# 基于低损光学相变和超透镜的可控多阱光镊\*

王焱<sup>1)2)</sup> 彭妙<sup>2)5)</sup> 程伟<sup>1)2)</sup> 彭政<sup>1)2)</sup> 成浩<sup>1)</sup> 臧圣寅<sup>1)</sup> 刘浩<sup>1)</sup> 任孝东<sup>1)</sup> 帅雨贝<sup>1)</sup> 黄承志<sup>4)†</sup> 吴加贵<sup>3)‡</sup> 杨俊波<sup>2)††</sup>

1) (西南大学人工智能学院, 重庆 400715)

2) (国防科技大学物质与材料科学实验中心,长沙 410073)
3) (西南大学物理科学与技术学院,重庆 400715)
4) (西南大学药学院,发光与分子传感教育部重点实验室,重庆 400715)
5) (国防科技大学前沿交叉学科学院,长沙 410073)

(2022年9月14日收到; 2022年10月13日收到修改稿)

为提升光镊在三维空间中对粒子的捕获性能,本文设计和分析了新型的双阱和多阱超透镜光镊方案.首 先基于低损耗相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 设计了可控超透镜双阱光镊,并对两个半径为 250 mm 的 SiO<sub>2</sub> 粒子所受光力进 行了矢量横向分析和轴向分析.仿真实验结果表明,当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 在晶态下时,超透镜捕获的两个粒子的横向光阱 刚度 k<sub>x</sub>分别达到了约 25.7 pN/(µm·W)和 37.4 pN/(µm·W),轴向光阱刚度 k<sub>z</sub>均约为 10.0 pN/(µm·W); 而当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 在非晶态下时, k<sub>x</sub>和 k<sub>z</sub>值均降低到其对应晶态下的 1/10,且此时粒子在 z方向上不能被稳定捕获,从 而实现了在三维空间中对粒子的可控捕获.进一步本文给出了阵列式的可控多阱光镊.通过调控相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的晶态和非晶态,能形成不同组合粒子的三维捕获方案.这些新型可控光镊可实现多种方式的三维空 间粒子捕获,提高了光镊的灵活性,为超透镜在光镊领域中的应用提供了一种新思路.

关键词:超透镜,光镊,光学相变,三维空间 **PACS**: 78.67.Pt, 87.80.Cc

**DOI:** 10.7498/aps.72.20221794

1 引 言

光镊可以实现对多种粒子的非接触式捕获和 操纵,在生物学领域和物理学领域发挥着重要的作 用<sup>[1-9]</sup>.近年来,多阱光镊逐渐成为研究的热点<sup>[10-13]</sup>, 其在细胞分类、微粒之间的作用力测量和光镊成 像打印等方面的应用,显著提升了光镊系统的捕获 性能<sup>[14]</sup>.目前多阱光镊可通过全息光镊技术、多光 束干涉、光纤成像等方法来实现<sup>[15-20]</sup>,可实现对多 粒子的同时捕获和操纵.

随着超表面技术的快速发展,超透镜凭借着高 集成性和超高数值孔径 (numerical aperture, NA) 等优势,逐步应用于光镊领域,并对纳米级粒子 进行捕获和操纵<sup>[21-26]</sup>.然而,在多阱光镊方面, 相应的超透镜研究较少,且仅仅处于初步阶段.

© 2023 中国物理学会 Chinese Physical Society

<sup>\*</sup> 国家自然科学基金 (批准号: 60907003, 61805278, 61875168)、重庆市自然科学基金杰出青年基金 (批准号: cstc2021jcyj-jqX0027)、 西南大学创新研究 2035 先导计划 (批准号: SWU-XDPY22012)、中国博士后科学基金 (批准号: 2018M633704)、重庆市留学人 员回国创新支持计划 (批准号: cx2021008)、国防科技大学科学基金 (批准号: JC13-02-13, ZK17-03-01)、湖南省自然科学基金 (批准号: 13JJ3001) 和新世纪优秀人才计划 (批准号: NCET-12-0142) 资助的课题.

<sup>†</sup> 通信作者. E-mail: chengzhi@swu.edu.cn

<sup>‡</sup> 通信作者. E-mail: mgh@swu.edu.cn

<sup>₩</sup> 通信作者. E-mail: yangjunbo@nudt.edu.cn

2017年, Ma 等<sup>[27]</sup> 实现了偏振敏感的多焦点涡旋 超透镜对微粒的捕获和操纵. 2021年, Li 等<sup>[28]</sup> 将 光镊和光扳手集成在一个超透镜上, 形成双焦平面 来对粒子进行捕获和操纵. 然而, 目前多阱光镊的 超透镜不能实现对多焦点的可控操作, 只能完成一 种方式的粒子捕获, 这严重限制了多阱光镊对粒子 捕获的灵活性和高效性.

基于此,本文首先设计了基于低损相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>和超透镜的可控双阱光镊,用于对粒子的可 控三维 (3D) 捕获.在入射光功率保持一定的情况 下,当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态时,SiO<sub>2</sub>粒子可以被稳定的 3D 捕获;而当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于非晶态时,SiO<sub>2</sub>粒子在 *z*方向上不能被稳定捕获,从而实现对粒子可控 3D 捕获.在此基础上,为进一步提升光镊的捕获 性能,本文又设计了基于低损相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>和超 透镜的多阱光镊,同样实现了粒子的可控 3D 捕获, 并可灵活操纵粒子,形成不同形状的图案.

