,实现了较大 范围的频率调控。由于薄膜是柔性固体,解决了 传统液晶天线使用液态液晶封装难度大、成本高 的问题。天线结构简单、体积小、质量轻,易于集 成在各种移动设备中,在未来无线通信系统中具 有广阔的发展前景。

2 柔性介质基板制作

本柔性介质基板所用的聚合物液晶膜使用的 液晶为GPX-6011,聚合物单体材料由北京科技大 学新材料技术研究院合成提供:BA(丙烯酸丁酯, CAS编号:141-32-2)、BDDA(CAS编号:1070-70-8)、IBOA(丙烯酸异冰片酯,CAS编号:5888-33-5)、Irg651(安息香乙二醚, CAS编号: 24650-42-8) 按质量比3:3:9:1混合制备而成。将液晶与聚合 物单体按照一定的比例在常温通过磁力搅拌机 均匀混合后,经过光照强度为150 µW/cm²的紫 外光曝光5min,单体发生聚合反应,诱导发生相 分离,形成微米级液晶微滴,分散在形成的聚合 物中。微滴内的液晶分子随机排列,光通过时, 微滴会对入射光产生强烈的散射。在此状况下, 混合物聚合形成的薄膜呈现乳白色不透明状态, 如图1左侧图形所示。当加一定的电压后,液晶 微滴内的液晶分子会沿着外加电场方向进行统 一的取向排列,此时液晶的寻常折射率与聚合物 折射率匹配,光可以透过薄膜,因此薄膜呈现清 亮透明状态,如图1右侧图形所示。

当外电场撤去后,液晶聚合物薄膜又恢复为 基态的乳白色不透明状态。因此通过外加电压的



图 1 液晶聚合物薄膜的液晶分子取向示意图 Fig. 1 Schematic diagram of liquid crystal molecule deflection of liquid crystal polymer film

通断可以实现该聚合物薄膜的介电常数连续可 调。制作出的乳白色液晶聚合物薄膜如图2(a) 所示,图2(b)为给夹在两片ITO导电玻璃中的液 晶聚合物薄膜施加电压前,薄膜不透光的状态; 图2(c)为给夹在两片ITO导电玻璃中的液晶聚合 物薄膜施加电压后,薄膜呈现清亮透明的状态。



- 图 2 100 μm 厚度、液晶含量(质量分数)为70%的聚合 物薄膜示意图。(a)液晶聚合物薄膜;(b)施加电压 前;(c)施加电压后。
- Fig. 2 Schematic diagram of a 100 μm thick polymer film with 70% liquid crystal content (mass fraction).
 (a) Liquid crystal polymer films; (b) Before voltage applied; (c) After voltage applied.

液晶与单体按 5:5、6:4、7:3 这 3 种配比,分 别制备 50 μm 和 100 μm 两种厚度的液晶聚合物 薄膜,施加不同大小的电压,在偏光显微镜(POM) 下观察在化学聚合过程中,液晶被析出形成富含 液晶的微滴大小和分布状态。实验结果表明,液 晶含量(质量分数)≪50%时,液晶分子不易从聚 合物中析出,形成的液晶微滴较少,并且液晶颗 粒分散,相互远离,液晶聚合物薄膜在视觉上表 现为较为透明的状态。随着液晶含量的增加,液 晶微滴析出增多,液晶聚合物薄膜在视觉上表现 为乳白色不透明状态,给液晶聚合物薄膜施加电 压后变透明,对比度逐渐增大。而当液晶含量高 于75%时,与单体混合搅拌时无法变为澄清透明 状态,此外聚合时液晶会无法分散成独立的颗



图 3 50 μm 厚度的液晶聚合物薄膜在偏光显微镜下的图像。(a) 液晶含量为 50%;(b) 液晶含量为 60%;(c) 液晶含量为 70%。 Fig. 3 Polarizing microscope images of 50 μm thick liquid crystal polymer film. (a) Liquid crystal content 50%(mass fraction);(b) Liquid crystal content 60%;(c) Liquid crystal content 70%.



