# 干扰环境下基于计算机视觉的多目标动位移 高精度监测方法

## 周 洲,陈太聪

(华南理工大学土木与交通学院,亚热带建筑科学国家重点实验室,广东 广州 510641)

摘要:当前基于计算机视觉的动位移测量研究通常要求高速高分辨率摄像机和理想拍摄环境,以保证测量的性能 和精度。然而高速相机成本较高,目标成像需要较高对比度,且实际拍摄过程中环境条件也难以保持稳定,导致应 用受限。结合时空上下文算法和光流算法,提出一种无需人工标靶点、鲁棒的多目标位移监测方法,通过智能手机 实现干扰环境下的结构多点动位移同步测量。开展悬臂小球模型的扫频实验,检验方法在一定频率范围内的测量 效果。其中,使用智能手机对激振小球进行拍摄,并在实验中保留复杂背景和模拟光照变化。分别采用所提方法和 常用的特征光流算法对视频进行处理,得到动位移结果,并与位移传感器测量值进行对比。结果表明,在有光照变 化干扰下,所提方法具有更强的抗干扰性,各监测点的最大位移偏差在5%以内。

关键词:结构健康监测;位移测量;计算机视觉;时空上下文;光流

中图分类号:O327; TU317 文献标志码:A 文章编号:1004-4523(2021)05-0979-08 DOI:10.16385/j.cnki.issn.1004-4523.2021.05.011

# 引 言

在结构健康监测实践中,加速度传感器得到了 广泛应用,可直接测量结构的加速度响应,但对于低 频范围的应用效果不佳<sup>[1]</sup>。相反,位移传感器的低 频测量结果更加精确,然而由于安装和测试的不便, 应用相对较少,包括线性可变差动变压器需要固定 支座辅助测量,而多普勒激光测振仪虽然可实现无 接触测量,但测量结果受激光聚光影响较大,且设备 成本也相对较高。

近年来,随着图像数据采集和计算机视觉技术 发展,基于视觉的位移测量技术表现出无接触、远距 离、低成本和高精度等优点,受到了广泛关注<sup>[23]</sup>。 Dworakowski等<sup>[4]</sup>和韩建平等<sup>[5]</sup>利用图像模板匹配 技术,使用高速相机实现了单点动位移测量,其中需 要安装人工目标板辅助测量。另外,高速相机的目 标成像需较高对比度,从而也要求高亮度的光照条 件。周颖等<sup>[6]</sup>和Yoon等<sup>[7]</sup>分别根据特征点匹配算法 和光流算法,在不附加任何人工标靶点的情况下,采 用消费级相机获得结构的位移响应和动力特性。为 减少特征误识别,方法对目标的纹理特征有一定的 要求。Feng等<sup>[8]</sup>提出基于图像相关的亚像素模板匹 配技术,改善了目标动态位移的提取精度。值得说明的是,上述研究都是在理想的测量条件下进行的,需要稳定的光照环境,未考虑光照环境干扰对测量结果的影响。基于此,Dong等<sup>[9]</sup>应用时空上下文算法,实现了光照变化和雾气环境下的位移监测。但研究仅限于单点动态位移测量,未实现多点同步监测,此外所采用的专业摄像机,成本较高。

针对上述若干问题,本文提出应用智能手机同 步监测光照环境变化情况下多目标动位移的技术方 法。其中,结构振动视频由智能手机采集,且监测目 标点的数目不受限,多个监测目标点由多个预定义 的可重叠区域自动集合而成。继而,应用时空上下 文(Spatio-Temporal Context, STC)算法和光流 (Optical Flow,OF)算法,同步跟踪和获取所有目标 监测点的高精度位移时程信息。最后,为了验证方 法的可行性和可靠性,开展悬臂小球模型的扫频实 验,使用智能手机对激振小球进行拍摄,通过实验模 拟光照变化,对比考查本文方法与常用特征光流算 法和位移传感器的测量结果。

## 1 多目标动位移监测流程

本文的研究重点集中在智能手机应用、多目标位

收稿日期: 2020-04-28;修订日期: 2020-09-09

基金项目:国家自然科学基金资助项目(52178479);亚热带建筑科学国家重点实验室自主研究项目(2017KB13);广东省 现代土木工程技术重点实验室项目(2021B1212040003)