2 基于光学相变和超透镜的可控双阱 光镊

# 2.1 超透镜设计

相变材料通过在晶态和非晶态之间的复折射 率n=n+ik的显著变化而实现对光场的调控.其 中,  $Ge_2Sb_2Te_5$  (GST)<sup>[29]</sup> 和  $Ge_2Sb_2Se_4Te_1$  (GSST)<sup>[30]</sup> 为目前常用的相变材料. 但在近红外波段, GST 的 晶态损耗 (k = 1.49) 和非晶态损耗 (k = 0.12) 均 较大, 而 GSST 在晶态的损耗也较大. 与之相比,  $Sb_2S_3$ 的晶态和非晶态的损耗 k均可小于 10<sup>-5</sup>, 且 其相变温度 (270 ℃) 也较低 [31], 是极具应用前景 的新型超低损耗光相变材料.图1展示了本文设计 的基于低损相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的超透镜结构, 可用于 实现可控双阱光镊.其中超透镜的直径为 25 μm, 工作波长为 1064 nm, 入射波长为右旋圆偏振光 (right-handed circularly polarized light, RCP), 输出光场为左旋圆偏振光 (left-handed circularly polarized light, LCP). 超透镜由低损相变材料  $Sb_2S_3$ 纳米方柱、ITO 层和 SiO<sub>2</sub> 基底组成,并被分 为 A (y > 0) 和 B (y < 0) 两个部分, 每个部分都 可以实现 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>纳米方柱晶态和非晶态之间的互 相转换. 当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的纳米方柱为红色时, 其状态为 晶态, 光可以透过; 当  $Sb_2S_3$  的纳米方柱为蓝色时, 其状态为非晶态,光基本不能透过.图 1(a) 所示

为 A 和 B 两部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态时,可以形成两个焦点.图 1(b)为 A 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态, B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>为非晶态时,只在 A 部分可以形成 焦点.图 1(c)为 A 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于非晶态,B 部 分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态时,只有 B 部分可以形成焦 点.图 1(d)为 A 和 B 两部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于非晶态时, 两部分均没有形成焦点.因此,在入射光功率保持 一定的情况下,只需要调控 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的状态,便可以 灵活调整超透镜的聚焦状态.



图 1 用于双阱光镊的超透镜结构图 (a) A和B部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>均处于晶态; (b) A部分的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态,而B部分 的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态; (c) A部分的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于非晶态,B部 分的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态; (d) A和B部分的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>均处于非晶态 Fig. 1. Structure of dual-trap optical tweezer metalens: (a) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in both parts A and B are in crystalline state; (b) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in crystalline state, while Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part B is in amorphous state; (c) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in amorphous state, and Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part B is in crystalline state; (d) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in both parts A and B are in amorphous state.

超透镜的 A (y > 0) 和 B (y < 0) 部分分别对应 两种不同的相位分布, A 部分所对应的相位分布为

$$\varphi_{A}(x, y, \lambda) = -2\pi/\lambda$$

$$\times \left[\sqrt{\left(x - x_{A}\right)^{2} + \left(y - y_{A}\right)^{2} + f^{2}} - f\right], \quad (1)$$

B部分所对应的相位分布为

$$\varphi_{\rm B}(x, y, \lambda) = -2\pi/\lambda$$

$$\times \left[\sqrt{\left(x + x_{\rm A}\right)^2 + \left(y + y_{\rm A}\right)^2 + f^2} - f\right], \quad (2)$$

其中, (x, y)代表超透镜表面的坐标,  $(x_A, y_A)$ 为焦 点坐标,  $\lambda$ 为入射波波长, f为焦距. 焦点坐标  $(x_A, y_A) = (5 \mu m, 0)$ , A 和B部分焦距f均为2.5  $\mu m$ .  $\phi(x, y, \lambda)$ 为响应相位, 采用 Pancharatnanm-Berry (PB) 相位来实现. 超透镜的单元结构如图 2(a) 所示, *P*为单元 结构的周期, 取值为 0.5 μm, 大约为 1/(2λ). ITO 材料拥有足够用的导电性, 可以通过电焦耳加热 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>. 因此通过施加适当的电流脉冲 (约 0.3 V), 可以快速进行温度调节, 从而可以可逆调节 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的状态. ITO 层的厚度太薄会导致加工的困难, 太厚则会影响纳米方柱最后的相位调控, 因此综 合考虑, *T*取值为 0.03 μm. 为满足单元结构相位 的 2π分布, Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱的高度 *H*设置为1 μm. W和 *L*为 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱的宽和长, 可由后续 优化得到. 纳米方柱与 *x*轴的夹角为θ, 当入射光为 RCP 时, 根据琼斯矩阵的原理, 单元结构的出射光 场为

$$E_{\text{out}} = \alpha \begin{bmatrix} \cos^2\theta & \cos\theta\sin\theta\\ \cos\theta\sin\theta & \sin^2\theta \end{bmatrix},$$

$$E_{\text{RCP}} = \alpha \begin{bmatrix} \cos^2\theta & \cos\theta\sin\theta\\ \cos\theta\sin\theta & \sin^2\theta \end{bmatrix} \frac{1}{\sqrt{2}} \begin{bmatrix} 1 & i \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{2\sqrt{2}}\alpha \left(\cos 2\theta + i \cdot \sin 2\theta\right) \begin{bmatrix} 1\\ i \end{bmatrix} + \frac{1}{2\sqrt{2}}\alpha \begin{bmatrix} 1\\ i \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{2\sqrt{2}}\alpha e^{i \cdot 2\theta} E_{\text{LCP}} + \frac{1}{2\sqrt{2}}\alpha E_{\text{RCP}},$$
(3)

其中,  $E_{\text{RCP/LCP}} = 1/\sqrt{2}(e_x \pm ie_y)$ 表示光的偏振态,  $\alpha$ 为传播常数. 输出光场中包含仅振幅调节的同偏 振光和具有相位调制的交叉偏振光,并且纳米方柱 旋转角 $\theta$ 与 PB 相位的响应关系为 $\theta = \phi/2$ . Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>



图 2 (a) 单元结构的结构图, 从上至下分别是高度 H为 1 µm 和不同宽度长度比 W/L的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>, 厚度 T为 0.03 µm 的 ITO 层和 SiO<sub>2</sub> 基底, 单元结构周期 P为 0.5 µm; (b), (c) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于非晶态和晶态下, 纳米方柱不同宽度长度比 W/L的 PCE 图; (d) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱 L = 220 nm, W = 160 nm 时, 相位和 PCE 与旋转角 $\theta$ 的关系图

Fig. 2. (a) Structural diagrams of the unit cell, from top to bottom,  $\text{Sb}_2\text{S}_3$  with H of 1 µm and different W/L, ITO layer with T of 0.03 µm, and SiO<sub>2</sub> base, and unit cell P of 0.5 µm, respectively; (b), (c) PCE diagrams of the nanosquare pillars with different W/L when  $\text{Sb}_2\text{S}_3$  is in the amorphous and crystalline states, respectively; (d) the plots of phase and PCE versus rotation angle  $\theta$  for  $\text{Sb}_2\text{S}_3$  nanosquare pillars with L = 220 nm and W = 160 nm.

