激光写光电子学进展

光斑质量评价在路基沉降监测系统中的应用

闵永智*,孙天放

兰州交通大学自动化与电气工程学院, 甘肃 兰州 730070

摘要相机链式路基沉降监测系统通过图像式测量的方法可以实现高精度、非接触的铁路路基沉降监测。图像式测量的精密性和灵敏性对准确快速评估系统性能提出了要求,需要变定期维护为动态维护,提出了利用光斑图像质量反映系统性能的策略。引入了边缘清晰度、相对亮度、图像信息熵、光线垂直程度4个参数用以评估光斑质量,应用层次分析法和熵权法确定上述参数所占权重,构建了光斑质量综合评价模型,完成了模拟实验和现场实验。模拟实验结果表明,该模型能很好地跟踪光斑图像质量分数变化,具有较好的灵敏性;现场实验结果表明,该模型评价光斑质量结果准确,分析得出设置质量分数阈值为0.95,定位误差小于1mm(沉降测量规范中允许误差范围)。当光斑图像质量分数持续未达到阈值且超过静置时间时,系统需要维护,实现了系统状态实时监测以及动态维护功能。 关键词 路基沉降;图像式测量;设备维护;光斑质量评价;层次分析法;熵权法

中图分类号 TP391.4 文献标志码 A

DOI: 10.3788/LOP212798

Application of Spot Quality Evaluation in Subgrade Settlement Monitoring and Measurement System

Min Yongzhi^{*}, Sun Tianfang

School of Automation and Electrical Engineering, Lanzhou Jiaotong University, Lanzhou 730070, Gansu, China

Abstract Monitoring and measurement systems for railway subgrade settlement using a chain of cameras can realize highprecision, non-contact railway subgrade settlement monitoring with the image measurement method. The precision and sensitivity of image measurement requires accurate and rapid evaluation of system performance, and regular maintenance should be changed to dynamic maintenance. Herein we propose a strategy for determining system performance using the spot-image quality and introduce four parameters, viz. edge definition, relative brightness, image information entropy, and light vertical degree, to evaluate the quality of light spots. The weight of each parameter can be constructed using the analytic hierarchy process and the entropy method. A comprehensive evaluation model for spot quality is constructed. Simulation and field experiments are conducted. The simulation shows that the proposed model can track changes in the spot-image quality score with good sensitivity. The field experiment shows that this model can be used to accurately evaluate spot quality. In addition, when the quality score is set at 0.95, the positioning error exceeds 1 mm (the allowable error range in subsidence for settlement measurement). The system requires maintenance when the light spot-image quality score continuously misses the threshold and exceeds the resting time. This method realizes system-state real-time monitoring and dynamic maintenance.

Key words subgrade settlement; image measurement; equipment maintenance; spot quality evaluation; analytic hierarchy process; entropy weight method

1引言

无砟轨道由于具有平顺性好、几何形位能持久保 持的特点,已经成为高速铁路道床的主要结构形式。 然而高速铁路对无砟轨道沉降要求十分严格,要求工 后沉降不大于15 mm^[1]。高速铁路速度快、车次多,微 小的路基沉降都可能造成十分严重的后果,发生沉降 变形也可能会造成路基裂缝、钢轨弯曲甚至路面坍塌 等事故。为保证列车安全运行,对路基沉降进行长期、 稳定和高精度的监测十分重要,但使用例如沉降板法、

先进成像

收稿日期: 2021-10-25; 修回日期: 2021-11-30; 录用日期: 2021-12-21; 网络首发日期: 2021-12-30

基金项目:国家自然科学基金(61663022,62066024)、甘肃省自然科学基金(20161105)

通信作者: *minyongzhi@mail. lzjtu. cn

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

研究论文

沉降水杯法等传统方法监测,自动化程度低、人工成本 高、准确性低。针对此问题,课题组在于起峰等^[24]提 出的基于激光测量形变方法这一新型非接触式测量方 法的基础上,提出了相机链式路基沉降监测方法^[5-7]。 该方法具有高精度、全自动、实时性的特点,健全了报 警预防系统,可以防患于未然。