移监测和高精度位移提取等三方面。其中,第一方面 需要解决智能手机的相机广角畸变的校准问题;第二 方面解决多目标选择和预定义问题;第三方面解决环 境干扰下针对各目标的跟踪和高精度位移提取问题。

相应地,本文基于计算机视觉的结构振动位移测 量流程如框图1所示。内容分为三大部分:相机标定、 多目标定义、多目标跟踪和位移提取。本文方法所需 测量设备为商业智能手机,无需其他传感器和设备。



图1 基于智能手机的多位移测量流程

Fig. 1 Flowchart of multi-displacement measurement with smartphone

以下分别对三大部分所用分析方法和具体操作 展开详细论述。

## 2 智能手机的相机标定与图像校准

本文采用智能手机作为视频拍摄设备,安装其 上的商业相机为了增大拍摄范围,大多选用的是广 角镜头,但是该镜头会引入较大的径向和切向畸变。 因此,为了减少畸变产生的位置误差,有必要对相机 进行标定,识别相机的内外参数和畸变系数。基于 标定后的畸变模型,校准所拍摄的图像,最终建立图 像位移到结构位移的准确转换关系。

相机成像所基于的小孔成像模型,采用下式描述三维空间目标点*i*(*X*, *Y*, *Z*)与相机成像平面中的对应点*i*<sup>'</sup>(*u*, *v*)之间的关系<sup>[10]</sup>:

$$s \begin{bmatrix} x & y & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} X & Y & Z & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} R \\ t \end{bmatrix}$$
(1)

[u v 1] = [x y 1] K (2)

式中 (*X*, *Y*, *Z*),(*x*, *y*)和(*u*, *v*)分别表示点*i*在世 界坐标系、相机坐标系和图像像素坐标系中对应坐 标。*s*为缩放因子;外部参数矩阵*R*和*t*分别表示旋 转矩阵和平移矩阵,他们与相机物理位置有关;内部 参数矩阵*K*与相机构造和材料有关,表示为

$$\mathbf{K} = \begin{bmatrix} f_x & 0 & 0 \\ \theta & f_y & 0 \\ u_0 & v_0 & 1 \end{bmatrix}$$
(3)

式中  $f_x n f_y \beta h \beta x$  图像像素坐标系 x n y 轴上的比例因子;  $\theta$  为坐标轴倾角参数;  $u_0$  和  $v_0$  为原点坐标。

式(1)和(2)代表理想成像关系,而实际上相机 镜头会产生径、切向畸变,导致相机成像点发生偏 移,可采用以下非线性畸变模型<sup>[11]</sup>进行描述

$$\begin{bmatrix} x_c \\ y_c \end{bmatrix} = (1 + k_1 r^2 + k_2 r^4 + k_3 r^6) \begin{bmatrix} x_d \\ y_d \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2p_1 x_d y_d + p_2 (r^2 + 2x_d^2) \\ 2p_2 x_d y_d + p_1 (r^2 + 2y_d^2) \end{bmatrix}$$
(4)

式中  $(x_c, y_c)$ 和 $(x_d, y_d)$ 分别为目标点在相机坐标 系中的理想准确坐标值和实际畸变坐标值; $k_1, k_2$ 和  $k_3$ 为径向畸变系数; $p_1$ 和 $p_2$ 为切向畸变系数;r由下 式计算

$$r^2 = x_d^2 + y_d^2$$
 (5)

相机标定的基本原理,即是根据已知目标点的 准确坐标(X,Y,Z)(通常设计为Z=0)和相应成像 点的畸变像素坐标(u<sub>d</sub>, v<sub>d</sub>),结合式(1),(2)和(4), 识别得到相机的内外参数矩阵、径向和切向畸变系 数。通常采用最优化方法,反复迭代求解使得误差 最小的内外参数和畸变参数。该误差定义为三维空 间目标点计算的投影图像像素坐标与实际图像像素 坐标之间的差值平方和。

具体操作时,本文采用张正友<sup>[10]</sup>方法进行相机 标定,其中忽略 k<sub>3</sub>影响,并使用黑白方块间隔组成的 棋盘作为标定物,分别从不同角度、位置和姿态拍摄 标定物,建立标定用照片库,最终通过不同数量照片 的标定结果分析,获得智能手机 iphone7 后置摄像头 的内部参数和畸变系数的收敛结果如表1和2所示。 图 2 以前两阶径向畸变参数为例,示意了两者识别 均值和标准差随所用照片数量的变化情况。由图表 所示结果可见,相关相机的标定采用20张左右的照 片可满足要求。