光学相变的晶态和非晶态可以通过温度的调控来 实现可逆转换,在 1064 nm 波长下的折射率分别 为 3.4 和 2.6,并且损耗均接近 0<sup>[32]</sup>.为了实现超透 镜在焦点处的可控和后续实验中对粒子 3D 捕获 的可控, Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱需要在非晶态下的偏振转 换效率 (polarization conversion efficiency, PCE) 最小化,因此可以选择牺牲一点晶态下的 PCE 来 实现. PCE 的定义如下 (入射光为 RCP):

$$PCE = \frac{\text{transmitted power (LCP)}}{\text{total incident power (RCP)}} \times 100.$$
 (4)

时域有限差分 (finite-difference time-domain, FDTD) 法可以用来对纳米方柱的 *L* 和 *W*进行参 数扫描, 其中 *L* 和 *W*的变化范围均为 100—400 nm, 步长为 10 nm. 仿真边界均设置为周期性, 最小网 格单元设置为 10 nm. 图 2(b), (c) 为 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方 柱分别在非晶态和晶态下的 PCE. 最终设置纳米 方柱的 *L* 为 220 nm, *W* 为 160 nm. 图 2(d) 展示 了 *L* = 220 nm, *W* = 160 nm 的纳米方柱的相位 和 PCE 随θ的变换. Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱在晶态和非晶 态下都完全覆盖 2π相位分布, 且满足 $\phi$  = 2 $\theta$ . PCE 与 $\theta$ 基本无关, 且 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 纳米方柱在晶态下的平均 PCE 约为 50%, 非晶态下约为 10%. 任何偏振未 转换的光 (与入射偏振状态相同的偏振) 都不携带 超透镜的相位信息, 对聚焦没有任何贡献. 图 3 展 示超透镜在 *xz* 平面和 *xy* (*z* = 3.3 μm) 平面的电 磁场强度分布图, 一共为 4 个状态.

当超透镜 A 和 B 两部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态 时,会形成两个焦点,如图 3(a),(b) 所示.实际聚 焦位置分别在 (-4.9 µm, 0, 3.3 µm) 和 (4.9 µm, 0, 3.3 μm), 与原设计值相差不大. 焦点处的半峰全宽 (full width at half maxima, FWHM) 均为 0.56 µm. 当超透镜只有 A 部分的  $Sb_2S_3$  处于晶态下时, 实 际聚焦位置只有 (-4.9 µm, 0, 3.3 µm), FWHM 为 0.54 µm, 如图 3(c), (d) 所示. 当超透镜只有 B 部分 的 Sb<sub>9</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态下时,实际聚焦位置只有 (4.9 μm, 0, 3.3 μm), FWHM 为 0.54 μm, 如图 3(e), (f) 所 示. 当超透镜 A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于在非晶 态下时, x方向上无焦点形成, 如图 3(g), (h)所示. 特别地, 当  $z = 3.3 \mu m$ , y = 0 时 x方向电磁场强 度分布图 (图 3(a), (c), (e), (f) 中的红线所示)可 以体现出,超透镜的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态和非晶态下焦 点处强度分布最大值的对比可以达到10,实现了 双焦点的可控.



图 3 xz平面和 xy ( $z = 3.3 \mu m$ ) 平面的电磁场强度分布图 (a), (b) A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态; (c), (d) A 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处 于晶态,而 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于非晶态; (e), (f) A 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于非晶态, B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态; (g), (h) A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于非晶态

Fig. 3. The electromagnetic field intensity distribution in the xz plane and xy ( $z = 3.3 \mu$ m) plane, respectively: (a), (b) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in both parts A and B are in crystalline state; (c), (d) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in crystalline state, while Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part B is in amorphous state; (e), (f) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in amorphous state, and Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part B is in crystalline state; (g), (h) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in both parts A and B are in amorphous state.

# 2.2 光力计算

 $T_{ii} =$ 

由于本仿真实验选取的粒子尺寸小于波长,因此光力模拟采用电磁理论中的瑞利模型进行分析<sup>[33,34]</sup>. 光力的数值计算是通过麦克斯韦应力张量 (Maxwell stress tensor, MST) 在 SiO<sub>2</sub> 粒子表面的虚拟闭合曲面 *s*上进行积分求得.其中光力 *F* 计算公式如下:

$$F_j = \oint \langle T_{ij} \rangle \, \boldsymbol{n}_j \mathrm{ds},\tag{5}$$

其中n为法向量,s为SiO<sub>2</sub>粒子的表面积, $T_{ij}$ 为MST.

$$\langle T_{ij} \rangle = \frac{1}{2} \operatorname{Re} \left[ \varepsilon E_i E_j^* + \mu H_i H_j^* - \frac{1}{2} \delta_{ij} \left( \varepsilon |\boldsymbol{E}|^2 + \mu |\boldsymbol{H}|^2 \right) \right], \quad (6)$$

其中,  $\varepsilon$  和  $\mu$  是常数项, 分别表示真空介电常数 和磁导率,  $E \pi H$  为电场和磁场均通过 FDTD 方 法求解得到. \*代表共轭复数.  $i \pi j$  均可取  $x, y \pi$  $z = \gamma f n$ ,  $\delta_{ij}$  为 Kronecker 函数. 因此  $T_{ij}$  可以 在  $x, y \pi z = \gamma f n$ 上展开:

$$\frac{1}{2}\operatorname{Re}\begin{pmatrix}\varepsilon E_x^2 + \mu H_x^2 - \frac{1}{2}(\varepsilon |\mathbf{E}|^2 + \mu |\mathbf{H}|^2) & \varepsilon E_x E_y + \mu H_x H_y & \varepsilon E_x E_z + \mu H_x H_z\\\varepsilon E_x E_y + \mu H_x H_y & \varepsilon E_y^2 + \mu H_y^2 - \frac{1}{2}(\varepsilon |\mathbf{E}|^2 + \mu |\mathbf{H}|^2) & \varepsilon E_y E_z + \mu H_y H_z\\\varepsilon E_x E_z + \mu H_x H_z & \varepsilon E_y E_z + \mu H_y H_z & \varepsilon E_z^2 + \mu H_z^2 - \frac{1}{2}(\varepsilon |\mathbf{E}|^2 + \mu |\mathbf{H}|^2)\end{pmatrix}.$$
 (7)