图 4 100 μm 厚度的液晶聚合物薄膜在偏光显微镜下的图像。(a) 液晶含量为 50%;(b) 液晶含量为 60%;(c) 液晶含量为 70%。 Fig. 4 Polarizing microscope images of a 100 μm thick liquid crystal polymer film. (a) Liquid crystal content 50%;(b) Liquid crystal content 60%;(c) Liquid crystal content 70%.

粒,互相团聚或是连结成片,聚合效果较差。

实验表明,100 μm厚的聚合物液晶膜在未被 施加电压时透光率较50 μm厚膜小,由乳白色不 透明状态转变为透明状态需要的驱动电压更高。 这是由于膜厚越大,垂直于液晶膜表面方向上的 液晶微滴越多,液晶微滴的散射效果越强,因此 呈现为膜越厚透光率较低。当膜厚较小时,膜内 的电场对液晶微滴的作用力较强,液晶分子的指 向矢容易扭转为平行于电场方向,因此变透明需 要的电压较小。当膜厚增大时,电场对液晶微滴 的作用力较小,液晶微滴的指向失不易朝电场方 向排列,导致变透明需要的驱动电压较高。

3 天线结构和测试

3.1 天线结构

如图 5 所示,该3 层结构中的基板均采用镀铜 FR4 基板,最上层板的上表面矩形贴片中间引出 一条铜线用于连接 SMA 接口馈电。中间层矩形 框内为液晶聚合物薄膜。第一层板下表面镀尺



Fig. 5 Geometry of patch antenna

寸与矩形槽大小相同的铜,并引出铜线用于外接 电源为液晶聚合物薄膜提供高电位。最下层为 接地板,该接地板与第二层液晶膜下表面直接接 触,为液晶膜提供低电位,与第一层板下表面高 电位形成电势差,产生电场,进而通过改变外接 偏置电压,实现液晶聚合物的介电常数调控。微 带贴片天线的谐振频率计算公式如式(1)所示:

$$f_{\rm r} = \frac{c}{2l\sqrt{\varepsilon_{\rm r}}} \,, \tag{1}$$

其中:f_r表示微带贴片天线的谐振频率,c表示光 速,l表示微带贴片天线的长度,e_r表示微带贴片天 线的相对介电常数。由此可得,微带贴片天线的谐 振频率会随着微带贴片天线的相对介电常数的 变化进行改变,因此可以通过调节外接偏置电压 使液晶分子的指向矢由杂乱无章状态扭转为平行 于电场方向,改变了液晶聚合物薄膜的介电常数, 进而控制微带贴片天线的谐振频率产生变化。



图 6 天线实物图 Fig. 6 Antenna physical image

3.2 天线的S参数

通过输入匹配来评估天线性能,分别测试了 液晶含量为50%、60%、70%,液晶聚合物薄膜厚 度为50μm、100μm下的天线的回波损耗,以及 给天线施加电压下的谐振频率偏移量。使用安 捷伦 E5071C 矢量网络分析仪进行回波损耗的测量,分别测试厚度为50 μm、100 μm,液晶含量分别为70%、60%、50%的液晶聚合物薄膜天线的回波损耗,如图7、图8所示。随着液晶含量的提高,天线谐振频率往高频方向偏移,液晶含量从50%提高到70%时,50 μm的液晶聚合物薄膜天线谐振频率偏移178 MHz,100 μm的液晶聚合物 薄膜天线谐振频率偏移191 MHz。在施加电压后,天线谐振频率偏移191 MHz。在施加电压后,天线谐振频率向左偏移,液晶含量越高,谐振频率偏移量越大,加电后的厚度为50 μm、液晶含量为70%的液晶聚合物薄膜天线谐振频率



图 7 厚度为 50 μm,液晶含量分别为 70%、60%、50% 的 液晶聚合物薄膜天线的回波损耗。

Fig. 7 Antenna return loss of liquid crystal polymer film with thickness of 50 μ m, liquid crystal content of 70%, 60%, 50%, respectively.



图8 厚度为100 μm,液晶含量分别为70%、60%、50% 的液晶聚合物薄膜天线回波损耗。

Fig. 8 Antenna return loss of liquid crystal polymer film with thickness of 100 μ m, liquid crystal content of 70%, 60%, 50%, respectively.