表1 iphone7后置摄像头内部参数

au. 1	mumsic	parameters	s of thus the t	Dack camera
£	ſ	0		

$\int x$	Jy	0	$\mathcal{X}_0$	$\mathcal{Y}_0$	
3322.5	3322.3	1.6869	2010.3	1480.6	

表 2 iphone7 后置摄像头畸变系数

 Tab. 2
 Distortion coefficients of iphone7 back camera

$k_1$	$k_2$	$p_1$	$p_2$
0.2999	-1.6605	$3.03  imes 10^{-4}$	$3.80  imes 10^{-3}$

当相机完成标定获得相关参数后,即可结合式 (2)和(4),先由实际照片上的畸变像素坐标( $u_d, v_d$ ) 计算( $x_d, y_d$ ),继而得到理想坐标( $x_c, y_c$ ),最终得到



Fig. 2 Identification trend of radial distortion coefficients

校准后的照片上的理想像素坐标(*u<sub>c</sub>*, *v<sub>c</sub>*)。如图3所 示即为标定用黑白棋盘的某一张照片的局部在校准 前后的图像对比。可见,原始图片中黑白方块的畸 变扭曲边缘已较好地被修正为平直边缘。





(a) 原始图片
(b) 校准后图片
(a) Pre-calibration image
图 3 黑白棋盘的校准前后图片
Fig. 3 Pre- and post-calibration images of B & W chessboard

## 3 多目标定义

在结构振动过程中,对多点动位移进行同步监测,不仅有益于全面了解结构振动形态,也有利于模态特征辨识等工作开展。

基于视频的多目标位移同步监测,要求能实现

每个目标与其他目标的区分,并能跟踪各个目标在 每帧照片中的位置。要达成这两个目标,一方面需 要在首帧照片中预先定义监测目标对象;另一方面 需要目标跟踪算法支持针对多目标对象的处理。

本文后续将采用时空上下文(STC)算法进行 目标跟踪,然而传统STC目标跟踪算法只关注单个 目标,无法同时跟踪多个目标<sup>[9,12]</sup>。因此,本文对传 统STC算法进行改进,通过并行化设计,及引入区 域相容条件,实现了对多个可重叠目标区域的同步 跟踪。

如图4所示为在结构振动视频的首帧照片中完成的多目标预定义。目标区域可根据典型结构区域自行定义,数量不限,且可部分重叠。每个目标区域(图中矩形框)的特征点为各区域的中心点(图中× 形标记点),监测所得的各目标区域位移可由该区域中心点的位移进行代表。



图 4 首帧照片中的多目标定义 Fig. 4 Definition of multi-target in the first picture

## 4 基于STC算法的目标跟踪

#### 4.1 STC算法基本模型

在利用计算机视觉技术进行目标跟踪时,目标 对象与其局部场景之间存在密切关联,利用这种关 系,更易于找到目标。STC算法<sup>[12]</sup>即基于贝叶斯框 架,根据目标区域与其局部上下文的图像强度和位 置之间的统计相关性进行建模计算。

该算法通过极大化以下置信度函数来追踪目标 位置<sup>[12]</sup>

$$c(\mathbf{x}) = P(\mathbf{x}|o) = b e^{-\left(\frac{|\mathbf{x}-\mathbf{x}^*|}{a}\right)^p}$$
(6)

式中  $x \in \mathbb{R}^2$ 为目标位置; o为场景中的目标;  $x^*$ 为 目标区域中心点位置; b为归一化系数, 以保证 P(x|o)在 0-1 间变化; a 和  $\beta$ 分别为尺度参数和形状 参数。

当前帧照片中,目标区域的局部上下文特征集 定义为

$$X^{c} = \left\{ c(\boldsymbol{z}) = (I(\boldsymbol{z}), \boldsymbol{z}) | \boldsymbol{z} \in \Omega_{c}(\boldsymbol{x}^{*}) \right\}$$
(7)

式中 I(z)为位置z处的图像强度; $\Omega_c(x^*)$ 为目标 点 $x^*$ 周围的局部上下文区域。如图5所示,黄色框 代表跟踪目标,红色框代表其局部上下文。