光阱刚度 k 主要用来评估对粒子捕获的稳定 性并通过以下公式计算<sup>[35]</sup>:

$$F = -k(x - x_o), \qquad (8)$$

其中, F为光力, 这里取最大 F计算, x为当 F为 最大值时粒子的位置, xo为平衡点位置. 光力沿其 捕获方向上的位移积分可以用势阱深度 U来表示, 同样可以用来评估对粒子捕获的稳定:

$$U = -\int_{-\infty}^{x} F(x) \,\mathrm{d}x, \qquad (9)$$

其中, F 为光力, x 为粒子位置. 这里采用 FDTD 方法对基于光学相变和超透镜的双阱光镊进行仿 真并验证其对粒子 3D 捕获的可控效果. 捕获环境 为空气 (n = 1), 入射光功率保持在 100 mW. 图 4 展示了在超透镜的 4 种聚焦状态下, 两个半径 250 nm 的 SiO<sub>2</sub> 粒子在 ( $-4.9 \mu$ m, 0, 3.3  $\mu$ m) 和 ( $4.9 \mu$ m, 0, 3.3  $\mu$ m) 周围受到的横向光力  $F_x$  和轴 向光力  $F_z$ . 其中蓝色代表超透镜的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 在非晶态 下, SiO<sub>2</sub> 粒子受到的光力大小与 x 方向位移和 z 方 向位移关系, 红色代表超透镜的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 在晶态下, SiO<sub>2</sub> 粒子受到的光力大小与 x 方向位移和 z 方向 位移的关系.

当 A 和 B 两部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态时,两个 SiO<sub>2</sub> 粒子在不同焦点处的  $F_x$ 和  $F_z$ 分布如图 4(a1), (a2) 状态 1 所示. A 部分粒子受到的最大  $F_x$ 和  $k_x$ 约为 0.77 pN 和 25.7 pN/( $\mu$ m·W), B 部分粒子受到 的最大  $F_x$ 和  $k_x$ 约为 0.86 pN 和 37.4 pN/(µm·W). 此外, F, 在 z方向上的分布不对称, 这是由于 z方 向上焦点强度分布不均匀导致的. 两个粒子受到的 最大和最小 Fz均分别约为 0.60 pN 和 0.22 pN, kz 均约为10.0 pN/(µm·W),因此可以实现两个 SiO<sub>2</sub>粒子在不同的焦点处稳定的 3D 捕获. 当 A 部分的  $Sb_2S_3$  处于晶态, B 部分的  $Sb_2S_3$  处于非 晶态时,两个 SiO<sub>2</sub> 粒子在不同焦点处的  $F_x$ 和 Fz分布如图 4(b1) 和图 4(b2) 状态 2 所示. A 部分 粒子的  $F_x$ 和  $F_z$ 与其状态 1 中基本一致,可以实现 对粒子的 3D 捕获. 而 B 部分的最大  $F_x$ 和  $k_x$ 约为 0.08 pN 和 4 pN/(µm·W), 最大和最小 Fz约为 0.08 pN 和 0.01 pN, kz 约为 0.69 pN/(µm·W), 均 约为其晶态下的 1/10, 并且其最小 Fz 也远小于最 大 F"并更接近 0,因此粒子在 z方向的捕获是不 稳定的.这主要是因为,在非晶态条件下,焦点处 的光强分布不均匀导致粒子所受的散射力远大于 梯度力而引起的. 当 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态, A部分的Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于非晶态时,两个SiO<sub>2</sub>粒子在 不同焦点处的  $F_x$ 和  $F_z$ 分布如图 4(c1), (c2) 状态 3 所示. B 部分粒子的 F<sub>x</sub>和 F<sub>z</sub>与其状态 1 中基本 保持一致,可以实现粒子稳定的 3D 捕获.而 A 部 分的最大  $F_x$  和  $k_x$  约为 0.06 pN 和 2.0 pN/(µm·W), 最大和最小的  $F_z$ 约为 0.06 pN 和 0.01 pN,  $k_z$  均 约为 0.69 pN/(µm·W), 均约为其晶态下的 1/10, 同样其最小 Fz 远小于最大 Fz 并更接近 0, 从而不



能实现对 SiO<sub>2</sub> 粒子的稳定的 3D 捕获. 当 A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于非晶态时如图 4(d1), (d2) 状态 4 所示, A 和 B 两部分粒子受到的  $F_x$  和最大  $F_z$ 分别与其在状态 3 和 2 中保持一致, 但是最小  $F_z$ 进一步减小至 0.006 pN, 这主要是由于 A 和 B 部分的入射光均基本不能透过, 焦点处光强减弱导 致的. 此外, z 方向的光强分布不均匀, 最终会使得 两个 SiO<sub>2</sub> 粒子在 z 方向上完全不能被捕获. 此外, 半径为 250 nm 的 SiO<sub>2</sub> 粒子重量约为 7.9×10<sup>-4</sup> pN, 远远小于 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 为晶态时粒子受到的正方向最大 *F<sub>z</sub>*. 因此, z 轴的光力是可以平衡重力的. 从 4 个状 态可以看出, 基于光学相变和超透镜的双阱光镊实 现了对粒子的可控 3D 捕获. 并且, A 和 B 两个部 分是独立的, 基本不互相影响, 因此可以通过单独 调节超透镜每个部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 状态来实现不用方 式的粒子捕获.

