文章编号 2095-1531 (2019) 06-1338-10

基于空间光调制器的层析成像技术

刘洪顺,王 喆*,胡 琪,孙家成,邓家春* (天津理工大学 理学院,天津 300384)

摘要:以传统的干涉法全息技术为基础,本文提出了一种纯光学的三维显示全息技术。利用空间光调制器实现真实物体 的物光波前重现,在不同平面上呈现物体的层析像。首先,利用波前传感器采集真实物体的波前信息。接着,运用单次 快速傅立叶变换算法对光路中成像透镜的传递函数进行模拟,制成含有该物光经透镜后的波前信息,分别得到了实验所 需的强度和相位灰度图片。然后,通过两台空间光调制器对入射平行光场进行调制,从而实现对物光经透镜后的光场进 行波前重现。最后,根据透镜的成像原理,把 CCD 分别放置在物体前后两个成像面上即可得到层析的成像图。实验中 分别在距离空间光调制器后 298.5 mm 和 337.6 mm 处观察所探测到的物体前后两个成像面的立体层析像。实验结果 表明:在模拟透镜的焦距为 150 mm、计算衍射距离为 150 mm 的情况下,前后两个成像面在 x、y 轴方向上的横向放大率 分别为(1.1,1.08)和(1.34,1.09),与利用透镜成像公式计算得到的横向放大率(1,1.2)相比,相对误差分别为 (10.6%, 8%)和(11.7%, 8%)。角扩散度分别为2.95°和2.61°,其相对误差分别为2.6%和0.7%,低于5%,基本符合 实验原理。实验结果证明了该方法的可行性,为后续开展的三维显示与新的全息技术提供了有效的技术支撑。

关键词:全息技术;空间光调制器;波前重现;层析成像;傅立叶变换算法

中图分类号:0438 文献标识码:A doi:10.3788/CO.20191206.1338

Tomography technology based on spatial light modulator

LIU Hong-shun, WANG Zhe*, HU Qi, SUN Jia-cheng, DENG Jia-chun* (School of Science, Tianjin University of Technology, Tianjin 300384, China)

* Corresponding author, E-mail: snowleoperd@126.com; dengjc1967@qq.com

Abstract: On the basis of traditional interferometric holography technology, we propose a purely optical threedimensional display holography technology. A spatial light modulator is used to realize wavefront reproduction of object beams from a real object and holographic images of the object are presented on different planes through tomography. First, a wavefront sensor is used to acquire the wavefront information of the real object. After that, a single fast Fourier transform algorithm is applied to simulate the transfer function of the imaging lens in the optical path and a phase grayscale image containing the wavefront information of the object light passing through the lens is prepared. Then, the incident parallel light field is modulated using two spatial light modulators to achieve wavefront reproduction of the light field passing through the lens. Finally, according to

收稿日期:2019-02-08;修订日期:2019-03-28

基金项目:国家自然科学基金青年科学基金(No. 11604243, No. 11504268, No. 11204213);天津市自然科学基金青 年基金(No.16JCQNJC01600)

the imaging principle of the lens, a CCD is placed on the imaging surface of the two objects to obtain their tomography. The experimental results show that the stereoscopic tomographic image of the detected object is observed at a distance of 298.5 mm and 337.6 mm from the spatial light modulator when the focal length of the simulated lens is set to 150 mm and the calculated diffraction distance is 150 mm, respectively. The lateral magnifications of the two front and back imaging planes in the x and y axes are (1.1, 1.08) and (1.34, 1.09), respectively. Compared with the lateral magnification (1, 1.2) calculated by the lens imaging formula, these relative errors are (10.6%, 8%) and (11.7%, 8%). The angular spread is 2.95° and 2.61° , respectively, and the relative error is less than 5%, which confirms the experiment principals. The experiment provides an effective research method for the subsequent three-dimensional display and new holographic technology.

Key words: holographic technology; spatial light modulator; wavefront reproduction; tomography; fourier transform algorithm

1 引言

在重现真实物理世界的光波场信息方面,先 后出现了平面照相与显示成像技术和 3D 立体成 像显示技术[1]。现如今 3D 技术多种多样,如市 面上流行的利用人的双眼视差法制作的偏光镜和 利用两束相干光在特制的化学材料上记录与再现 物体光波信息的全息术[24]。然而偏光镜的缺点 是使用时会令人产生眩晕和视觉疲劳,而相干法 全息术的实现条件非常苛刻,抗干扰性差,难以实 现彩色和非相干光显示成像。目前,具有较大发 展前景的是通过全息再现方式实现裸眼 3D 技术 的全息成像技术[3]。这种技术可以利用空间光 调制器(Spatial Light Modulator, SLM)^[5]良好的相 位复原特性来实现^[6-9]。韩国大学的Hwi Kim等 人[10]提出利用两台空间光调制器(振幅型和相位 型各一台),实现物光波前重现的全息技术。该 技术使用计算机模拟出一个平面物光场,然后用 第一个振幅型 SLM 加载光场强度信息,再利用第 二台相位型 SLM 加载相位信息,从而重现了模拟 计算的物光光场。而后通过成像透镜和 CCD 形 成的成像系统对物光光场进行探测。他们通过改 变观察视角分析了平面物光的立体全息性质。但 该研究仅停留在利用计算模拟物光光场的阶段。 与此同时,其重现的光场对于成像系统直接观察 具有较好的虚拟现实效果,但还不能通过漫反射 体(如幕布)反射后被人眼观看。