图 5 目标与其局部上下文空间关系的图形模型 Fig. 5 Graphical model of the spatial relationship between

the target and its local context

依据贝叶斯概率公式,式(6)中的置信度函数可 展开为

$$c(\mathbf{x}) = P(\mathbf{x}|o) = \sum_{c(\mathbf{z}) \in X^{c}} P(\mathbf{x}, \mathbf{c}(\mathbf{z})|o) = \sum_{c(\mathbf{z}) \in X^{c}} P(\mathbf{x}|\mathbf{c}(\mathbf{z}), o) P(\mathbf{c}(\mathbf{z})|o)$$
(8)

式中 P(x, c(z)|o)为联合概率函数;P(x|c(z), o)为条件概率函数,表示目标位置与其局部上下文之间的空间关系;P(c(z)|o)为上下文先验概率函数,表示局部上下文的外观特征。

首先,根据首帧照片的图像强度,以及预定义的 目标位置,可计算上下文先验概率P(c(z)|o)

$$P(c(z)|o) = I(z) \omega_{\sigma}(z - x^*)$$
(9)

式中 ω。定义为加权高斯函数:

$$\omega_{\sigma}(z-x^{*}) = a e^{\frac{|z-x^{*}|^{2}}{\sigma^{2}}}$$
(10)

$$\sigma = (s_w + s_h)/2 \tag{11}$$

式中 a为归一化系数,以保证P(c(z)|o)在0-1间 变化; $\sigma$ 为尺度参数, $s_w$ 和 $s_h$ 分别为目标区域的长度 和宽度。

其次,定义条件概率函数P(x|c(z),o)为

$$P(\boldsymbol{x}|\boldsymbol{c}(\boldsymbol{z}),\boldsymbol{o}) = h^{\text{SC}}(\boldsymbol{x} - \boldsymbol{z}) \tag{12}$$

式中 h<sup>sc</sup>(x-z)为空间上下文模型函数,取决于 目标位置x和局部上下文位置z之间的相对距离和 方向,且设置为非径向对称函数,该设置有助于解决 距离和背景相似带来的歧义。

将式(9)和(12)代入式(8),可得  

$$c(x) = \sum_{c(z) \in X^{c}} h^{\text{sc}} (x-z) I(z) \omega_{\sigma}(z-x^{*}) = h^{\text{sc}}(x) \otimes (I(x) \omega_{\sigma}(x-x^{*}))$$
(13)

每一帧图片中的像素点数量众多,式(13)的卷 积运算效率低且计算复杂。已知在时域中进行卷积 运算的结果与其在频域的乘积运算结果一致,因此, 为了提高计算效率,STC算法结合快速傅里叶算法 (FFT),将卷积运算转换成乘积运算,可大幅提高 运算效率。由此,式(13)经FFT转化为

 $\mathcal{F}(c(x)) = \mathcal{F}(h^{\mathrm{sc}}(x)) \bigcirc \mathcal{F}(I(x)\omega_{\sigma}(x-x^{*})) (14)$ 式中 *F*表示傅里叶变换, ①表示对应位置的乘积。

对式(14)进行傅里叶逆变换,并将式(6)代入, 最终可得空间上下文模型函数的求解列式为

$$h^{\rm SC}(x) = \mathcal{F}^{-1} \left( \frac{\mathcal{F}(b \mathrm{e}^{-\left( \left| \frac{x-x^*}{a} \right| \right)^{\beta}})}{\mathcal{F}(I(x)\omega_{\sigma}(x-x^*))} \right) \quad (15)$$

式中  $\mathcal{F}^{-1}$ 表示傅里叶逆变换(IFFT)。

#### 4.2 STC算法跟踪过程

STC算法将目标跟踪任务转换为对置信度函数 c(x)的最大值搜索任务,其流程如图6所示。在 第 t帧照片中,通过式(15)计算得当前帧照片的空 间上下文模型 h<sup>sc</sup><sub>t</sub>(x),继而根据下式更新下一帧照 片的时空上下文模型 H<sup>stc</sup><sub>t+1</sub>(x)

 $H_{t+1}^{\text{STC}}(x) = (1-\rho)H_{t}^{\text{STC}}(x) + \rho h_{t}^{\text{SC}}(x)$  (16) 式中  $\rho$ 为学习速率因子; $H_{t+1}^{\text{STC}}(x)$ 定义为前一帧照 片的时空上下文模型和空间上下文模型的加权和。 这种加权处理可以有效地抑制物体外观强度突变引 起的噪声干扰。