由于图 3 中显示的电磁场强度分布在 y 向相 较于 x有明显的拉伸,因此本文又分析了 A 和 B 部分在 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 晶态和非晶态下 SiO<sub>2</sub> 粒子受到的  $F_y$  与 y 方向位移的关系.在图 5(a)中,当 A 部分 的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态时,最大  $F_y$ 和  $k_y$ 约为 0.77 pN 和 11 pN/(µm·W),平衡点为(-4.97 µm, -0.34 µm, 3.6 µm);而当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于非晶态时,最大  $F_y$ 和  $k_y$ 约为 0.07 pN 和 0.8 pN/(µm·W),均约为晶态下 的 1/10.图 5(b)显示,当 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态 时,最大  $F_y$ 和  $k_y$ 约为 0.76 pN 和 10.9 pN/(µm·W), 平衡点为(4.97 µm, 0.34 µm, 3.6 µm);而当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于非晶态时,最大  $F_y$ 和  $k_y$ 分别约为 0.07 pN 和 0.7 pN/(μm·W), 均约为晶态下的 1/10. 其中, F<sub>y</sub> 在 y方向上的分布不对称, 是由于 y方向上的焦点 强度分布不均匀导致的. 由于用于双阱光镊的超透 镜在设计时候的焦点位置偏离超透镜的中心位置 (0, 0), 从而使得聚焦光束向设计的焦点位置发生 偏斜 (图 3 中 xz 平面的电磁场强度分布图也有体 现), 导致在 3 个方向上焦点强度分布不均匀.

本文进一步计算了超透镜 A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于晶态下的势阱深度 U, 并与  $k_{\rm B}T$ 进行归一化, 其中  $k_{\rm B}$  为玻尔兹曼常数 (1.38×10<sup>-23</sup> J/K), T 为温 度 (300 K)<sup>[36]</sup>. 图 6 显示了超透镜 A 和 B 部分在 晶态下的  $U_x$ 和  $U_z$ .

图 6(a), (b) 为超透镜 A 和 B 部分 *F*<sub>x</sub> 的势阱 深度. 平衡点处为最大势阱深度, A 和 B 部分的最



图 5 施加在粒子上  $F_y$ 与 y 位移关系图 (a) A 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 分别均处于晶态和非晶态; (b) B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 分别均处于晶态和非晶态 Fig. 5. Plots of  $F_y$  for the particle versus y displacement: (a) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in the crystalline and amorphous states, respectively; (b) Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> in part A is in the crystalline and amorphous states, respectively.



图 6 当 A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 为晶态时  $F_x$ 和  $F_z$ 的势阱深度图 (a), (b)  $F_x$ 的势阱深度  $U_x$ 图; (c), (d)  $F_z$ 的势阱深度  $U_z$ 图 Fig. 6. Potential depth plots of  $F_x$  and  $F_z$  when parts A and B are crystalline state: (a), (b) potential depth  $U_x$  plots of  $F_x$ ; (c), (d) potential depth  $U_z$  plots of  $F_z$ .

大  $U_x$ 分别为  $68.3 \times k_B T$ 和  $96.4 \times k_B T$ , 图 6(c), (d) 为超透镜 A 和 B 部分  $F_z$ 的势阱深度,  $U_z$ 均为  $123.0 \times k_B T$ .其中,所有的势阱深度值都远远大于  $k_B T$ ,表明在用于双阱光镊的超透镜中,当 A 和 B 部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态下时,可以实现粒子的稳 定 3D 捕获.值得注意的是,A 和 B 部分的最大  $U_x$ 的不同是由于 xy平面上焦点处的电磁场强度 分布存在较小的不对称,使得 B 部分沿正方向的 最大  $F_x$  (0.86 pN)要大于 A 部分沿正方向的最大  $F_x$  (0.77 pN).此外 B 部分粒子朝正方向的运动位 移要大于 A 部分的粒子,因此根据 (9) 式势阱深 度的计算方式,B 部分的最大  $U_x$ 要大于 A 部分.

# 3 基于光学相变和超透镜的可控多阱 光镊

为了进一步提高光镊系统的高效性,本文设计 了基于相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>,且直径为 30 µm 的超透 镜,并用于可控多阱光镊,其设计思路与实现双阱 光镊的基本相同.超透镜被分为9个部分,每个部 分的相位分布公式如下:

$$\phi_i(x, y, \lambda) = -\frac{2\pi}{\lambda} \Big[ \sqrt{(x - x_i)^2 + (y - y_i)^2 + f^2} - f \Big],$$
(10)

其中, i代表超透镜 9 个部分,  $\lambda \pi f$  同样取值为 1064 nm 和 2.5  $\mu$ m. 同样, 当每个部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处 于红色晶态时, 形成焦点, 当 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于蓝色非晶 态时, 则无焦点形成, 如图 7(a), (b) 所示. 并且超 透镜的入射光为 RCP, 出射光为 LCP.

图 7(a) 显示了当超透镜中间部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处 于非晶态,其余部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态时的结构 图.图 7(c),(d)则显示了其在 xy ( $z = 3.3 \mu$ m)平 面和 xz平面上的强度分布图.可以看出在 xy平面 上红色虚框里的焦斑强度明显小于周围的焦斑. 在 xz平面上,焦点的实际位置在  $z = 3.3 \mu$ m,与 设计位置相差不大,FWHM 为 0.62  $\mu$ m.特别地, 晶态和非晶态下的焦点处强度分布的最大值的对



图 7 (a), (b) 用于多阱光镊的超透镜结构图, (a) 中间部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 处于非晶态, 其余部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态, (b) 所有部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态; (c), (d) 分别为 (a) 状态下 *xy* (*z* = 3.3  $\mu$ m) 平面和 *xz* 平面的电磁场强度分布图; (e), (f) 分别为 (b) 状态下 *xy* (*z* = 3.3  $\mu$ m) 平面和 *xz* 平面的电磁场强度分布图; (e), (f) 分别为 (b) 状态下 *xy* (*z* = 3.3  $\mu$ m) 平面和 *xz* 平面的电磁场强度分布图

Fig. 7. (a), (b) Structure of the multi-trap optical tweezer metalens, (a)  $Sb_2S_3$  in the middle part is in the amorphous state, and  $Sb_2S_3$  in the rest parts are in the crystalline state, (b)  $Sb_2S_3$  in all parts are in the crystalline state; (c), (d) the electromagnetic field intensity distributions in the xy ( $z = 3.3 \mu$ m) plane and xz plane in (a) state, respectively; (e), (f) the electromagnetic field intensity distributions of xy ( $z = 3.3 \mu$ m) plane and xz plane in (b) state, respectively.

比可以达到 10, 实现了焦点形成和消失的可控. 图 7(b) 显示了所有部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态下的 结构图, 相对应的 *xy* ( $z = 3.3 \mu$ m) 和 *xz* 强度分布 图如图 7(e), (f) 所示. 超透镜所有部分均形成焦 点, 并且 FWHM 相差不大, 分别为 0.56, 0.64 和 0.56 µm.