上述难点有两部分原因:

- (1)对于真实场景的物光波前进行定量采集 需要特殊的光学仪器;
- (2)漫反射体会严重改变入射光场,使得物 光失去原有的波前分布(就好像人们无法像使用 镜子一样,用人眼从墙面直接看到物体的像一 样)。

随着科学技术的进步,人们已经可以通过波前传感器(Wave Front Sensor, WFS)对实物光场实现定量采集[111]。而计算全息与 WFS 的结合[11-12],使得解决上述两个难点成为可能。本文采用 WFS 定量采集真实物体的波前信息,然后利用两台 SLM 复合调制实现物光波前重现。同时,本文利用计算全息技术,将光学系统的传递函数与物光波前进行卷积运算[13-15],获得了物光经过光学系统后的光场。本文通过模拟成像透镜,设计了光学系统,通过加载它的传递函数,重现出了物光光场经过透镜后的表面波前效果。因此,在对物体进行全息成像探测时,只需利用 CCD 观察实验成像结果,而不需要使用真实的透镜,从而减少了实际成像系统引入的诸如色差、球差等像差效应[16]。

通过灵活调整透镜参数,并结合基于单次傅立叶变换的分段衍射算法^[17],本文根据 CCD 成像面元尺寸和成像面位置的需要,设计了与之相匹配的透镜参数,以获得理想的放大率和分辨率。

该技术还可根据探测需要,用计算全息方法灵活 更换探测方式(如光谱成像、特种显示技术等), 该技术可在生物医学、卫星探测等领域得到广泛 应用。这项研究把计算全息和实验全息结合起 来,受实验环境影响较小,灵活性较大,前景广阔, 有望成为 3D 全息显示技术的一个重要发展方 向。

2 衍射理论算法

从已知空间平面经后续介质传播至任意观察 位置上的光波复振幅表达式可通过惠更斯-菲涅 耳原理来计算^[18-20]。

菲涅耳衍射坐标示意图如图 1 所示,可见,光 经自由空间传播距离 d 后在 x-y 衍射平面上 p 点处的光场 U(p) 是 x_0 - y_0 平面上面元 dS 内发出的所有光波复振幅 $U_0(x_0,y_0)$ 在衍射面 p 点处的相干叠加。所以 p 点的合振动等于整个 S 面上各点传播到 x-y 平面上 p 点处光振动的积分:

$$U(p) \exp(i2\pi vt) =$$

$$\iint_{S} U_{0}(x_{0}, y_{0}) \frac{k(\varphi)}{r} \cos(2\pi vt - \frac{2\pi r}{\lambda}) ds, (1)$$

式中 $,k(\varphi)$ 为并未作严格定义的倾斜因子,v为光波的频率 $^{[17]}$ 。

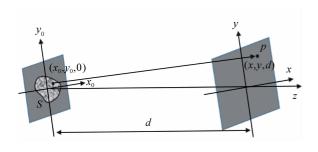


图 1 菲涅耳衍射坐标示意图

Fig. 1 Fresnel diffraction coordinate diagram

根据标量衍射理论,在傍轴近似的情况下^[18,19]菲涅耳衍射积分可变为:

$$U(x,y) = \frac{\exp(ikd)}{i\lambda d} \iint_{-\infty}^{\infty} U_0(x_0, y_0) \cdot \exp\left\{\frac{ik}{2d} [(x - x_0)^2 + (y - y_0)^2]\right\} dx_0 dy_0, (2)$$

式中 $,k=2\pi/\lambda_z,\lambda_z$ 为光波长 λ 沿 z 轴方向的分量 $,\lambda$ 为光的波长。

将式(2)展开,并把与积分无关的 x^2 和 y^2 项 提到积分号外,可得:

$$U(x,y) = \frac{\exp(ikd)}{i\lambda d} \exp\left[\frac{ik}{2d}(x^2 + y^2)\right] \times$$

$$\iint_{-\infty}^{\infty} U_0(x_0, y_0) \exp\left[\frac{ik}{2d}(x_0^2 + y_0^2)\right] \times$$

$$\exp\left[-i2\pi\left(x_0 \frac{x}{\lambda d} + y_0 \frac{y}{\lambda d}\right)\right] dx_0 dy_0. \tag{3}$$