相机链式铁路路基沉降监测系统,通过多相机间 激光信号传递,完成长距离的路基沉降测量。由于该 系统工作在铁路沿线,不可避免地会受到恶劣环境的 影响,又因其具有更加精密、更高灵敏度的特点,如不 及时维护,会产生误报警,系统可靠性大大降低,然而 环境变化随机性强,定时维护系统的方法难以适用。 因此,判断系统状态成为决定图像式监测系统可行性 的关键问题,亟待解决。通过分析,环境对系统运行的 影响主要包括:激光光线因大气环境中粉尘、水雾发生 散射,粉尘附着于接收靶面、激光器老化或电池电量不 足而光斑亮度衰减^[89]。因此,有必要通过评价光斑 图像质量,来确定系统状态。

现阶段对光斑质量评价研究较少。王园宇等^[13]提 出基于一级多散射模型下的图像退化模型,并基于暗 原色原理的图像恢复方法,完成图像恢复,沈丽丽等^[14] 基于相对梯度和 Laplacian of Gaussian(LOG)算子并 通过神经网络的训练得出图像质量评价方法,能很好 地反映主观视觉感受。然而上述方法运算量大,对计 算机要求较高,不适合多监测点的相机链传系统。苏 晋等^[15]提出光强集中性参数和对称性参数反映光斑质量,郑肇葆^[16]提出引用信息熵解决图像分类问题,但是 仅通过1或2个参数反映光斑质量的可信度不高,不能 通过光斑质量评价结果判断系统状态。

为解决相机链式路基沉降监测系统中的光斑质量 评价问题,本文根据系统应用的实际工况,将激光传输 距离分为近段、中段、远段,通过层次分析法确定各距 离工况所占权重。设计边缘清晰度、相对亮度、图像信 息熵、光线垂直程度4个质量参数,并在每种工况下进 行实验,结合层次分析法和熵权法,确定4个质量参数 在每种工况下所占权重,最终形成光斑质量评价模型。 通过实验室试验,验证该模型的可靠性,并完成现场 测试。

2 相机链式路基沉降监测系统概述

相机链式路基沉降监测系统的整体结构如图1所示。首个发射端固定在路基表面基准点,接收端固定 在下一个监测点,每个监测点的监测站由接收端与发 射端组成,用于接收上一级监测站发射的激光和向下 一级发射激光。各监测点间隔距离设置为20~ 50 m^[17-19],具体路段可根据实际情况设置。首尾相接 的多个监测站形成链式沉降监测系统,实现了对整个 监测区间的监测。综合考虑高铁路基沉降连续监测的 要求和路基沉降这一缓慢的过程,本系统每隔3 min 采集一次沉降数据,对路基沉降情况实时分析。



direction of train running



Fig. 1 Surface settlement monitoring system of image-based ballastless track

单个监测站内部工作原理如图 2 所示。发射端激 光器发出的激光光线会在接收靶面处形成圆形光斑, 沉降发生前激光器位置为 L_1 ,激光照到靶面形成光斑 P_1 ,沉降后激光器位置为 L_2 ,激光照到靶面形成光斑 P_2 ,通过相机采集靶面上前后两幅光斑图像。通过光 斑中心定位算法,求解出光斑中心位置 $P_1(X_1, Y_1)$, $P_2(X_2, Y_2)$,两点差分即可得出在水平与竖直方向上 的沉降量($\Delta X = X_2 - X_1, \Delta Y = Y_2 - Y_1$),由此求出 单个测量环节的沉降量。将各个监测点的结果通过无 线通信手段传递至监测中心处,对全部监测站沉降数 据综合分析,最终求出整个监测区域内各点的沉 降值^[5-7]。

根据光斑形状,使用基于圆拟合的光斑中心定位 算法,计算出光斑中心。该方法利用最小二乘法原理, 用圆曲线逼近实际光斑边缘。

假设圆曲线方程为 $(x-X)^2 + (y-Y)^2 = r^2$,





 (x_i, y_i) 为曲线上边界点坐标,共n个点,E为圆曲线边 界的集合, $(x_i, y_i) \in E$,取残差 $\epsilon_i = (x_i - X)^2 + (y_i - Y)^2 - r^2$,则残差平方和函数 $\theta = \sum_{i \in E} \epsilon_i^2 = \sum_{i \in E} [(x_i - X)^2 + (y_i - Y)^2 - r^2]^2$ 。 根据最小二乘法原理,存在约束条件: $\frac{\partial\theta}{\partial X} =$ $\frac{\partial\theta}{\partial Y} = \frac{\partial\theta}{\partial r} = 0$ 。 代入边界点坐标(*x_i*, *y_i*),化简后求得