第1期

液晶含量为70%的液晶聚合物薄膜天线谐振频 率向左偏移了72 MHz。不同厚度和液晶含量的 液晶聚合物薄膜天线的-10 dB阻抗带宽始终大 于130 MHz,在带宽内的电压驻波比(VSWR)均 小于2,说明天线辐射性良好。

对比 50 μm、100 μm 厚度的液晶聚合物薄膜 天线的性能。如表 1 和表 2 所示, 在施加电压前 和施加电压后二者谐振频率相近, 100 μm 厚度的 液晶聚合物薄膜天线在施加电压后的谐振频率偏 移量稍多一点, 多偏移 10 MHz, 但是基于 100 μm 厚度的液晶聚合物薄膜微带贴片天线需要的驱 动电压较基于 50 μm 厚的液晶聚合物薄膜天线 高 50 V以上。

综合对比,液晶含量为70%,厚度为50 µm

表1 50 µm厚度液晶薄膜天线的性能

Tab. 1 Performance of 50 μm thickness liquid crystal thin film antenna

液晶	谐振	施加电压后	频率	驱动
含量/%	频率/GHz	频率/GHz	偏移量/MHz	电压/V
70	5.558	5.496	62	48
60	5.480	5.441	39	51
50	5.38	5.367	13	55

表2 100 µm 厚度液晶薄膜天线的性能

Tab. 2 Performance of 100 µm thickness liquid crystal thin film antenna

	NH. 100		بر المعراد	
液晶	谐振	施加电压后	频率	驱动
含量/%	频率/GHz	频率/GHz	偏移量/MHz	电压/V
70	5.579	5.507	72	105
60	5.495	5.450	45	111
50	5.389	5.372	17	118



Fig. 9 Variation of resonant frequency with bias voltage

的基于该液晶聚合物薄膜基材的微带贴片天线 具有最佳的效果,该天线谐振频率为5.558 GHz, 谐振深度为-31 dB,阻抗匹配较好,在5.45~ 5.65 GHz范围内天线谐振深度在-10 dB以下, 带宽为200 MHz,施加电压后可以实现62 MHz 频率连续可调。施加电压后的天线谐振频率随 着电压不断增大而变化的图像如图9所示。

3.3 动态响应时间

经过对比测试,液晶含量为70%、厚度为 50 μm的基于该液晶聚合物薄膜基材的频率可重 构微带贴片天线的效果最佳。我们将天线中的 聚合物分散液晶薄膜更换为传统的E7液晶,施 加20 V的偏置电压,将两种基材的天线频率偏移 的动态响应时间做对比,如表3所示。可以看出, 该液晶聚合物天线相较于传统的以E7液晶为介 质的天线在施加和撤销电压时可以较大程度地 缩短响应时间。

表3 动态响应时间

Tab. 3 Dynamic response time				
天线调谐介质	施加电压 响应时间/s	撤销电压 响应时间/s		
E7	1.7	15		
液晶聚合物(含量70%)	0.8	4		

3.4 天线增益方向图

我们测试了该天线的增益方向图,如图10和 图11所示。图10测试的是磁场矢量所在的平面 方向图,图11测试的是电场矢量所在的平面方向



Fig. 10 H-plane radiation pattern



图。由于暗室测试设备中转台的影响,在90°和270°之间的辐射能力较弱。天线的最大增益为3.5dBi,总体上辐射特性可以满足频率可重构天线的要求。

4 结 论

本文提出了一种用于频率可调天线的异质 基板,阐述了基于液晶聚合物基板的微带贴片天 线设计和制造过程,并测试了不同浓度和厚度的 基于液晶聚合物薄膜的贴片天线回波损耗,综合 分析得出最佳浓度和厚度的液晶聚合物薄膜。液 晶含量为70%,厚度为50 µm的液晶聚合物薄膜。液 晶含量为70%,厚度为50 µm的液晶聚合物薄膜 在0~48 V之间的驱动电压下可以实现62 MHz 连续可调,解决了传统天线频率不可调或不可连 续调节的问题。该天线的最大增益为3.5 dBi, 具有尺寸小、重量轻的优点。该天线使用的液晶 聚合物基板是柔性固体,易于封装。基本满足频 率可重构天线的要求。该液晶聚合物基板具有 柔性,施加偏置电压可以变为透明,在未来的柔 性透明天线方面具有良好的应用前景。

