归一化等相面的在线三维测量像素匹配方法

许幸芬,曹益平,付光凯,陈 澄,王亚品

(四川大学 电子信息学院,四川 成都 610064)

摘 要:像素匹配是在线三维测量中的关键技术之一,提出了基于归一化等相面的在线三维测量像 素匹配方法。仅投一帧正弦光栅条纹到在线运动的物体上,由CCD再依次移动相同步距时刻同步采 集受物体调制的变形条纹图。利用FTP方法预测物体不同位置的相位信息并进行归一化,再以二值 化等相面协助像素匹配,不仅实现了物体在各帧条纹图中的像素坐标一一对应,而且归一化减少了由 于物体运动产生的不同位置相位展开起始点不一致导致的不同位置相位展开的差异性而引入的误 差,同时节省了像素匹配计算量。对最大高度为8mm的 peaks 函数型物体的模拟结果表明:均方差为 0.021 mm,像素匹配时间上,该方法较直接用FTP方法预测得到的相位为模板进行像素匹配缩短了 近2倍,同是实物测量也验证了该方法的有效性和可行性。所提方法不仅可以保证在线三维测量的 精度,而且有效地提高了测量速度。

关键词:信息光学; 像素匹配; 归一化; 二值化; 等相面; FTP 中图分类号:TN247 文献标志码:A DOI:10.3788/IRLA201746.0717004

Pixel matching method in on-line three-dimensional measurement based on normalized equiphase plane

Xu Xingfen, Cao Yiping, Fu Guangkai, Chen Cheng, Wang Yapin

(College of Electronics and Information Engineering, Sichuan University, Chengdu 610064, China)

Abstract: A pixel matching method in on –line three –dimensional measurement based on normalized equiphase plane was proposed. Only one fixed sinusoidal fringe was needed to project on a measured object moving on the pipeline. While the object was coming to some positions with a certain adjacent displacement, the deformed patterns modulated by the object were captured synchronously by the CCD camera. Dealing the captured deformed patterns with FTP method, the phase information of the object in those positions could be predicted and normalized, and the normalized equiphase plane was transformed into integer as the mask to assist the pixel matching, which not only realized the one –to –one corresponding of the object, but normalization reduced the error introduced by these differences of the object's unwrapped phase in different positions caused by the object's movement, further binarization of the phase feature improved the pixel matching's speed as well. The simulation result of the "peaks" function object with the max height 8 mm showed the RMS was 0.021 mm. Meanwhile, as for time

收稿日期:2016-11-10; 修订日期:2016-12-20

基金项目:国家高技术研究发展计划(2007AA01Z333);国家科技重大专项(2009ZX02204-008)

作者简介:许幸芬(1982-),女,博士生,主要从事三维光学信息处理方面的研究。Email: xuxingfen1982@163.com

导师简介:曹益平(1962-),男,教授,博士生导师,博士,主要从事光学三维传感、光电信息处理及光机电一体化等方面的研究。 Email: ypcao@scu.edu.cn

spent of the pixel matching, the average time spent with the proposed method was about 2 multiples faster than the method based on phase prediction. The object measurement also showed its feasibility and validity of the proposed method. The proposed method could not only guarantee the accuracy of the online 3D measurement, but improve the measurement speed apparently.

Key words: information optics; pixel matching; normalization; binarization; equiphase plane; FTP

0 引 言

光学在线三维测量技术因具有非接触、快速测量,精度高等优势,近年来在生产流水线中得到广泛应用^[1-4]。其中相位测量轮廓术^[5](PMP)和傅里叶变换轮廓术^[6](FTP)等都是常用的在线三维测量方法。 FTP 仅凭一帧参考条纹图和一帧变形条纹图,通过从频域中滤出包含物体高度信息的基频分量,并进行逆 傅里叶变换即可获得物体三维面形信息。相关参考文 献[6]表明 FTP 符合在线三维测量的要求并得到了广 泛应用。但在图像处理的过程中,FTP 始终是一种滤波 行为,物体的相位信息细节丢失较多,三维重构结果受 到一定影响,尤其在物体陡变地方更明显^[7]。