由文献 [20] 可知, 公式 (3) 可表示为函数 $U_0(x_0,y_0) \exp \left[\frac{\mathrm{i}k}{2d}(x_0^2+y_0^2)\right]$ 的傅立叶变换乘以相

因子
$$\frac{\exp(ikd)}{i\lambda d}\exp[\frac{ik}{2d}(x^2+y^2)]$$
,即:

$$U(x,y) = \frac{\exp(ikd)}{i\lambda d} \exp\left[\frac{ik}{2d}(x^2 + y^2)\right]$$

FFT { $U_0(x_0, y_0) \exp\left[\frac{ik}{2d}(x_0^2 + y_0^2)\right]$ } . (4)

公式(4)称为"单次快速傅里叶变换算法" (Single Fast Fourier Transform Algorithm, S-FFT)^[21-22]。由于该算法仅使用单次快速傅立叶变换,所以其计算速度较快,失真率较低^[21]。

3 衍射受限透镜成像系统

运用 S-FFT 算法结合透镜的相位变换作用, 就可以模拟出光波通过透镜成像系统后得到的光 波复振幅信息,从而可以对物光光场进行成像研 究。

已知光波在透镜后表面的光波复振幅可通过透镜的相位变换因子 t(x,y) 计算。

如图 2 所示,设对称透镜的焦距为 f,物距为 p,像距为 q。在傍轴近似的情况下,点光源 S 产生的发散球面波在透镜前表面 P_1 上的复振幅为:

$$U_1(x,y) = A\exp(ikp)\exp\left[i\frac{k}{2p}(x^2 + y^2)\right].$$

在傍轴近似情况下,忽略透镜的吸收,通过透镜后的汇聚球面波会在像点 S'处交为一点。因此其在透镜后表面 P_2 上的复振幅分布应为:

$$U'_{1}(x,y) = A\exp(-ikq) \cdot \exp\left[-i\frac{k}{2q}(x^{2} + y^{2})\right]. \tag{6}$$

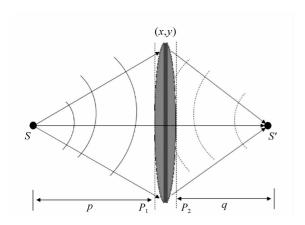


图 2 透镜的相位变换作用示意图

Fig. 2 Schematic diagram of lens phase shift transformation

引入复振幅透过率函数 t(x,y) 来表达透镜的变换作用:

$$t(x,y) = \frac{U_1'(x,y)}{U_1(x,y)}, \qquad (7)$$

所以复振幅透过率函数可表示为:

$$t(x,y) = \frac{U_1'(x,y)}{U_1(x,y)} =$$

$$\exp\left[-i\frac{k}{2}(x^2+y^2)(\frac{1}{p}+\frac{1}{q})\right]$$
, (8)

再由透镜的成像公式:

$$\frac{1}{p} + \frac{1}{q} = \frac{1}{f}$$
, (9)

可将式(8)改写为:

$$t(x,y) = \exp[-i\frac{k}{2f}(x^2 + y^2)].$$
 (10)

考虑无像差薄透镜的孔径尺寸有限,用 P(x, y)表示孔径函数(或光瞳函数),其可定义为[18]:

于是无像差的透镜相位变换因子为:

$$t(x,y) = P(x,y) \exp[-i\frac{k}{2f}(x^2 + y^2)]$$
 (12)

因此,物光传播距离 d,经过透镜后,表面的光场复振幅为:

$$U_1'(x,y) = U_1(x,y)\exp(-ik\frac{x^2+y^2}{2f})P(x,y) ,$$
(13)

其中, $U_1(x,y)$ 为式(4)通过 S-FFT 算法获得的自

由空间传播后的光场。

4 强度-相位复合调制的 SLM 波前再现成像

实验中将两片相距为 25 mm 的金属片错位摆放。片上分别镂空刻有英文字母"F"和"L",如图 3 所示。这样在光照下,就构建了一个简单的立体物,它在两个不同视觉深度平面上形成了不同的清晰像,而且其包含着其他平面上物光光场的衍射光场,"F"尺寸为 0.7 mm×2.6 mm,"L"尺寸 0.6 mm×2.0 mm。

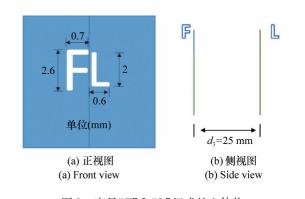


图 3 字母"F"和"L"组成的立体物

Fig. 3 A 3-D structure composed by letters "F" and "L"