参考文献:

- MALAR K A, GANESH R S. Novel aperture coupled fractal antenna for internet of wearable things (IoWT)[J]. Measurement: Sensors, 2022, 24: 100533.
- [2] 姜菲,陈益. 一种双频段集成多功能天线[J]. 无线通信技术,2023,32(1):20-24.
 JIANG F, CHEN Y. A dual-band integrated multi-function antenna [J]. Wireless Communication Technology, 2023, 32(1): 20-24. (in Chinese)
- [3] JIN P, ZIOLKOWSKI R W. Broadband, efficient, electrically small metamaterial-inspired antennas facilitated by active near-field resonant parasitic elements [J]. *IEEE Transactions on Antennas and Propagation*, 2010, 58(2): 318-327.
- [4] WONG H, LUK K M, CHAN C H, et al. Small antennas in wireless communications [J]. Proceedings of the IEEE, 2012, 100(7): 2109-2121.
- [5] THAO H P, VAN SON T, VAN DOAI N, et al. A novel frequency reconfigurable monopole antenna using PIN Diode for WLAN/WiMAX applications [C]. 2015 International Conference on Communications, Management and Telecommunications. Danang, Vietnam: IEEE, 2015: 167-171.
- [6] QIN P Y, GUO Y J, WEILY A R, *et al.* A pattern reconfigurable U-slot antenna and its applications in MIMO systems [J]. *IEEE Transactions on Antennas and Propagation*, 2011, 60(2): 516-28.
- [7] SIEW E, CHAN K Y, CAI Y, *et al.* RF MEMS-integrated frequency reconfigurable Quasi-Yagi folded dipole antenna [C]. Asia-Pacific Microwave Conference 2011. Melbourne, VIC, Australia: IEEE, 2011: 558-561.
- [8] ZOHUR A., MOPIDEVI H., RODRIGO D, *et al.* RF MEMS reconfigurable two-band antenna [J]. *IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters*, 2013, 12: 72-75.
- [9] FARZANEH S, SEBAK A R. Microwave sampling beam former-proto type verification and switch design [J]. *IEEE Transactions on Microwave Theory and Techniques*, 2009, 57(1): 36-44.
- [10] HINSZ L, BRAATEN B D. A frequency reconfigurable transmitter antenna with autonomous switching capabilities [J]. IEEE Transactions on Antennas and Propagation, 2014, 62(7): 3809-3813.
- [11] SAM S, LIM S. Compact frequency-reconfigurable half-mode substrate-integrated waveguide antenna [J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2013, 12: 951-954.
- [12] ABOUFOUL T, ALOMAINY A, PARINI C. Reconfiguring UWB monopole antenna for cognitive radio applications using GaAs FET switches [J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2012, 11: 392-394.
- [13] YANG X L, LIN J C, CHEN G, et al. Frequency reconfigurable antenna for wireless communications using GaAs FET switch [J]. IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters, 2015, 14: 807-810.
- [14] DIXIT L, POURUSH P K S. Radiation characteristics of switchable ferrite microstrip array antenna [J]. IEE