在线 PMP 仅需投一帧正弦光栅条纹到随生产 流水线运动的待测物体上,使条纹走向与物体运动 方向垂直,当待测物体连续移动到等距离特征位置 时,由 CCD 同步采集 N(N≥3)帧受物体调制的对 应特征位置变形条纹图。由于待测物体相对 CCD 运动,会造成采集的变形条纹中物点坐标的不对 应,这给 PMP 解相带来误差。为此国内外学者对在 线三维检测展开了广泛研究,并取得了很多研究成 果。张松等人提出的实时三维检测方法可用于在线 三维测量,但由于采用空域相位去包裹,无法测量多 个复杂面型^[8], 而 Zuo 等人提出的采用四幅条纹的 2+2 相移法,可以实现在 120 fps 下测量多个复杂 孤立物体[9]。四川大学曹益平实验团队提出采用像 素匹配技术来解决不同时刻拍摄到的变形条纹图 物体位置发生变化的问题。通过像素匹配技术使各 帧变形条纹中的物体像素点一一对应,从而提取出 一组等效相移变形条纹,最后用该组等效变形条纹 图进行正确的解相,即可获得该在线运动物体的三 维面形信息。该方法降低了对投影、采集频率的要 求。其中,喻睿智等^[10]提出了在载物台上设置若干 具有明显特征标记在线三维测量方法;通过改进,

李坤等¹¹¹提出了利用物体本身的调制度特定分布区 域作为标记的在线三维测量方法;但由于调制度分 布受光照阴影的限制,且参考面的调制度无明显的 特征,一定程度上影响了像素匹配的精度,为此郑 旭等[12-13]提出了基于调制度层析的在线三维测量方 法以及基于二值化调制度层析的快速测量方法:许 幸芬等四提出了基于相位预测的在线三维测量方法。 该方法无需做特殊标记,也无需计算待测物体调制 度分布,利用 FTP 方法中的物体不同位置的相位信 息进行像素匹配,满足在线三维测量的要求。但通过 进一步的研究发现,一方面匹配模板上所有相位参 与重心计算,计算量比较大,像素匹配时间较长;另 一方面由于物体的运动使得不同位置的物体相位展 开时难以保证相位展开起始点一致,不同位置的相 位存在一定的差异性,这些差异性可能会给像素匹 配带来一定的误差。在保证像素匹配精度的前提下, 文中在参考文献[7]的基础上提出了基于归一化等 相面的在线三维测量像素匹配方法,一方面用归一 化减少物体不同位置相位展开的差异性引入的误 差,另一方面节省像素匹配计算量。

1 在线三维测量原理

在线三维测量原理如图1所示。计算机(PC)编



Fig.1 On-line 3D measurement principle

)

(b) 等相面 Δφ₁(x,y)

(b) Equiphase plane $\Delta \phi_1(x,y)$

(d) 理想 Δφ ddm 2(x,y)

(d) Desired $\Delta \phi_{\text{position 2}}(x,y)$

译产生一帧周期为 P 的正弦光栅,通过 DLP 数字 光投影系统将其投射到随生产流水线运动的待测 物体上,使条纹走向尽可能地与物体的运动方向垂 直。当待测物体连续移动到等距离特征位置时, CCD 同步采集 N(N≥3)帧受物体调制的对应特征 位置变形条纹图 $I_n(x_n, y_n)$ 表示为:

$$I_n(x_n, y_n) = R(x_n, y_n) \{A(x_n, y_n) + B(x_n, y_n) \cos[\Phi_n(x_n, y_n)]\}$$

$$n=1,2,3,\cdots,N$$
 (1)

式中:(x_n,y_n)为以物体重心所在位置为坐标原点的坐 标系; $R(x_n, y_n)$ 为物体的反射率; $A(x_n, y_n)$ 为背景光强 度; $B(x_n,y_n)$ 为条纹对比度; $\Phi_n(x_n,y_n)$ 为受物体调制的 相位分布。