实验中首先使用物光波前采集设备采集波前的数据信息,所用的为美国 Thorlabs 公司生产的 WFS300-14AR 型波前传感器,微透镜阵列的面元个数为17×13,利用该设备可对立体物的物光波前信息进行定量采集,包括强度信息和相位信息,如图 4 所示。入射均匀光(波长为532 nm,功率为100 mW)照射到两个平面金属片上,经过镂空的字母"F"和"L",透射出的衍射光场变成畸变的波前。两个畸变的物光光场再经过一段衍射距离后(该距离为第二块金属片"L"到 WFS 间的距离,为125 mm,图4)被 WFS 收集,采集到其波前数据信息。

用 WFS 采集该物体的波阵面分布图,如图 5 所示。由于波前传感器采集的相位精度较高,其空间像素数量并不多,仅有 17×13。因此需要对采集到的波前数据进行插值,本文运用线性插值算法^[23]将数据扩展为 170×128。

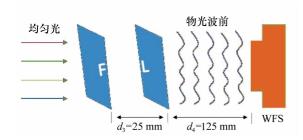


图 4 波前信息采集示意图

Fig. 4 Schematic of wavefront information acquisition

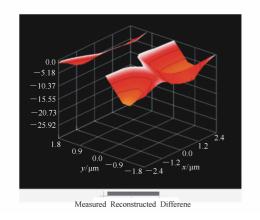


图 5 WFS 波前信息采集数据图

Fig. 5 Acquisition data map of WFS wavefront information

后面实验用到的强度灰度图是由波前采集到的物光强度数据制成的,如图 6 所示。相位灰度图则是根据 WFS 采集的相位数据,由公式(13)用 S-FFT 算法计算物光场到达焦距为 150 mm 的透镜后表面的相位项得到(如图 7 所示)。



图 6 含有物光波前信息的强度灰度图
Fig. 6 Intensity grayscale image containing object

wavefront information

图 4 中物 1"F"到 WFS 的距离为 150 mm,两 物的距离为 25 mm,入射光波长为 λ = 532 nm,透

镜焦距为f = 150 mm。通过计算原物光波场到达透镜后表面的复振幅,得到其相位分布信息,制作成相位灰度图,如图 7 所示。

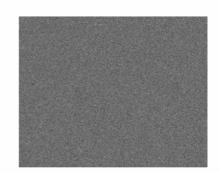


图 7 d_1 = 150 mm 处透镜后表面光场相位分布灰度图 Fig. 7 Phase distribution gray image on the back surface of the lens at d_1 = 150 mm

接着,利用得到的光场强度和相位分布生成强度灰度图和相位灰度图,并将这两项分别加载到两台 SLM(如图 8 所示)的芯片上进行光波调制,从而实现波前重现。实验中采用的是德国HOLOEYE 公司的纯相位型的空间光调制器(PLUTO-NIR-011),有效面元尺寸为 15.36 mm×8.64 mm。其中,强度调制是通过一个相位型SLM 与一个偏振分光棱镜(Polarizing Beam Splitter,PBS)实现的^[24],相位调制使用了另一个空间光调制器。其空间分辨率为 1 920 pixel×1 080 pixel,计算时运用了分段衍射算法^[17]来灵活调节强度图和相位图的画幅尺寸和空间分辨率。

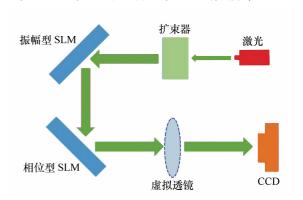


图 8 SLM 强度-相位复合调制的波前再现成像示意 图

Fig. 8 Schematic diagram of wavefront reproduction imaging of SLM intensity-phase composite modulation

经过强度图和相位图复合调制后,激光器出 射的均匀平行光形成原物光通过透镜后的波前光 场分布,在空间中形成了该物体的波前重现全息 层析像。

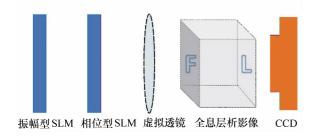


图 9 现有 SLM 全息术实验效果的示意图 Fig. 9 Schematic diagram of experimental results by existing SLM holography

由于实验中已经加入了成像透镜的相位变换 因子,用 CCD 直接在像面上探测即可观察到物体 的像。通过调节虚拟透镜的物距或 CCD 与 SLM 之间的像距,即可看到物体不同深度平面的清晰 像(如图9所示)。

最终通过 CCD 采集得到的图像如图 10 所 示。该结果表明,光场经 SLM 调制后在像空间形 成了三维物体的立体全息像,目不同深度下离像 光场发散剧烈,轴向分辨率较高。