24	液晶与显示	第 39 卷				
	Proceedings-Microwaves, Antennas and Propagation, 2000, 147(2): 151-155.					
[15]	JIANG H, PATTERSON M, BROWN D, <i>et al.</i> Miniaturized and reconfigurable CPW square-ri with ferroelectric BST thin film varactors [1] <i>IEEE Transactions on Antennas and Propagation</i> 2012	ng slot antenna loaded				
[16]	PERRUISSEAU-CARRIER J, TAMAGNONE M, GOMEZ-DIAZ J S, <i>et al.</i> Resonant and leal antennas based on graphene plasmonics [C]. 2013 IEEE Antennas and Propagation Society isium (APSURSI). Orlando; IEEE, 2013:136-137.	y-wave reconfigurable International Sympo-				
[17]	夏昉,高诗语,许子英,等.中国石墨烯行业发展现状与趋势预测[J].应用化学,2023,40(12) XIAF, GAOSY, XUZY, <i>et al.</i> China graphene industry development status and trend forecas of Applied Chamistry, 2023, 40(12), 1737, 1740. (in Chinese)	:1737-1740. t [J] Chinese Journal				
[18]	AGA P S JR, TELEK B A, LOMBARDI III J P, <i>et al.</i> Dielectric tunability of DNA biopolyn amounts of hexadecyl trimethyl ammonium chloride [J]. <i>Journal of Electronic Materials</i> , 2013,	ther films with varying 42(3): 463-469.				
[19]	ZHAO X, ZHOU J, LI J, <i>et al.</i> Spontaneous helielectric nematic liquid crystals: Electric analog <i>Proceedings of the National Academy of Sciences</i> , 2021, 118(42): e2111101118.	g to helimagnets [J].				
[20]	SLUCKIN TJ. The liquid crystal phases: physics and technology [J]. Contemporary Physics, 20	000, 41(1): 37-56.				
[21]	PAPANICOLAOUN C, CHRISTOU M A, POLYCARPOU A C. Frequency-agile microstrip patch antenna on a biased liquid crystal substrate [1] <i>Electronics Latters</i> 2015 51(3), 202 204					
[22]	POLYCARPOU A C, CHRISTOU M A, PAPANICOLAOU N C. tunable patch antenna nematic liquid crystal cell [J]. <i>IEEE Transactions on Antennas and Propagation</i> , 2014, 62(10)	a printed on a biased 0: 4980-4987.				
[23]	LIU L, LANGLEY R J. Liquid crystal tunable microstrip patch antenna [J]. Electronics Letters, 2008.	, 44(20): 1179-1181.				
[24]	MA S, YANG G H, MENG F Y, <i>et al.</i> Electrically tunable array antenna with beam stee endfire based on liquid crystal miniaturized phase shifter [C]. 2016 IEEE Conference on Electro putation (CEFC). Miami; IEEE, 2016.	ring from backfire to magnetic Field Com-				
[25]	DOLFI D, LABEYRIE M, JOFFRE P, <i>et al.</i> Liquid crystal microwave phase shifter [J]. 1993, 29(10): 926-928.	Electronics Letters,				
[26]	GOELDEN F, GAEBLER A, GOEBEL M, et al. Tunable liquid crystal phase shifter for microv Electronics Letters, 2009, 45(13): 686-687.	wave frequencies [J].				
[27]	LI X Y, WAN Y L, LIU J, <i>et al.</i> Broadband electronically scanned reflectarray antenna with <i>IEEE Antennas and Wireless Propagation Letters</i> , 2021, 20(3): 396-400.	n liquid crystals [J].				
[28]	GOELDEN F, GAEBLER A, KARABEY O, <i>et al.</i> Tunable band-pass filter based on liquid Microwaye Conference Digest of Papers Berlin, JEFE 2010, 98-101	crystal [C]. German				
[29]	FRITZSCH C, BILDIK S, JAKOBY R. Ka-band frequency tunable patch antenna [C]//Pro	oceedings of the 2012				
5 7	IEEE International Symposium on Antennas and Propagation. Chicago: IEEE, 2012: 1-2.					
[30]	YAGHMAEE P, FUMEAUX C, BATES B, <i>et al.</i> Frequency tunable S-band resonator crystal [J]. <i>Electronics Letters</i> , 2012, 48(13): 798-800.	using nematic liquid				
	* •					
作有间						
	储怡冰,男,硕士研究生,2021年于广 张文慧,女,硕士	,讲师,2007年于南				
	东工业大学获得学士学位,主要从事 京邮电大学获得	硕士学位,主要从事				
Q	液晶微波器件的制备和研究。E-mail: 数据通信及光纤	通信方面的研究。				
	1875566130@ qq. com E-mail: zwh83@gc	lut. edu. cn				



项 颖,男,博士,教授,2000年于中 山大学获得博士学位,主要从事液晶 非线性光学和流体效应方面的研究。 E-mail:xiangy@gdut.edu.cn