对公式(1)沿 x 方向做一维傅里叶变换^[7]。参考 文献[7]给出了详细的傅里叶变换及逆变换的表达 式,因此文中直接引用其结果。物体的截断相位分 布为:

 $\Delta \Phi_{n}^{\text{FTP}}(x,y) = \Phi_{n}(x,y) - \Phi_{0}(x,y) =$

Im{log[$g_n(x,y)g_0^{*}(x,y)$]} $n=1,2,3,\dots,N$ (2) 式中:(x,y)为 CCD 图像下的坐标系: $g_0^*(x,y)$ 为 $g_0(x,y)$ 的 共轭。将 $\Delta \Phi_{a}^{\text{FTP}}(x,y)$ 展开后得到物体的连续相位分 布 Δ $\psi_{a}^{\text{FTP}}(x,y)$ 。参考文献[7]中,以Δ $\psi_{a}^{\text{FTP}}(x,y)$ 为模板进 行像素匹配的方法满足在线三维测量的要求。但通 过进一步的研究发现,模板 $\Delta \psi_{a}^{\text{FP}}(x,y)$ 的所有相位值 都参与了重心的计算,计算量比较大,像素匹配耗时 较长。为了进一步提高像素匹配速度,如果能从模板 $\Delta \psi_{1}^{\text{FTP}}(x,y)$ 中提取一个如图 2(b)所示的具有明显特 征的等相面 $\Delta \phi_1(x,y)$ 作为模板进行像素匹配,计算 量会大幅减少。这里 $\Delta \phi_1(x,y)$ 满足公式(3):

 $\Delta\phi_n(x,y) = \begin{cases} p_0 & \Delta\psi_n^{\text{FIP}}(x,y) \ge p_0 \\ 0 & \text{else} \end{cases} \quad n=1,2,3,\cdots,N \quad (3)$

经过大量的实验分析, p_0 取 0.6 rad 左右。因此, 在事先保证不同位置的 $\Delta \psi_n^{\text{FTP}}(x,y)$ 相位展开起始点一 致的前提下,可以 $\Delta \psi_{a}^{\text{FTP}}(x,y)$ 中截取具有 $\Delta \phi_{1}(x,y)$ 特 征的等相面进行像素匹配,如图 2(c)、(d)所示截取 物体在位置1和位置2的等相面 $\Delta \phi_{\text{deg}}$ (*x*,*y*)和 $\Delta \phi_{\text{dd} 2}(x,y)$ 。直观上, $\Delta \phi_{\text{dd} 2}(x,y)$ 和 $\Delta \phi_{\text{dd} 2}(x,y)$ 具 有明显的特征,且与 $\Delta\phi(x,y)$ 具有高度相似性,"*"

Phase/rad -0.3 600 400 400

0 0 200 y/pixel x/pixel (a) "peaks" 函数型物体

200

(a) "peaks" function object



(c) 理想 $\Delta \phi_{\text{位置 1}}(x,y)$ (c) Desired $\Delta \phi_{\text{position1}}(x, y)$





Fig.2 Analysis on the equiphase plane

标记点是对应的重心位置,可通过计算重心来实现 像素匹配。由于只有等相面上的值参与了重心的计 算,因此计算量会大幅下降,从而可以降低像素匹 配耗时,提高测量速度。但事实上,由于物体空间位 置的变化会导致相位展开起始点不一致,相邻位置 的物体相位分布之间会出现一定的偏置差,在此情 况下,实际得到位置1和位置2的等相面 $\Delta \phi_{dm}(x,y)$ 和 $\Delta \phi_{\oplus \mathbb{Z}_2}(x,y)$ 如图 2(e)、(f) 所示。直观上看出和 $\Delta \phi_{\alpha \pi}(x,y)$ 和 $\Delta \phi_{\alpha \pi}(x,y)$ 相似度差,如果用它们进 行像素匹配,匹配精度势必会受到影响,甚至无法进行 像素匹配。因此为了避免由于不同位置的 $\Delta \psi_{\mu}^{\text{FTP}}(x,y)$ 之 间的差异性而引入的误差,对 $\Delta \psi_{\mu}^{\text{FP}}(x,y)$ 进行归一化 处理,记为 $\Delta \hat{\psi}_{x,y}$:

$$\Delta \hat{\psi}_{n}(x,y) = \frac{\Delta \psi_{n}^{\text{FTP}}(x,y) - \min\{\Delta \psi_{n}^{\text{FTP}}(x,y)\}}{\max\{\Delta \psi_{n}^{\text{FTP}}(x,y)\} - \min\{\Delta \psi_{n}^{\text{FTP}}(x,y)\}}$$
$$n=1,2,3,\cdots,N \tag{4}$$

式中:max{·}为取 $\psi_n^{\text{FP}}(x,y)$ 的最大值算子;min{·}为取 $\Delta \psi_n^{\text{FP}}(x,y)$ 取的最小值算子。为了便于处理图像,将 $\Delta \hat{\psi}_n(x,y)$ 进一步实现 0~255 灰度化,用 $\Delta \hat{\psi}_{gn}(x,y)$ 表示:

 $\Delta \hat{\psi}_{gn}(x,y)$ =uint8{ $\Delta \hat{\psi}_{n}(x,y)$ *255} *n*=1,2,3,…,*N* (5) 式中:uint8{·}对 $\Delta \hat{\psi}_{n}(x,y)$ 取无符号整数算子。归一 化将参考面相位值设置为 0,物体的最大相位值设 置为 255,这样相位展开被设置在 0~255 之间,排 除了物体在不同位置时相位展开起始点不一致引 入的误差。设置阈值 $T(0 \le T \le 255)$,获取 $\Delta \hat{\psi}_{gn}(x,y)$ 的等相面并进一步二值化,用 $\Delta \phi_{gn}^{b}(x,y)$ 表示。这样 将模板上复杂的双准确度数信息转换为 1 的整数, 原来复杂的双准确度数计算变为 0~1 整数计算,提 高了数据处理速度。

$$\Delta \phi_{gn}^{b}(x,y) = \begin{cases} 1 & \Delta \hat{\psi}_{gn}(x,y) \ge T \\ 0 & \text{else} \end{cases} \quad n = 1, 2, 3, \dots, N \quad (6)$$

文中仍然采用重心法^[7]实现像素匹配。计算 $\Delta \phi_{gn}^{b}(x,y)$ 的重心,可得到采集的第n帧 $(n \neq 1)$ 相对于 第一帧变形条纹中物点像素坐标的改变量 $\Delta x_{n-1}(n \neq 1)$ (物体沿x方向运动,y方向物点像素坐标的改变量 为0)。将 $I_{n}(x,y)$ 沿物体运动的反方向移动 Δx_{n-1} 的 整数倍像素,得到 $I_{np}(x,y)(n \neq 1)$ 。CCD 图像下的坐 标系(x,y)和以物体重心所在位置为坐标原点的坐 标系 $(x_{n},y_{n})之间满足公式(7)$:

$$\begin{cases} x_n = x - \Delta x_{n-1} \\ y_n = y \end{cases} \quad n = 1, 2, 3, \cdots, N$$
(7)

因此可以将(x,y)转化为(x_n,y_n), I_{nP}(x,y)经坐标转

换后为 $I_{nP}(x_1,y_1)$,这时 $I_{nP}(x_1,y_1)$ 与 $I_1(x_1,y_1)$ 具有对一 一对应的像素坐标。在 $I_1(x_1,y_1)$ 和 $I_{nP}(x_1,y_1)(n \neq 1)$ 同 一区域截取携带有物体高度信息的 $I_{n'}(x_1,y_1)$,像素 匹配完成。此时 $I_{n'}(x_1,y_1)$ 具有等效的等步相移且满 足表达式:

 $I_{n}'(x_{1},y_{1}) = R(x_{1},y_{1}) \{A(x_{1},y_{1}) + B(x_{1},y_{1}) \\ \cos[\Phi_{1}(x_{1},y_{1}) + (n-1)\Delta_{0}(x_{1},y_{1})]\} \\ n = 1, 2, 3, \dots, N$ (8)

等步长相移算法中, Stoilov 算法具有较好的抗 噪能力^[14],因此取 *N*=5。采用改进的 Stoilov 算法^[15]可解调出物体的相位分布:

$$\begin{cases} \Phi_{1}(x_{1},y_{1}) = \arctan\left[\frac{2(I_{2}'(x_{1},y_{1})-I_{4}'(x_{1},y_{1}))}{2(I_{3}'(x_{1},y_{1})-I_{1}'(x_{1},y_{1})-I_{5}'(x_{1},y_{1}))}\sin\Delta_{0}\right]\\ \sin\Delta_{0} = \sqrt{1 - \left[\frac{I_{1}'(x_{1},y_{1})-I_{5}'(x_{1},y_{1})}{2(I_{2}'(x_{1},y_{1})-I_{4}'(x_{1},y_{1}))}\right]^{2}} \end{cases}$$
(9)

因公式(9)的反正切函数,使 $\Phi_1(x_1,y_1)$ 分布在 (- π,π)之间^[7],由于文中是针对表面连续的物体进 行测量的^[16],故采用菱形展开算法^[7]进行相位展开, 得到连续相位分布 $\psi_1(x_1,y_1)$ 。对参考条纹进行相同 的计算得到参考面上的相位分布 $\Phi_0(x_1,y_1)$,相位展 开后得到其连续相位分布 $\psi_0(x_1,y_1)$,受物体高度调 制的相位分布为:

 $\Delta \psi(x_1, y_1) = \psi_1(x_1, y_1) - \psi_0(x_1, y_1)$ (10) 采用校准的方法建立起连续相位与物体高度

之间的映射关系,即可得到物体高度分布
$$h(x_1,y_1)^{[12]}$$
:

$$\frac{1}{h(x_1,y_1)} = a(x_1,y_1) + b(x_1,y_1) \frac{1}{\Delta \psi(x_1,y_1)} + c(x_1,y_1) \frac{1}{\Delta \psi^2(x_1,y_1)}$$
(11)

式中: $a(x_1,y_1)$ 、 $b(x_1,y_1)$ 、 $c(x_1,y_1)$ 通过平面的标定获得。

2 计算机仿真

为了验证所提方法的有效性,进行了大量的仿 真实验,以如图 3(a)所示最大高度为 8 mm 的peaks 函 数型物体为例。计算机编程产生一帧周期为 15 pixel 的正弦参考光栅,将其投影到沿方向运动的 peaks 函数型物体上,CCD 按物体每次移 2 个像素时刻 同步采集受物体调制的变形条纹图,共采集5帧并 加入1%的随机噪声以验证所提方法的抗噪能力。 图 3 (b)、(c) 为生成的带噪声的变形条纹 $I_1(x_1,y_1)$ 和 $I_5(x_5,y_5)$ 。采用所提方法得到如图 $3(d)_{(e)}$ 所示的 二值化等相面 $\Delta \phi^{\flat}_{e1}(x,y)$ 和 $\Delta \phi^{\flat}_{e5}(x,y)$, "*"标记点是相 应的重心位置。计算重心可得到图 3(e)相对于图 3(d) 的位移改变量为 8.002,将 $I_5(x,y)$ 沿物体运动的反方 向移动 8 pixel,得到 $I_{sp}(x,y)$,经坐标转换后得到 $I_{5P}(x_1,y_1)$,此时 $I_{5P}(x_1,y_1)$ 与 $I_1(x_1,y_1)$ 具有一一对应的物点 像素坐标。在 I1(x1, y1)和 Isp(x1, y1)截取同一区域携带物 体高度信息的部分 $I_1'(x_1,y_1)$ 和 $I_5'(x_1,y_1)$,如图 3(f)、(g) 所示,像素匹配完成。采用改进的 Stoilov 算法重构 该在线运动物体的三维面形,重构结果如图 3(h)所 示。图 3(i)是相应的误差分布,其均方根误差(RMS) 为 0.021 mm, 表明所提方法确实是有效的, 且具有