(a) "F"清晰像 (a) "F" clear image



(b) "L"清晰像 (b) "L" clear image

图 10 层析成像实验结果 Fig. 10 Tomography experiment results

图 10(a)是 CCD 在距离 SLM 实验像距 V_F 为 298.5 mm 处采集的图像,图中"F"清晰可见而 "L"不在像面上,图像模糊;10(b)是 CCD 在距离 SLM 实验像距 V_1 为 337. 6 mm 处采集的图像,图 中"L"清晰可见而"F"不在像面上,图像模糊。

对于图 10 的实验结果,将从以下几个方面加 以分析:

(1)计算成像的纵向拉伸度

"F"和"L"的物距之差为25 mm,而根据透镜 的成像公式计算出的"F"和"L"的理论像距分别 为 $V_{\rm F}$ = 300.0 mm 和 $V_{\rm L}$ = 340.0 mm, 像距之差为 40.0 mm, 而实验测得的像距之差为 39.1 mm, 立 体物整体纵向拉伸度的理论值和实验值分别约为 1.6 和 1.156 4,相对误差为 2.25%。实验与理论 符合较好。

需要说明的是,因为像距与物距的变化关系 并非线性关系,因此理论上立体物在纵向上的像 点间距会产生畸变。技术上是可以通过组合透镜 来消除这种纵向畸变的,但由于这项研究并非本 文重点研究内容,实验中并未做过多说明。

(2)计算全息像的横向放大率

利用成像公式理论计算出的字母"F"的横向 放大率 $\beta_F = V_F/U_F = 1$, 字母"L"的横向放大率 $\beta_{L} = V_{L}/U_{L} = 1.2$, 两者的放大率比值约为 0.83。 这个比值可以反映立体物在不同深度像面处产生 的横向畸变,也就是说一个立方体在空间中所成 的立体像本身就存在畸变,像距越大,横向放大率 也越大。

实验中,首先测量了WFS采集到的物光强度 占总画幅的比例,如表1所示。其中,"F"的水平 (x 轴) 和竖直(y 轴) 方向比例分别为 35% 和 86%; "L"在两个方向上的比例分别为 32% 和 72%。接着,将比例值分别乘以 WFS 的真实面元 尺寸(5.95 mm × 4.76 mm),得到采集的物光空 间中"F"和"L"的尺寸分别为 2.09 mm × 4.11 mm 和 1.90 mm × 3.40 mm。

表 1 WFS 采集到的光强分布比例

Tab. 1 Distribution of light intensity captured by WFS

	x 轴	y 轴
WFS 面元尺寸/mm	5.96	4.76
F 光强比例	35%	86%
F尺寸/mm	2.09	4.11
L 光强比例	32%	72%
L尺寸/mm	1.90	3.40

然后,利用 SLM 和 WFS 的有效面元以及像 素之比得到两仪器之间的空间换算放大率,如表 2 所示,x、y 轴方向分别为 322:1 和 182:1。接下 来,用金属片上"F"和"L"实际物的尺寸(分别为 $0.7 \text{ mm} \times 2.6 \text{ mm}$ 和 $0.6 \text{ mm} \times 2.0 \text{ mm}$)分别乘以空间换算放大率,得到实验中前后两物的大小分别为 $2.25 \text{ mm} \times 4.73 \text{ mm}$ 和 $1.93 \text{ mm} \times 4.19 \text{ mm}$ 。

表 2 SLM 实验中的重现物尺寸

Tab. 2 Reproduced image sizes in SLM experiment

名称	x 轴	y 轴
SLM 面元尺寸/mm	15.36	8.64
实物 F/mm	0.7	2.6
实物 L/mm	0.6	2.0
仪器空间换算放大率	322:1	182:1
实验 F 尺寸/mm	2.25	4.73
实验 L 尺寸/mm	1.93	4. 19

通过测量得知,CCD 采集到的"F"和"L"的像面图案在x轴、y轴上占画幅的比例分别为(29%,75%)和(30%,67%)。将上述比例乘以CCD的面元尺寸(8.5 mm×6.8 mm),就得到了实验中"F"和"L"像的尺寸,分别为 2.49 mm×5.11 mm和2.59 mm×4.58 mm。最后,将实验中的像尺寸除以物尺寸,即可得到全息层析成像后"F"和"L"在x轴、y轴方向上的横向放大率,分别为(110%,108%)和(134%,109%),其相对误差分别为(10.6%,8%)和(11.7%,9%)。实验的相对误差较小,实验结果与理论值较符合。