Fig. 6 flow chart of STC algorithm

在获得 $H_{t+1}^{STC}(x)$ 后,由式(14),第t+1帧的置 信度函数相应更新为

$$c_{t+1}(\boldsymbol{x}) = \mathcal{F}^{-1}(\mathcal{F}(H_{t+1}^{\text{STC}}(\boldsymbol{x}))) \bigcirc$$
$$\mathcal{F}(I_{t+1}(\boldsymbol{x})\boldsymbol{\omega}_{\sigma_{t}}(\boldsymbol{x}-\boldsymbol{x}^{*}))) \qquad (17)$$

最后,通过搜索置信度函数的最大值,从而确定 第*t*+1帧照片中的目标位置为

$$x_{t+1}^* = \operatorname*{argmax}_{x \in \Omega_c(x_t^*)} c_{t+1}(x)$$
 (18)

这里需要说明的是,由于本文仅以结构平面内 振动为例进行论述,因此忽略了纵向测试距离上的 尺度变化,即图片大小比例未发生变化;如果要观测 结构三维振动,即存在平面外运动,结构与相机间的 纵向测试距离会发生明显的变化,则还需引入目标 尺度更新模型<sup>[12]</sup>进行修正。

为了达到稳健的跟踪效果,在STC跟踪算法中 的若干关键计算参数,按照参考文献[12]的建议, 取: $\alpha$ =2.25, $\beta$ =1, $\rho$ =0.075,s=1。

## 5 基于OF算法的亚像素位移估计

根据以上STC算法得到的图片目标位置 *x* 的 分辨率为单个像素,此时目标实际位移的测量精度 为单个像素所对应的实际位移。因此,为了获得更 精确的目标实际位移,除了提高相机的分辨率以加 密图片中的像素点之外,还可以采用光流(OF)算 法,对图片目标在单个像素内的位置变化进行估计, 以提取亚像素位移<sup>[13]</sup>。

一般地,视频中相邻两张照片的图像强度 f(x,y)和g(x,y)之间满足以下关系

 $g(x,y) = f(x + \Delta x, y + \Delta y)$ (19) 式中 目标位移( $\Delta x, \Delta y$ )可表示为整像素位移部 分( $\overline{\Delta x}, \overline{\Delta y}$ )和亚像素位移部分( $\delta x, \delta y$ )之和

$$\begin{cases} \Delta x = \overline{\Delta x} + \delta x \\ \Delta y = \overline{\Delta y} + \delta y \end{cases}$$
(20)

式中  $\delta x \ll 1, \delta y \ll 1_{\circ}$ 

在利用 STC 跟踪算法获得整像素位移 ( $\Delta x$ ,  $\Delta y$ )后,参照该位移,在目标图像g(x, y)中截 取新的模板图像 $f_g(x, y)$ 。新的模板图像和目标图 像之间仍存在微小位移( $\delta x$ ,  $\delta y$ ),此时应用光流算 法,可建立新的模板图像和目标图像之间的近似 关系

$$g(x, y) = f_g(x + \delta x, y + \delta y) \approx$$
$$f_g(x, y) + \delta x \frac{\partial f_g(x, y)}{\partial x} + \delta y \frac{\partial f_g(x, y)}{\partial y} \quad (21)$$

则对亚像素位移(ôx, ôy)的最优估计可由下式 得到

$$\min_{\delta x, \delta y} \Phi(\delta x, \delta y) = \min_{\delta x, \delta y} \sum_{x, y} \left( g(x, y) - f_g(x, y) - \delta x \frac{\partial f_g(x, y)}{\partial x} - \delta y \frac{\partial f_g(x, y)}{\partial y} \right)^2$$
(22)

$$\frac{\partial \Phi(\delta x, \delta y)}{\partial \delta x} = 0, \ \frac{\partial \Phi(\delta x, \delta y)}{\partial \delta y} = 0 \qquad (23)$$

$$\begin{bmatrix}
\sum_{x,y} \left(\frac{\partial f_g}{\partial x}\right)^2 & \sum_{x,y} \frac{\partial f_g}{\partial x} \frac{\partial f_g}{\partial y} \\
\sum_{x,y} \frac{\partial f_g}{\partial x} \frac{\partial f_g}{\partial y} & \sum_{x,y} \left(\frac{\partial f_g}{\partial y}\right)^2
\end{bmatrix} \begin{bmatrix}
\delta x \\
\delta y
\end{bmatrix} =
\begin{bmatrix}
\sum_{x,y} \left(g - f_g\right) \frac{\partial f_g}{\partial x} \\
\sum_{x,y} \left(g - f_g\right) \frac{\partial f_g}{\partial y}
\end{bmatrix}$$
(24)