较高的测量精度。

文中方法与参考文献[7]方法进行了比较。图 4 为这两种方法的重构结果第 320 行截图。可以看出 采用文中方法得到的重构物体表面更光滑。在像素 匹配时间上,如表 1 所示,参考文献[7]方法平均耗 时 2.884 2 s,而文中方法平均耗时 1.033 3 s,时间 较参考文献[7]方法缩短了大约 1.8 倍,由此可以看 出所提方法节省了像素匹配计算量,明显地提高了 在线测量速度。



表1像素匹配时间对比(单位:s)

Tab.1 Comparison of the time spent on pixel matching (Unit: s)

Measuring sequence	1	2	3	Average
Method in Ref.[7]	2.8826	2.8892	2.880 9	2.8842
Proposed method	1.0062	0.9935	$1.100\ 3$	1.0333

像素匹配后采用参考文献[15]重构物体的三维 面形。根据参考文献[15]描述,sinΔ。的逼真值对三维 重构重建精度有重要影响。在相同条件下,采用参考 文献[7]方法和文中方法对上述物体测量十次,分别 得到了像素匹配后 sinΔ₀的的逼真值与真值的离散 度,如表 2 所示。理论上,sinΔ₀=0.743 2,从表 2 可以 看出,参考文献[7]方法中,sinΔ₀的逼真值与真值离 散度为 0.003 2,而文中所提方法中的离散度仅为 0.000 7,仅为参考文献[7]方法中的 0.21 倍左右。显 然文中方法更具有普适性。同时,根据表 2 计算得到 参考文献[7]方法的平均相对误差为 0.009%,而文中 所提方法得到平均相对误差为 0.004%,精度上比参 考文献[7]方法提高了 2.25 倍左右,可见文中方法确

表2 sinΔ ₀ 逼真值比较							
Fab.2 Contrast of $\sin\Delta_0$ statistical	value						

Method	$-\sin\Delta_0$								_		
	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	σ
Ref.[7]	0.7401	0.7413	0.7360	0.7426	0.7452	0.7414	0.747 7	0.7416	0.746 8	0.742.6	0.0032
Proposed	0.7422	0.7416	0.7438	0.7431	0.7441	0.7429	0.7423	0.7436	0.7432	0.7427	0.0007

实能保证且进一步提高了在线三维测量精度。

3 实验及结果分析

进一步验证所提方法的有效性和实用性,进行 了实物在线三维测量。实验装置系统如图 5(a)所示。 DLP 采用 HCP-75X 型数字投影仪,CCD 型号为 MVC1000MF-M00。将图 5(b)所示的心形物体放置 于由 SC300-1A 型控制器控制的载物台上并随其 一起运动。由计算机产生一幅固定的正弦条纹图, 控制 DLP 将其投影到物体表面,通过不断的调整 DLP 和 CCD 的姿态使得条纹走向尽可能地垂直于 物体的运动方向。控制器控制载物台移动,按等步 距设置移动量,发送等间距移动信号,控制 CCD 同 步采集对应的变形条纹图,共采集 5 帧,经图像采 集卡采集并送入计算机等待处理。