表 3 CCD 采集的像尺寸及其计算参数

Tab. 3 Image sizes acquired by CCD and their calculation parameters

	x 轴	y 轴
面元尺寸/mm	8.5	6.8
F 光强比例	29%	75%
F尺寸/mm	2.49	5.11
L 光强比例	30%	67%
L尺寸/mm	2.59	4.58

(3)计算全息成像后的角扩散度分布

根据实验中"F"和"L"的离像面图像,可获得 角扩散度,也就是像点发散光的发散角。理论上 这个发散角同样与像距相关,其与像距的关系如 图 11 中实线所示。由于实验中仅对两个面进行 成像,所以仅分析"F"和"L"所在像面处角扩散度 的实验值(图 11 中"*"号数据点)。其分析过程如下:

实验中所用设备 SLM 的有效面元尺寸为 15.36 mm×8.64 mm, CCD 的有效面元尺寸为 8.5 mm×6.8 mm。在(1)中测量了两个字母在清晰像位置的横向宽度,所以这里仍然取横向宽度作为参考。通过实际设备的面元尺寸可计算得到"F"和"L"在两成像面位置的尺寸宽度(下面仅以 x 轴方向为例):

如图 10(a) 所示,在"L"像面上(像距 V_L = 337.6 mm),清晰"L"的尺寸宽度为 X_L = R_L × 8.5/1 280 = 1.20 mm,式中 R_L 为图 10(a)中"L" 所占像素数目,1 280 为 CCD 画幅总像素数,8.5 为 CCD 面元尺寸(以下相同)。在"F"像面上(像距 V_F = 298.5 mm),模糊"L"的尺寸宽度为 X_L' = R_L' × 8.5/1 280 = 2.46 mm,从而可以得到"L"处的角扩散度为 θ_L = $(X_L' - X_L)/(V_L - V_F)$ = 0.045 9 rad,换算成角度值为 2.63°。

同理,在"F"的像面上,清晰"F"的尺寸宽度 为 $X_F = R_F \times 8.5/1280 = 1.20$ mm,在"L"像面上,模糊"F"的尺寸宽度 $X'_F = R'_F \times 8.5/1280 = 2.59$ mm。所以"F"处的角扩散度 $\theta_F = (X'_F - X_F)/(V_L - V_F) = 0.0501$ rad,换算成角度值为 2.87° 。

而根据 SLM 的面元尺寸计算可得, $\tan\theta$ = 15. 36/q, q 为像距,得到在 x 轴方向上"F"和"L"处的角扩散度理论值分别为 2. 95°和 2. 61°,其曲线分布如图 11 所示。

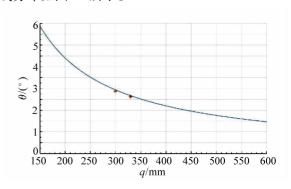


图 11 角扩散度随像距变化图

Fig. 11 Angular spread varies with image distance

可以看到理论值与实验值的角扩散度差距较小,相对误差分别为2.6%和0.7%,实验结果基

本符合理论预期。其误差主要来自两个方面:

- (1)空间光调制器的相位调制精度、反射面元的平整度及其光滑程度。实验中不够光滑的镜面反射可能带来散射效应,而相位上的微扰动足以改变成像质量。
- (2)对于模糊像的散斑宽度的测量会因测试者不同而有差别。实验中首先将两个图像归一化并平方后相减得到方差图,再通过原位多次测量取平均的方法消除随机误差(随机误差主要是由CCD的暗噪声和光源的稳定性差产生的)。然后再提取出清晰像边界以外的光强分布曲线,选择曲线最大值的 1/e 为边界测量到的宽度。

5 计算全息仿真成像

为了进一步说明实验原理和这项技术的有效性,采用第三章的衍射受限系统,模拟出通过WFS采集到的层析物体字母"F"和"L",利用其强度信息和相位信息复原出其通过虚拟透镜后的层析成像结果,如图 12 所示。



(a) "F"清晰像
(a) "F" clear image



(b) "L"清晰像 (b) "L" clear image

图 12 仿真成像实验结果 Fig. 12 Simulation results

由图 12 可以看出,清晰像有一定程度的虚化,这与靠近光源物的物光经过远离光源物后的衍射效应有关,是由一些高空间频率的物光发生了遮挡和衍射效应导致的。同时(以图 12(b)为例),远离光源物("L")的清晰像也会受到影响,因为照射在远离光源物("L")的光场中存在一部

分靠近光源物("F")的物光,而这部分光线已经带有靠近光源物("F")的光场信息。所以在三维立体成像或者多层平面物体成像中,图像清晰度会受到三维物体结构的影响。利用该衍射算法计算出的成像结果与 SLM 实验观察到的图 10 的层析实验结果比较符合。