随后本文讨论了图 7(c) 和图 7(e) 中红色虚线 对应部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 在晶态和非晶态下,半径为 0.25 µm 的 SiO<sub>2</sub> 粒子受到的  $F_x$ 和  $F_z$ 分别与 x位 移和 z位移的关系,如图 8(a),(b) 所示.图 8(a) 为 SiO<sub>2</sub> 粒子受到的  $F_x$ 与 x位移的关系.晶态下, SiO<sub>2</sub> 粒子受到的最大  $F_x$ 和  $k_x$ 分别为 0.6 pN 和 20 pN/(µm·W),而非晶态下的最大  $F_x$ 和  $k_x$ 分别 为 0.04 pN 和 1.3 pN/(µm·W),仅约为其晶态下 的 1/10,因此,微球的横向稳定性较弱.图 8(b) 为 SiO<sub>2</sub> 粒子受到  $F_z$ 与 z位移的关系.晶态下,SiO<sub>2</sub> 粒子受到的最大和最小  $F_z$ 分别为 0.49 和 0.05 pN,  $k_z$ 为 3 pN/(µm·W),平衡点为 (0,0,5.1 µm),根据 上述计算的 SiO<sub>2</sub> 粒子的重力,z轴的光力也是可 以平衡重力的.非晶态下,SiO<sub>2</sub> 粒子受到的最大和最 小 $F_z$ 分别为0.06 和0.007 pN,  $k_z = 0.3$  pN/(µm·W), 均约为晶态下的 1/10. 并且,由于焦点位置处的光 强分布不均匀,导致散射力远大于梯度力,因此最 小 $F_z$ 约为最大 $F_z$ 的 1/10,基本趋近于 0,因此粒 子在z方向上完全不能被稳定捕获.由此可见,超 透镜的中间部分可以实现对粒子的可控 3D 捕获. 图 8(c),(d)为中间部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>处于晶态时 $F_x$ 和 $F_z$ 的势阱深度, $U_x$ 和 $U_z$ 的最大势阱深度分别 为 64.2× $k_{\rm B}T$ 和 153.9× $k_{\rm B}T$ ,证明可以实现粒子稳 定的 3D 捕获.因此可以推广到超透镜的其他 8 个 部分,实现同时对多个粒子的可控 3D 捕获.

基于上述用于多阱光镊对粒子的可控 3D 捕获的理论与仿真分析,可以实现同时操纵和捕获多 个 SiO<sub>2</sub>粒子并摆放成任意的图案.图 9展示了超 透镜在 6 种聚焦状态下的 xy (z = 3.3 μm) 平面和 xz 平面的强度分布图.其中,超透镜中的每一部分 都可以控制 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 晶态和非晶态的转换,并实现对 粒子的可控 3D 捕获.因此本文可以仅通过使用同 一个超透镜便可实现多种方式的粒子捕获并形成 多种形状的图案,进一步提高了光镊的高效性.



Fig. 8.  $Sb_2S_3$  in the middle part of the multi-trap optical tweezer metalens under the crystalline and amorphous states: (a)  $F_x$  of particles versus x displacement; (b)  $F_z$  of particles versus z displacement; (c), (d) potential depth plots of  $F_x$  and  $F_z$  for  $Sb_2S_3$  in the middle part of the multi-trap optical tweezer metalens in the crystalline state.



图 9 超透镜其中 6 种聚焦状态的  $xy (z = 3.3 \ \mu m)$  平面和 xz 平面电磁场强度分布图来实现不同形状的捕获阵列 (a)—(c) 和 (g)—(i) 为  $xy (z = 3.3 \ \mu m)$  平面强度分布图; (d)—(f) 和 (j)—(l) 为对应的 xz 平面强度分布图

Fig. 9. Electromagnetic field intensity distribution of xy ( $z = 3.3 \mu$ m) plane and xz plane for six focusing states of the multi-trap optical tweezer metalens to achieve different shapes of trapping arrays: (a)–(c) and (g)–(i) are xy ( $z = 3.3 \mu$ m) planar intensity distributions; (d)–(f) and (j)–(l) are the corresponding xz planar intensity distributions.

目前基于相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 的超透镜加工可以 采用电子束光刻和反应离子刻蚀对 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 薄膜进 行图案化<sup>[37,38]</sup>.其中,超透镜采用 SiO<sub>2</sub> 盖层,顶部 是导电的碳层.Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 薄膜可以通过原位衬底加热 下的离子溅射而产生,过量的硫可以通过提高衬底 温度和非原位退火来缓解<sup>[37,38]</sup>.ITO 层可以溅射 在 SiO<sub>2</sub> 衬底上<sup>[39]</sup>.对于双焦点和多焦点的超透镜 设计,每一个区域之间可以添加薄的绝缘体材料, 这样便可以避免热传导<sup>[40]</sup>,从而实现对不同区域

### 的状态调控.

# 4 结 论

本文首先设计了基于低损相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 和 超透镜的可控双阱光镊.其中,超透镜被分为两个 部分: Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 均处于晶态下时,A 部分粒子受到的最 大  $F_x 和 k_x 分别约为 0.77$  pN 和 25.7 pN/( $\mu$ m·W), B 部分粒子受到的最大  $F_x 和 k_x 分别均约为 0.86$  pN

和 37.4 pN/(µm·W), 两部分粒子的最大和最小  $F_z$ 均分别约为 0.60 pN 和 0.22 pN,  $k_z$ 均约为 10.0 pN/(µm·W), 都约是其非晶态下的 10 倍, 实 现了对粒子稳定的 3D 捕获. 其中, 在非晶态下由 于光强分布不均匀, 粒子的最小 Fz 均小于最大 F<sub>z</sub>并更接近 0, 因此在 z 方向容易被光"推走", 从 而不能实现粒子稳定 3D 捕获. 在此基础上, 为进 一步增加光镊系统捕获性能的高效性,本文设计了 基于相变材料 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 和超透镜的可控多阱光镊. 其 中,当超透镜中间部分的 Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> 为晶态时,最大的  $F_x$ 和  $F_z$ 分别为 0.6 pN 和 0.49 pN,  $k_x$  和  $k_z$ 分别 为 20 pN/(µm·W) 和 3 pN/(µm·W), 均约是其非 晶态下的 10 倍,同样可以实现粒子的可控 3D 捕 获.因此可以扩展到超透镜的其他部分实现多种粒 子的可控 3D 捕获并形成多种形状的阵列. 可控 3D 捕获增加了超透镜光镊系统的高效性和灵活 性,可以仅通过单一的超透镜来实现粒子的不同捕 获状态,提高了光镊的实用性,并提供了一种新的 超透镜光镊的设计思路.