图 6(a)、(b)为采集的变形条纹图 $I_1(x_1,y_1)$ 和 $I_5(x_5,y_5)$ 。采用所提方法,得到如图 $6(c)_{(d)}$ 所示的二 值化等相面 $\Delta \phi_{e_1}^{b}(x,y)$ 和 $\Delta \phi_{e_5}^{b}(x,y)$, "*"标记点为重 心位置。通过计算重心实现像素匹配。图 6(e)、(f) 为像素匹配后的等效变形条纹 $I_1'(x_1,y_1)$ 和 $I_5'(x_1,y_1)_{\circ}$ 采用改进的 Stoilov 算法来重构物体的三维面形图, 重构结果如图 6(g)所示。在相同条件下采用参考文 献[7]对心形物体进行了在线测量,图 6(h)是其重构 结果的第80行截图,图6(i)是采用文中方法得到的 第80行截图。可以看出采用文中方法重构的物体表面 更光滑。这主要是有以下两方面的原因:首先,归一化 手段使得参考面相位值设置为0,物体的最大相位值 设置为 255,这样相位展开被设置在 0~255 之间,将物 体在不同位置时相位展开起始点不一致引入的误差降 到最小,在归一化基础上,取二值化的等相面进行像素 匹配,使得模板特征更显著,同时,由于只有0和1的 整数参与了重心计算,这样以来,由不同位置相位之间 的差异性引入的误差就被排除在重心的计算之外,进 一步提高了匹配的精度。在像素匹配耗时方面,采用参 考文献[7]方法耗时 3.157 s, 而文中方法耗时 1.192 s, 比参考文献[7]方法缩短了1.65倍左右。以上结果表 明,采用文中所提方法,不仅可以很好的重构在线运动 物体,而且有效地提高了在线测量速度,满足了在线三 维测量的要求。



为了验证所提方法更具有普适性,对如图 7(a) 所示的面形较为复杂的人脸面具在相同实验条件 下采用所提方法进行了在线测量。图 7(b)~(g)展 示了实验过程。图 8 是人脸面具的重构结果。其中 图 8(a)是其三维重构结果,图 8(b)其重构结果的 第80列截图,可以看出采用所提方法重构的人脸面 具表面很光滑。实验结果表明:文中所提方法不仅可 以重构面形简单的物体,对面形复杂的物体也可以



(c) $I_5(x_5, y_5)$

(e) $\Delta \phi_{g5}^{b}(x,y)$

(b) $I_1(x_1, y_1)$



 $(d)\Delta\phi_{g1}^{b}(x,y)$



(f) $I_1'(x_1, y_1)$ (g) $I_5'(x_1,y_1)$ 图 7 人脸面具及实验过程

Fig.7 Face mask and experiment process



图 6 实验过程及结果分析 Fig.6 Experiment process and results analysis

y/pixel

(i) Reconstructed object in 80th row screenshot with the proposed method

(i) 文中方法得到重构物体第80行截图

50

100

150

0 -5

0



很好地重构出来,所提方法具有一定的普适性。

为了能从量化角度评估所提方法的测量精度, 分别对高度为 5.8、8.0、20.0 mm 的平面进行了在 线测量。采用参考文献[7]方法和文中所提方法分 别得到的误差如表 3 所示。由表 3 可知,文中所提 方法较参考文献[7]具有更高的测量精度。

表 3 不同高度平面的测量误差

Tab.3 Measurement errors of planes

with different heights

Height/mm	Ref.[7] method	Proposed method			
	RMS/mm	Mean relative error	RMS/mm	Mean relative error		
5.8	0.1882	3.1%	0.1459	2.2%		
8.0	0.1576	1.7%	0.1201	1.4%		
20.0	0.1769	0.8%	0.1484	0.6%		

4 结 论

文中就在线三维测量中的像素匹配问题,提出 了基于归一化等相面的在线三维测量像素匹配方 法。分析了将等相面应用在在线三维测量中的准确 度和速度问题。讨论了以等相面为模板进行像素匹 配的有效性,研究了通过对不同位置的物体相位归 一化,再以二值化手段处理等相面,使双准确度信 息转换为二值化整数信息,以此为模板进行像素 匹配,实现了准确、快速的在线三维测量。所提方 法既减少了物体不同位置相位展开的差异性引人 的误差,又将模板上复杂的双准确度数信息转换 为1的整数,原来复杂的双准确数计算变为0~1整 数计算,提高了数据处理速度。对最大高度为8 mm 的 peaks 函数型物体的模拟结果表明均方差为 0.021 mm,像素匹配时间上,该方法较直接用 FTP 方法预测得到的相位为模板进行像素匹配缩短了 近2倍,同时实物测量也验证了所提方法的有效性 和可行性。因此文中方法不仅可以保证在线三维 测量的精度,而且节省了像素匹配计算量,有效地 提高了在线三维测量速度。