6 结 论

本文利用波前传感器对实物光场进行了定量 采集,并利用分段衍射算法对光场衍射及其经过 成像系统后的衍射光场进行了理论计算。在此基 础上,通过两个空间光调制器在实验上实现了物 光波场及其透镜后表面光场的波前重现,并形成 了空间立体的全息层析像。

通过对成像数据的定量分析可知,在物光衍射距离为 150 mm 的情况下,在 298.5 mm 和 337.6 mm 处可以分别得到"F"和"L"的清晰的全息层析像。立体物前后不同深度在两个成像面 x、y 方向上的横向放大率分别为(1.1,1.08)和(1.34,1.09),与透镜成像公式计算得到的横向放大率(1,1.2)相比,相对误差为(10.6%,8%)和(11.7%,8%)。角扩散度分别为 2.95°和 2.61°,其相对误差分别为 2.6%和 0.7%。实验结果与理论值较符合。

分段衍射算法是波前重现技术中的一项关键技术,它有效改善了 S-FFT 算法在模拟衍射中画幅尺寸和图像分辨率,使图像失真度大幅下降。此外,可知用计算全息方法对波前经光学系统衍射后的光场进行模拟计算是可行的,该方法可进一步扩展,以解决真实光学系统难以满足光学探测需要的问题,在光谱分辨成像、时域分辨光谱成像、零梯形校正成像等领域发挥重要作用。该研究成果是上述问题得以实现的关键前提和重要基础,且可在生物医学成像、卫星探测等领域得到广泛应用,具有较高的使用价值和发展空间。

参考文献:

- [1] SON J Y, JAVIDI B, KWACK K D. Methods for displaying three-dimensional images [J]. *Proceedings of the IEEE*, 2006, 94(3):502-523.
- [2] HONG J, KIM Y, CHOI H J, et al. . Three-dimensional display technologies of recent interest: principles, status, and is-

sues[Invited][J]. Applied Optics, 2011, 50(34): H87-H115.

 $\lceil 11 \rceil$

- [3] 张梦妮, 张锦, 蒋世磊, 等. 用于智能显示的相位型计算全息图的设计[J]. 液晶与显示, 2018, 33(3): 245-253. ZHANG M N, ZHANG J, JIANG SH L, et al.. Design of phase type CGH for intelligent display [J]. Chinese Journal of Liquid Crystals and Displays, 2018, 33(3): 245-253. (in Chinese)
- [4] TAKAKI Y, NAKANUMA H. Improvement of multiple imaging system used for natural 3D display which generates high-density directional images [J]. *Proceedings of SPIE*, 2003, 5243;42-49.
- [5] 李颖奎,齐冀,张洁,等. 基于液晶空间光调制器的变倍率激光扩束技术研究[J]. 液晶与显示,2018,33(9):52-59. LI Y K,QI J,ZHANG J,et al.. Research on variable magnification laser beam expanding technology based on liquid crystal spatial light modulator[J]. Chinese Journal of Liquid Crystals and Displays,2018,33(9):52-59. (in Chinese)
- [6] COLLINGS N, CHRISTMAS J L, MASIYANO D, et al. . Real-time phase-only spatial light modulators for 2D holographic display [J]. Journal of Display Technology, 2015, 11(3):278-284.
- [7] CHOI J, CHOI M. Universal phase-only spatial light modulators [J]. Optics Express, 2017, 25 (19): 22253-22267.
- [8] KIM H, HWANG CH Y, KIM K S, et al. . Anamorphic optical transformation of an amplitude spatial light modulator to a complex spatial light modulator with square pixels [Invited] [J]. Applied Optics, 2014,53(27): G139-G146.
- [9] CHOI S, ROH J, SONG H, et al. . Modulation efficiency of double-phase hologram complex light modulation macro-pixels [J]. Optics Express, 2014, 22 (18):21460-21470.
- [10] PARK S, ROH J, KIM S, et al. . Characteristics of complex light modulation through an amplitude-phase double-layer spatial light modulator[J]. Optics Express, 2017, 25(4): 3469-3480.
- 21(5):1122-1128.

 ZHU X CH, WU F, CAO X D, et al. . Focal length measurement of microlens-array based on wavefront testing principle of Hartmann-Shack sensor[J]. Opt. Precision Eng. ,2013,21(5):1122-1128. (in Chinese)

朱咸昌, 伍凡, 曹学东, 等. 基于 Hartmann-Shack 波前检测原理的微透镜阵列焦距测量[J]. 光学 精密工程, 2013,

- [12] 范广飞,陈林森,魏国军,等. 基于衍射追迹的集成成像重构算法[J]. 光学学报,2016,36(5): 0511003. FAN G F,CHEN L S,WEI G J, et al. . Computational reconstruction algorithm for integral imaging based on diffraction tracing[J]. Acta Optica Sinica,2016,36(5):0511003. (in Chinese)
- [13] GONG H, SOLOVIEV O, WILDING D, et al. . Holographic imaging with a Shack-Hartmann wavefront sensor [J]. Optics Express, 2016, 24(13):13729-13737.
- [14] 李俊昌. 角谱衍射公式的快速傅里叶变换计算及在数字全息波面重建中的应用[J]. 光学学报,2009,29(5):1163-1167.