# 参考文献

- [1] Guo H L, Li Z Y 2013 Sci. China: Phys. Mech. Astron. 56 2351
- [2] Block S M, Goldstein L S B, Schnapp B J 1990 Nature 348 348
- [3] Ozcelik A, Rufo J, Guo F, Li P, Lata J, Huang T J 2018 Nat. Methods 15 1021
- [4] Ding X, Lin S C S, Kiraly B, Yue H, Li S, Chiang I K, Shi J, Benkovic S J, Huang T J 2012 Proc. Natl. Acad. Sci. U. S. A. 109 11105
- [5] Ohlinger A, Deak A, Lutich A A, Feldmann J 2012 Phys. Rev. Lett. 108 018101
- [6] Li T, Kheifets S, Medellin D, Raizen M G 2010 Science 328 1673
- [7] Juan M L, Righini M, Quidant R 2011 Nat. Photonics 5 349
- [8] Zhang Y, Min C, Dou X, Wang X, Urbach H P, Somekh M G, Yuan X 2021 Light:Sci. Appl. 10 1
- [9] Ashkin A, Dziedzic J M, Bjorkholm J E, Chu S 1986 Opt. Lett. 11 288
- [10] Ertaş D 1998 Phys. Rev. Lett. 80 1548
- [11] Duke T A J, Austin R H 1998 Phys. Rev. Lett. 80 1552
- [12] MacDonald M P, Paterson L, Volke-Sepulveda K, J Arlt, W Sibbett, K Dholakia 2002 Science 296 1101
- [13] Terray A, Oakey J, Marr D W M 2002 Science 296 1841

- [14] Emiliani V, Sanvitto D, Zahid M, Gerbal F, Coppey-Moisan M 2004 Opt. Express 12 3906
- [15] Shaw L A, Panas R M, Spadaccini C M, Hopkins J B 2017 Opt. Lett. 42 2862
- [16] Curtis J E, Koss B A, Grier D G 2002 Opt. Commun. 207 169
- [17] MacDonald M P, Spalding G C, Dholakia K 2003 Nature 426 421
- [18] Lei M, Yao B, Rupp R A 2006 Opt. Express 14 5803
- [19] Zhang Y, Liu Z, Yang J, Yuan L 2012 Opt. Commun. 285 4068
- [20] Tam J M, Biran I, Walt D R 2004 Phys. Rev. Lett. 84 4289
- [21] Yin S, He F, Kubo W, Wang Q, Frame J, G. Green N, Fang X 2020 Opt. Express 28 38949
- [22] Suwannasopon S, Meyer F, Schlickriede C, Chaisakul P, T-Thienprasert J, Limtrakul J, Zentgraf T, Chattham N 2019 *Crystals* 9 515
- [23] Markovich H, Shishkin I I, Hendler N, Ginzburg P 2018 Nano Lett. 18 5024
- [24] Wang X, Dai Y, Zhang Y, Min C, and Yuan X 2018 ACS Photonics 5 2945
- [25] Kuo H Y, Vyas S, Chu C H, Chen M K, Shi X, Misawa H, Lu Y J, Luo Y, Tsai D P 2021 Nanomaterials 11 1730
- [26] Chantakit T, Schlickriede C, Sain B, Meyer F, Weiss T, Chattham N, Zentgraf T 2020 Photonics Res. 8 1435
- [27] Ma Y, Rui G, Gu B, Cui Y 2017 Sci. Rep. 7 1
- [28] Li T, Xu X, Fu B, Wang S, Li B, Wang Z, Zhu S 2021 *Photonics Res.* 9 1062
- [29] Ikuma Y, Shoji Y, Kuwahara M, Wang X, Kintaka K, Kawashima H, Tanaka D, Tsuda, H 2010 *Electron. Lett.* 46 1460
- [30] Zhang Y, Chou J B, Li J, Li H, Du Q, Yadav A, Zhou S, Shalaginov M Y, Fang Z, Zhong H, Roberts C, Robinson P, Bohlin B, Ríos C, Lin H, Kang M, Gu T, Warner J, Liberman V, Richardson K, Hu J 2019 Nat. Commun. 10 4279
- [31] Delaney M, Zeimpekis I, Du H, Yan X, Banakar M, Thomson D J, Hewak D W, Muskens O L 2021 Sci. Adv. 7 eabg3500
- [32] Delaney M, Zeimpekis I, Lawson D, Hewak D W, Muskens O L 2020 Adv. Funct. Mater. 30 2002447
- [33] Chaumet P C, Nieto-vesperinas M 2000 Opt. Lett. 25 1065
- [34] Haraday Y, Asakura T 1996 Opt. Commun. 124 529
- [35] Dienerowitz M, Mazilu M, Dholakia K 2008 J. Nanophotonics 2 021875
- [36] Novotny L, Bian R X, Xie X S 1997 Phys. Rev. Lett. 79 645
- [37] Padmanabha S, Oguntoye I O, Frantz J, Myers J, Bekele R, Clabeau A, Escarra, M D 2021 CLEO: QELS\_Fundamental Science (Optica Publishing Group), May, 2021 pJTu3A.8
- [38] Padmanabha S, Oguntoye I O, Frantz J, Myers J, Bekele R, Clabeau A, Nguyen V, Sanghrea J, Escarra M D 2022 CLEO: Applications and Technology (Optica Publishing Group), May, 2022 pJTu3A-69
- [39] Bai W, Yang P, Wang S, Huang J, Chen D, Zhang Z, Yang J, Xu B 2019 Appl. Sci. 9 4927
- [40] Song Y, Liu W, Wang X, Wang F, Wei Z, Meng H, Lin N, Zhang H 2021 Front. Phys. 9 651898