$$\begin{cases} X = \frac{(\overline{x^2} \, \bar{x} + \bar{x} \, \overline{y^2} - \overline{x^3} - \bar{x} \, \overline{y^2})(\bar{y}^2 - \overline{y^2}) - (\overline{x^2} \, \bar{y} + \bar{y} \, \overline{y^2} - \overline{x^2} \, y - \overline{y^3})(\bar{x} \, \bar{y} - \overline{xy})}{2(\bar{x}^2 - \overline{x^2})(\bar{y}^2 - \overline{y^2}) - 2(\bar{x} \, \bar{y} - \overline{xy})^2} \\ Y = \frac{(\overline{x^2} \, \bar{y} + \bar{y} \, \overline{y^2} - \overline{y^3} - \overline{x^2} \, y)(\bar{x}^2 - \overline{x^2}) - (\overline{x^2} \, \bar{x} + \bar{x} \, \overline{y^2} - \overline{xy^2} - \overline{x^3})(\bar{x} \, \bar{y} - \overline{xy})}{2(\bar{x}^2 - \overline{x^2})(\bar{y}^2 - \overline{y^2}) - 2(\bar{x} \, \bar{y} - \overline{xy})^2} \end{cases}$$
(1)

式中: $\bar{x} = \frac{\sum x_i}{n}; \bar{y} = \frac{\sum y_i}{n}; \bar{x}^2 = \frac{\sum x_i^2}{n}; \bar{y}^2 = \frac{\sum y_i^2}{n}.$

遍历边缘所有坐标点后,即可得出满足残差平方 和最小的光斑中心坐标(X,Y)。

3 光斑质量评价模型

系统运行过程中,会出现粉尘附着于接收靶面、激 光器老化或电池电量不足导致光斑亮度衰减的问题, 这些会使光斑质量逐渐下降,系统性能降低。使用低 质量光斑图像计算光斑中心,会增加定位误差,即使未 发生沉降,系统还可能误报警,导致监测系统测量结果 可信度下降,甚至无法正常监测路基沉降,为铁路运行 带来隐患。因此,通过建立光斑质量评价模型,筛选出 优质光斑计算路基沉降值。

3.1 光斑质量评价参数设置

为量化表示采集到光斑图像的质量,在分析影响 中心定位的因素基础上,引入了4个光斑质量评价 参数。

光斑边缘清晰度:光斑边缘清晰度表征了光斑图像的边缘清晰情况。能否准确地提取出光斑边缘限制了中心定位的精度,从而影响系统测量精度,将 光斑边缘区域定义为 $\Omega(采用 100~120 灰度值范围),区域内像素点数为<math>n, I(x,y)$ 为像素点(x,y)的灰度值。则边缘清晰度 $I_s 为 I_s = \sqrt{I_R^2 + I_C^2}$

$$(I_{\rm R} = \sqrt{\frac{\sum_{(x,y)\in a} [I(x,y) - I(x,y-1)]^2}{n}};$$

$$I_{\rm C} = \sqrt{\frac{\sum_{(x,y)\in a} [I(x,y) - I(x-1,y)]^2}{n}},$$

相对亮度:相对亮度表征了图像中光斑与背景之间的亮度差异。亮度差异显著情况决定了光斑区域能 否通过算法准确识别。设L为激光光斑区域,N为激 光光斑范围内的像素个数,定义激光光斑平均亮度(灰

度值) L_{avr} 为 $L_{avr} = \frac{\sum_{x,y \in L} \sum I(x,y)}{N}$; B为背景区域, M为 背景范围内的像素个数, 定义背景灰度值 B_{avr} 为 $B_{avr} = \sum_{x,y \in B} \sum I(x,y)$, 相对亮度 L_{re} 为 $L_{re} = \frac{L_{avr} - B_{avr}}{B_{avr}}$ 。

图像信息熵:图像信息熵反映了图像携带的信息 量,与图像各级灰度值的像素数量有关。理想的光斑 图像只有两级灰度值,即 255 和 0,此时图像信息熵 很小。在光斑图像中,不同像素点对应的灰度值不同, 最多有 0 到 255,共计 256 个灰度级,用 g_i 表示灰度级, p_i 为图像中各灰度级出现的概率,其中 $i=0,1,\dots$, 255。则定义图像信息熵H(G)为:H(G)= $-\sum_{i=0}^{255} p_i(g_i) \lg p_i(g_i)$ 。