 LI J CH. FFT computation of angular spectrum diffraction formula and its application in wavefront reconstruction of digital holography[J]. *Acta Optica Sinica*,2009,29(5):1163-1167. (in Chinese)
- [15] 孙试翼, 匡翠方, 刘旭. 基于光场成像的表面三维重构[J]. 应用光学, 2017, 38(2): 210-214.

 SUN SH Y, KUANG C F, LIU X. Three dimensional surface reconstruction based on light field imaging[J]. *Journal of Applied Optics*, 2017, 38(2): 210-214. (in Chinese)
- [16] 韩剑,刘娟,刘冬梅,等. 基于空间光调制器的全息透镜记录波前像差优化方法[J]. 中国激光,2014,41(2):167-174.

 HAN J,LIU J,LIU D M, et al. . Optimizing approach of wavefront aberration in the recording of holographic lens based on
- spatial light modulator[J]. Chinese Journal of Lasers,2014,41(2):167-174. (in Chinese)
 [17] 胡珙,王喆,刘洪顺,等. 基于单次傅里叶变换的分段衍射算法[J]. 中国光学,2018,11(4):568-575.
 HU Q,WANG ZH,LIU H SH,et al.. Step diffraction algorithm based on single fast Fourier transform algorithm[J]. Chi-
- [18] 李俊昌,熊秉衡. 信息光学教程[M]. 北京:科学出版社,2011:17-34,48-51.

 LI J CH,XIONG B H. Information Optics Course[M]. Beijing:Science Press,2011:17-34,48-51. (in Chinese)

nese Optics, 2018, 11(4):568-575. (in Chinese)

[19] 马科斯·波恩,埃米尔·沃耳夫.光学原理:光的传播、干涉和衍射的电磁理论[M]. 杨葭荪,译.北京:电子工业出版社,2016:1-9.

BORN M, WOLF E. Principles of Optics: Electromagnetic Theory of Propagation, Interference and Diffraction of Light, Seventh (Expanded) Edition [M]. YANG J S, trans. Beijing: Publishing House of Electronics Industry, 2016: 1-9. (in Chinese)

- [20] 古德曼. 傅里叶光学导论[M]. 秦克诚,刘培森,陈家璧,等,译.3 版. 北京:电子工业出版社,2011:17-20,23-37. GOODMAN J W. *Introduction to Fourier Optics*[M]. QIN K CH, LIU P S, CHEN J B, et al, trans. 3rd ed. Beijing: Publishing House of Electronics Industry,2011:17-20,23-37. (in Chinese)
- [21] RIUS J, FRONTER A C. Extending the S-FFT direct-methods algorithm to density functions with positive and negative peaks. XIV[J]. ActaCrystallographica. Section A, Foundations of Crystallography, 2008, 64 (Pt6):670-674.
- [22] 钱晓凡. 信息光学数字实验室: Matlab 版[M]. 北京:科学出版社,2015:22-27.

 QIAN X F. Information Optics Digital Laboratory (Matlab Edition) [M]. Beijing: Science Press, 2015:22-27. (in Chinese)
- [23] 张栋,王维博,马波,等. 基于线性插值的采样值估计算法及误差分析[J]. 自动化与仪器仪表,2016(4):231-233,236.

 ZHANG D, WANG W B, MA B, et al. . Sampling value estimation algorithm based on linear interpolation and error analysis[J]. Automation & Instrumentation,2016(4):231-233,236. (in Chinese)
- [24] 闫寨,武秀,王春云,等.空间光调制器振幅和相位调制特性的实验研究[J].量子光学学报,2018,24(1):107-112. YAN S, WU X, WANG CH Y, et al. Experimental study on amplitude and phase modulation characteristics of spatial light modulator[J]. Journal of Quantum Optics,2018,24(1):107-112. (in Chinese)

作者简介:



刘洪顺(1991—),男,天津人,硕士研究 生,主要从事信息光学与现代成像技术 方面的研究。E-mail: tardistraveler @ 163. com



王 喆(1979一),男,天津人,博士,讲师,主要从事非线性光学、衍射光学与现代成像技术等方面的研究。E-mail:snowleoperd@126.com



邓家春(1967—),男,天津人,博士,教授,硕士生导师,主要从事光学层析成像机制和有机/无机半导体与光电技术研究。E-mail:dengic1967@qq.com