式中 偏导数可采用有限差分计算,即 $\partial f_s/\partial x =$  $f_s(x+1,y)-f_s(x,y)$ 及  $\partial f_s/\partial y = f_s(x,y+1)$  $f_s(x,y)_o$ 

如图 7 所示为视频中相邻图像的亚像素位移估 计的计算流程。相关研究表明<sup>[13]</sup>,根据光流算法优 化得到的亚像素位移精度可达到 0.0125 像素,可以 有效地识别目标在单个像素内的位置变化,有利于 提升实际目标位移的测量精度。



Fig. 7 Flowchart of subpixel displacement estimation

### 6 模型实验

本文将开展悬臂小球模型的强迫振动实验,以 检验所提出的方法在无人工标记点和有光照变化环 境下,能否利用商业相机准确地获取结构的多点动 位移时程。实验将以位移传感器测量结果为基准, 对比本文方法与常用特征光流算法<sup>[7]</sup>的效果。

#### 6.1 实验设计

实验装置如图8所示,小钢球通过竖直连杆固 定在底部支座上,激振器与竖直连杆相连。小钢球 上连接有直线位移传感器,传感器另一端支撑在左端立柱上。实验中,激振器输入外部激励引起小球水平振动,位移传感器记录小球的水平位移时程,并由数据采集卡和电脑进行自动采集。同时,由放置在小球前端、安装在三角架上的iphone7手机录制小球振动视频,设置图片分辨率为1920×1080像素,帧率为60帧/s。实验测量的小球振动时长为20 s。

实验中,为了检验结构常见振动频率范围内的 方法可行性,设置激振器激励为1-10 Hz间的重复线 性扫频。此外,为了考查方法在真实背景环境下的 应用效果,没有对小球背后的复杂背景进行遮挡。

为了考查方法在光照变化环境下的应用效果, 特设计两组对比实验:(1)情况一,在小球振动过程 中,光照条件不变化;(2)情况二,在小球振动过程 中,3次调节临近的台灯光照亮度。实验用台灯有3 档亮度可调,如图9(a)所示为关闭台灯时的照片, 如图9(b)所示为打开台灯最亮档时的照片,由图可 见两者差别明显。



图 8 实验布置 Fig. 8 Experiment layout





(a) 关闭台灯情况
 (b) 打开台灯最亮档情况
 (a) Lamp off
 (b) Lamp on at its brightest setting
 图 9 光照变化对比图
 Fig. 9 Comparison of variable illuminations

#### 6.2 实验结果

为了便于与位移传感器的测量结果进行直接对 比,选择图4中与位移传感器同一高度的两个目标 作为跟踪目标。如图10所示为初始设置的两个跟 踪目标,红色框为目标区域1,绿色框为目标区域2,



图 10 两个跟踪目标的初始定义 Fig. 10 Initial definition of two tracking targets

蓝色点为各目标区域的中心。

根据本文提出的技术方案,首先将拍摄视频中的每一帧照片进行校准;继而计算每一帧照片中目标区域的置信度函数,通过STC算法和OF算法对相邻帧进行匹配,得到目标的图像位移;最后将图像位移乘以缩放影响矩阵得到最终位移。

作为对比分析用的常用特征光流算法,则是采用Lucas-Kanade光流与Harris角点相结合的算法, 通过计算相邻两帧的关键特征点的光流,获取关键 点的位移<sup>[7]</sup>。

为了比较本文算法与特征光流算法的性能,现 定义如下两类评价指标<sup>[14]</sup>,归一化均方误差指标 NMSE和相关系数指标ρ:

$$NMSE = 1 - \frac{\sum_{i}^{n} (d_{v}(i) - d_{s}(i))^{2}}{\sum_{i}^{n} (d_{s}(i) - \overline{d_{s}})^{2}} \qquad (25)$$

$$\rho = \frac{\left|\sum_{i=1}^{n} (d_v(i) - \overline{d_v})(d_s(i) - \overline{d_s})\right|}{\sqrt{\sum_{i=1}^{n} (d_v(i) - \overline{d_v})^2 \cdot \sum_{i=1}^{n} (d_s(i) - \overline{d_s})^2}}$$
(26)