参考文献:

- Chen Chao, Yu Yanqin, Huang Shujun, et al. 3D small-field imaging system [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2016, 45(8): 0824002. (in Chinese)
- [2] Liu Wei, Wang Liang, Fan Chaonan, et al. Image matching method for online vision measurement of large forgings [J]. *Infrared and Laser Engineering*, 2016, 46(11): 1414–1418. (in Chinese)
- [3] Zhu Xinjun, Deng Yaohui. Variational mode decomposition for phase retrieval in fringe projection 3D shape measurement [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2016, 24(9): 2318–2324. (in Chinese)
- [4] Zhao Weiqian, Li Wenyu, Zhao Qi, et al. Surface measurement by randomly phase shifting interferometry of measured element [J]. *Optics and Precision Engineering*, 2016, 24(9): 2167–2172. (in Chinese)
- [5] Zhao Xianling, Liu Jiansheng, Zhang Huayu, et al. Measuring the 3D shape of high temperature objects using blue sinusoidal structured light[J]. *Measurement Science and Technology*, 2016, 26(12): 125205.
- [6] Lei Cundong, Lv Yinhuan, Wang Ruli. Adaptive main frequency bandpass filters used in Fourier transform profilometry [J]. *Chinese Journal of Optics and Applied Optics*, 2010, 3(3): 245–251. (in Chinese)
- [7] Xu Xingfen, Cao Yiping, Peng Kuang. A pixel matching method in on-line three-dimensional measurement based on phase prediction [J]. *Acta Optica Sinica*, 2016, 36 (6): 0612005. (in Chinese)
- [8] Zhang Song, Huang P S. High-resolution, real-time threedimensional shape measurement [J]. *Optical Engineering*, 2006, 45(12): 123601.
- [9] Zuo Chao, Chen Qian, Gu Guohua, et al. High-speed three-dimensional profilometry for multiple objects with complex shapes [J]. *Optics Express*, 2012, 20(17): 19493– 19510.
- [10] Yu Ruizhi, Cao Yiping. A three dimensional on -line

inspecting method for workpiece by PMP[J]. Acta Photonica Sinica, 2008, 37(6): 1139–1143. (in Chinese)

- [11] Li Kun, Cao Yiping, Chen Yongquan, et al. A new method for online three dimensional inspection without marked [J].
 Opt & Optoelectron Technol, 2009, 7(2): 57–61. (in Chinese)
- [12] Zheng Xu, Cao Yiping, Li Kun. An on-Line 3D measurement method mased on modulation delamination [J]. Acta Optica Sinica, 2010, 30(9): 2573–2577. (in Chinese).
- [13] Zheng Xu, Cao Yiping. A fast on -line 3D measuring algorithm based on two-value modulation delamination [J]. Acta Photonica Sinica, 2010, 39(8): 1444–1448. (in Chinese)
- [14] Qi Ziwen, Liu Bingguo, Zhang Zhonghai, et al. Comparison of phase extraction algorithms in testing of phase defects with two-points interference [J]. *Chinese Optics*, 2016, 9 (4): 483-489. (in Chinese)
- [15] Xu Xingfen, Cao Yiping. An improved Stoilov algorithm based on statistical approach [J]. Acta Optica Sinica, 2009, 29(3): 733–737. (in Chinese)
- [16] Zuo Chao, Huang Lei, Zhang Minliang, et al. Temporal phase unwrapping algorithms for fringe projection prolometry: A comparative review[J]. *Optics and Lasers in Engineering*, 2016, 85(10): 84–103.