# Controllable multi-trap optical tweezers based on low loss optical phase change and metalens<sup>\*</sup>

Wang Yan<sup>1)2)</sup> Peng Miao<sup>2)5)</sup> Cheng Wei<sup>1)2)</sup> Peng Zheng<sup>1)2)</sup> Cheng Hao<sup>1)</sup> Zang Sheng-Yin<sup>1)</sup> Liu Hao<sup>1)</sup> Ren Xiao-Dong<sup>1)</sup> Shuai Yu-Bei<sup>1)</sup> Huang Cheng-Zhi<sup>4)†</sup> Wu Jia-Gui<sup>3)‡</sup> Yang Jun-Bo<sup>2)††</sup>

1) (College of Artificial Intelligence, Southwest University, Chongqing 400715, China)

2) (Center of Material Science, National University of Defense Technology, Changsha 410073, China)

3) (School of Physical Science and Technology, Southwest University, Chongqing 400715, China)

4) (Key Laboratory of Luminescence Analysis and Molecular Sensing, Ministry of Education,

School of Pharmaceutical, Southwest University, Chongqing 400715, China)

5) (College of Advanced Interdisciplinary Studies, National University of Defense Technology, Changsha 410073, China)

( Received 14 September 2022; revised manuscript received 13 October 2022 )

#### Abstract

Novel dual-trap and multi-trap optical tweezers are designed and analyzed, in order to enhance the particle trapping performance of optical tweezers in three-dimensional (3D) space. Firstly, controllable dual-trap optical tweezers are proposed based on metalens and the low-loss optical phase-change material Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>. The horizontal and axial analysis of the optical force acting on two 250-nm-radius SiO<sub>2</sub> particles are also carried out. The simulation results show that when Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> is in the crystalline state, the transverse optical trap stiffness  $k_x$  of two particles reaches about 25.7 pN/( $\mu$ m·W) and 37.4 pN/( $\mu$ m·W), respectively, and the axial optical trap stiffness  $k_z$  for each particle is about 10.0 pN/( $\mu$ m·W). When the Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub> is in the amorphous state, both  $k_x$  and  $k_z$  are about 1/10 of the counterpart of its crystalline state. As a result, the particle is not stably trapped in the *z*direction, and thus enabling the controllability of trapping particles in 3D space. Furthermore, array-type multitrap optical tweezers are proposed. By regulating the crystal state and noncrystal state of phase-change material Sb<sub>2</sub>S<sub>3</sub>, it is convenient to form different combinations of 3D trap schemes. These new optical tweezers can realize 3D space particle trap in various ways, thereby improving the flexibility of optical tweezers, and providing a series of new ways of implementing the metalens-based optical tweezers.

Keywords: metalens, optical tweezers, optical phase-change, three dimensions space

**PACS:** 78.67.Pt, 87.80.Cc

#### **DOI:** 10.7498/aps.72.20221794

<sup>\*</sup> Project supported by the National Natural Science Foundation of China (Grant Nos. 60907003, 61805278, 61875168), the Natural Science Funds for Distinguished Young Scientists of Chongqing, China (Grant No. cstc2021jcyj-jqX0027), the Innovation Research 2035 Pilot Plan of Southwest University, China (Grant No. SWU-XDPY22012), the China Postdoctoral Science Foundation (Grant No. 2018M633704), the Innovation Support Program for Overseas Students in Chongqing, China (Grant No. cx2021008), the Foundation of National University of Defense Technology, China (Grant Nos. JC13-02-13, ZK17-03-01), the Natural Science Foundation of Hunan Province, China (Grant No. 13JJ3001), and the Program for New Century Excellent Talents in University (Grant No. NCET-12-0142).

<sup>†</sup> Corresponding author. E-mail: chengzhi@swu.edu.cn

<sup>‡</sup> Corresponding author. E-mail: mgh@swu.edu.cn

<sup>††</sup> Corresponding author. E-mail: yangjunbo@nudt.edu.cn

物理学报Acta Physica Sinica





Institute of Physics, CAS

### 基于低损光学相变和超透镜的可控多阱光镊

王焱 彭妙 程伟 彭政 成浩 臧圣寅 刘浩 任孝东 帅雨贝 黄承志 吴加贵 杨俊波

Controllable multi-trap optical tweezers based on low loss optical phase change and metalens Wang Yan Peng Miao Cheng Wei Peng Zheng Cheng Hao Zang Sheng-Yin Liu Hao Ren Xiao-Dong Shuai Yu-Bei Huang Cheng-Zhi Wu Jia-Gui Yang Jun-Bo

引用信息 Citation: Acta Physica Sinica, 72, 027801 (2023) DOI: 10.7498/aps.72.20221794 在线阅读 View online: https://doi.org/10.7498/aps.72.20221794 当期内容 View table of contents: http://wulixb.iphy.ac.cn

# 您可能感兴趣的其他文章

# Articles you may be interested in

超透镜聚焦光环的产生及其在冷分子光学囚禁中的应用

Generation of focusing ring of metalens and its application in optical trapping of cold molecules 物理学报. 2021, 70(16): 167802 https://doi.org/10.7498/aps.70.20210443

轴向多光阱微粒捕获与实时直接观测技术

Axial multi-particle trapping and real-time direct observation 物理学报. 2018, 67(13): 138701 https://doi.org/10.7498/aps.67.20180460

椭圆波束对非均匀手征分层粒子的俘获特性研究

Analysis of trapping force exerted on multi-layered chiral sphere induced by laser sheet 物理学报. 2022, 71(10): 104208 https://doi.org/10.7498/aps.71.20212284

基于相变材料超表面的光学调控

Tunable metasurfaces based on phase-change materials 物理学报. 2020, 69(15): 154202 https://doi.org/10.7498/aps.69.20200453

大焦深离轴超透镜的设计与制作

Design and fabrication of off-axis meta-lens with large focal depth 物理学报. 2021, 70(19): 197802 https://doi.org/10.7498/aps.70.20202235

交变力磁力显微镜:在三维空间同时观测静态和动态磁畴

Alternating magnetic force microscopy: simultaneous observation of static and dynamic magnetic field in three-dimensional space 物理学报. 2019, 68(16): 168502 https://doi.org/10.7498/aps.68.20190510