式中  $d_v(i)$ 和 $d_s(i)$ 分别代表基于视觉算法和位移 传感器获得的位移数据; $\overline{d_s}$ 和 $\overline{d_v}$ 分别代表不同方法 得到的数据均值。两个指标的取值范围都在0-1之 间,指标值越大,意味着越相关,数据相似程度越高。

如图 11 和 12 所示分别为光照不变化情况和光 照变化情况下的 12 s 位移时程对比图,其中 STC1 和 STC2代表应用本文方法识别得到的目标 1 和目 标 2 结果,LK-Harris代表特征光流法识别结果, Sensor代表位移传感器测量结果。如表 3 和 4 所示 为两种情况下的不同方法评价指标结果,表中还列 出了最大位移对比结果。

由图表所示结果可见:

(1)在光照不变化情况下,本文方法和特征光流 法所得的位移时程与位移传感器的测量结果在形状



Fig. 11 Displacement time history and local amplification under the condition of constant illumination





Fig. 12 Displacement time history and local amplification under the condition of variable illumination



Tab. 3 Evaluation on displacement measurement results under the condition of constant illumination

编号名称	最大位移 /mm			NMSE	0
	视觉方法	传感器	偏差/%	NMSE	ρ
STC1	5.80	5.94	-2.4	0.98	0.99
STC2	6.08	5.94	2.4	0.98	0.99
LK-Harris	6.26	5.94	5.4	0.96	0.98

和趋势上可保持一致,表明两种方法都有良好的适 应复杂背景的能力,总体上本文方法结果更接近实 测位移结果。表列数据也显示了同样结论,NMSE 和ρ都接近于1,最大位移偏差都小于6%,而本文方 法的指标值更为优越。需要说明的是,STC1和

Tab. 4	Eval	uation	on	displacement	measurement	results
	表 4	尤照3	之化	情况下的位移	监测结果评价	

under the condition of variable illumination

编号名称	最大位移 /mm			NMCE	
	视觉方法	传感器	偏差/%	NMSE	ρ
STC1	5.82	5.99	-2.8	0.93	0.97
STC2	5.90	5.99	-1.5	0.93	0.97
LK-Harris	6.95	5.99	16.0	0.64	0.89

STC2的结果不完全一致,除了视频识别误差外,振动过程中的支撑杆弯曲变形,导致两个目标点的水平位移也会存在轻微的客观差异。

(2)在光照变化情况下,特征光流法的位移时程 发生了明显的偏移,表明目标跟踪失败,而本文方法 所得的位移时程仍可与位移传感器的测量结果在形 状和趋势上保持一致。表列数据也显示了同样结 论,特征光流算法的NMSE和ρ明显偏小,最大位移 误差大于15%;而本文方法的指标值虽然较光照不 变化的理想情况略有降低,但NMSE和ρ仍能保持 在0.95左右,最大位移偏差小于5%,表明本文方法 具有良好的抗光照变化能力。

### 7 结束语

本文针对计算机视觉技术在结构工程振动领域 的应用开展研究,基于时空上下文算法和光流算法, 提出了应用智能手机实现环境变化情况下多目标动 位移同步监测的技术方法。实验表明,本文方法具 有良好的复杂背景适应能力和抵抗光照变化能力, 显示了较强的工程应用潜力。未来的实际应用还有 必要进一步研究更为复杂的环境变化情况,如遮挡、 雾天和相机抖动等的不利影响。

#### 参考文献:

- [1] Cho S, Spencer Jr B F. Sensor attitude correction of wireless sensor network for acceleration-based monitoring of civil structures [J]. Computer-Aided Civil and Infrastructure Engineering, 2015, 30(11): 859-871.
- [2] Spencer Jr B F, Hoskere V, Narazaki Y. Advances in computer vision-based civil infrastructure inspection and monitoring [J]. Engineering, 2019, 5(2): 199-248.
- [3] Feng D, Feng M Q. Computer vision for SHM of civil infrastructure: From dynamic response measurement to damage detection—A review [J]. Engineering Structures, 2018, 156: 105-117.
- [4] Dworakowski Z, Kohut P, Gallina A, et al. Visionbased algorithms for damage detection and localization

in structural health monitoring [J]. Structural Control and Health Monitoring, 2016, 23(1): 35-50.

- [5] 韩建平,张一恒,张鸿宇.基于计算机视觉的振动台 试验结构模型位移测量[J].地震工程与工程振动, 2019,39(4):22-29.
  HAN Jian-ping, ZHANG Yi-heng, ZHANG Hong-yu.
  Displacement measurement of shaking table test structuremodel based on computer vision [J]. Earthquake Engineering and Engineering Dynamics, 2019, 39(4): 22-29.
- [6] 周 颖,张立迅,刘 彤,等.基于计算机视觉的结构 系统识识[J].土木工程学报,2018,51(11):17-23.
  ZHOU Ying, ZHANG Li-Xun, LIU Tong, et al. Structural system identification based on computer vision [J]. China Civil Engineering Journal, 2018, 51 (11):17-23.
- [7] Yoon H, Elanwar H, Choi H, et al. Target-free approach for vision-based structural system identification using consumer-grade cameras [J]. Structural Control and Health Monitoring, 2016, 23(12): 1405-1416.
- [8] Feng D, Feng M Q, Ozer E, et al. A vision-based sensor for noncontact structural displacement measurement[J]. Sensors, 2015, 15(7): 16557-16575.
- [9] Dong C Z, Celik O, Catbas F N, et al. A robust vision-

based method for displacement measurement under adverse environmental factors using spatio-temporal context learning and Taylor approximation [J]. Sensors, 2019, 19(14): 3197.

- [10] Zhang Z Y. A flexible new technique for camera calibration [J]. IEEE Transactions on Pattern Analysis and Machine Intelligence, 2000, 22(11): 1330-1334
- [11] 高 翔,张 涛.视觉SLAM十四讲:从理论到实践
  [M].北京:电子工业出版社,2017.
  GAO Xiang, ZHANG Tao. Visual SLAM Lecture 14:
  From Theory to Practice [M]. Beijing: Publishing
  House of Electronics Industry, 2017.
- [12] Zhang K, Zhang L, Liu Q, et al. Fast visual tracking via dense spatio-temporal context learning [C]. Proceedings of the European Conference on Computer Vision, Zurich, 2014: 127-141.
- [13] Chan S H, Vo D T, Nguyen T Q. Subpixel motion estimation without interpolation [C]. Proceedings of the International Conference on Acoustics, Speech and Signal Processing, IEEE, 2010: 722-725.
- [14] Khuc T. Computer vision based structural identification framework for bridge health monitoring [D]. Florida: University of Central Florida, 2016.

# A computer vision-based method for high-precision monitoring of multitarget dynamic displacement in interference environments

#### ZHOU Zhou, CHEN Tai-cong

(State Key Laboratory of Subtropical Building Science, School of Civil Engineering and Transportation, South China University of Technology, Guangzhou 510641, China)

Abstract: At present, research on dynamic displacement measurement based on computer vision usually requires high-speed and high-resolution camera as well as ideal shooting environment to ensure the performance and accuracy of measurement. However, high cost of the camera, requirements of high image contrast and stable environment during the shooting process limit the wide application of the technology. In this paper, a robust multi-target displacement monitoring method without artificial target is proposed based on the spatio-temporal context algorithm and the optical flow algorithm. The dynamic multi-point displacements of the structure under the interference environment are synchronously measured by smart phone. The frequency sweep experiment of the cantilever sphere model is carried out to test the measurement effect in a certain frequency range. In the experiment, a smart phone is used to shoot the exciting sphere, and the complex background is preserved and the illumination is simulated. Then, the video is processed with the proposed method and the common characteristic optical flow algorithm, and the dynamic displacement results are obtained and compared with the measurement from the displacement meter. The results show that the proposed method has stronger anti-interference ability under the interference of illumination variation. In addition, the maximum displacement deviation of each monitoring point is within 5%.

Key words: structural health monitoring; displacement measurement; computer vision; spatio-temporal context; optical flow

作者简介:周 洲(1996-),男,硕士研究生。电话:13060858565;E-mail:947665753@qq.com 通讯作者:陈太聪(1977-),男,博士,副教授。电话:13903019936;E-mail:cvchentc@scut.edu.cn