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

光线垂直程度:在监测系统中,采集到的光斑图像 需要通过基于圆拟合的光斑中心定位算法求出光斑中 心,光斑越接近圆形,定位越准确,误差越小。激光器 在安装时尽量做到与靶面垂直,采集到的光斑图像为 标准圆形,但振动或发生沉降导致激光器激光与靶面 不再垂直,光斑图像呈椭圆,影响定位精度。定义光线 垂直程度 S_L 为 $S_L = S_1/S_2(S_1$ 为光斑面积; S_2 为以光斑 最大线度为直径的圆面积)。光斑面积由光斑像素点 数表示,光斑最大线度直径以pixel为单位。

3.2 光斑质量评价模型

评价方法分为主观评价和客观评价,主观评价过 程通常受到人为干扰,而客观评价方法过于依赖数据, 导致评价结果与实际不符。故基于层次分析法 (AHP)和熵权法(EWM)设计了主客观结合的光斑质 量评价模型,得出光斑图像质量评分。

1) 通过 AHP 建立光斑质量评价模型

AHP 是美国运筹学家提出的定性与定量结合的 分析方法,是一种主观赋权法,可以将包含多个因素的 问题,通过确定权值实现因素统一,达到对总目标的分 析。建模时,通常分为目标层、准则层、方案层,逐层构 造判断矩阵求出特征向量,最后求出方案层对目标层 的组合权向量。

研究光斑图像质量评价问题,设光斑图像质量分数Q为目标层。在不同的接收端、发射端间距下,不同 光斑质量评价参数对定位结果的影响可能不同,因此 设工况D为准则层。方案层为3.1节提出的4个光斑 质量参数。参考文献[20],通过AHP建立光斑质量评 价模型的层次结构,如图3所示。



图 3 光斑质量评价模型 Fig. 3 Spot quality evaluation model

2) 通过主客观结合的方法优化评价模型

EWM 是一种客观赋权法,利用样本中某个指标的熵值来判断该指标的离散程度,离散程度越大,表明该指标对综合评价的影响(权重)越大。当某个指标在样本中取值恒定时,该指标对总体评价的影响为0,权值为0。

为减轻主观评价过程中的人为干扰,确定方案层 对准则层的权重时,采用主客观结合的方法。分别通 过AHP和EWM确定权重矩阵,使用算法合理综合两 权重矩阵,并以此作为方案层对准则层的权重矩阵。

3) AHP 实现过程

① 构造 $m \times m$ 判断矩阵A,m为因素个数,矩阵元 素 a_{ij} 为i因素相对于j因素的重要程度,一般采用1~9 尺度,矩阵元素 $a_{ji} = 1/a_{ij}$;② 求出判断矩阵A的最大 特征值 λ_{max} 对应的归一化特征向量 W_{A} ;③ 一致性检 验,当一致性比例 $C_{R} = C/R < 0.1$ 时,判断矩阵A可 接受,否则应重新构造判断矩阵。其中,C为一致性指 标, $C = (\lambda_{max} - m)/(m - 1), R$ 为随机一致性指标,取

值如表1所示。

表1 随机一致性指标

	Т	able	1	Random	consensus	index
--	---	------	---	--------	-----------	-------

т	1	2	3	4	5	6
R	0	0	0.58	0.90	1.12	1.24

4) EWM 实现过程

假设p个样本、q个指标的数据矩阵B, b_{kl} 为第k个样本的第l个指标。①通过正向归一化 $b_{kl} = \frac{b_{kl} - \min\{b_{1l}, b_{2l}, \dots, b_{nl}\}}{\max\{b_{1l}, b_{2l}, \dots, b_{nl}\} - \min\{b_{1l}, b_{2l}, \dots, b_{nl}\}}$, 去除各指标量纲;②计算各指标比重 $p_{kl} = b_{kl} / \sum_{k=1}^{p} b_{kl}$;③计算第 *j*项指标熵值 $e_l = -\frac{1}{\ln q} \sum_{i=1}^{q} p_{kl} \ln p_{kl}$;④计算信息熵冗余度 $d_l = 1 - e_l$;⑤计算EWM权重向量 W_B , $w_l = d_l / \sum_{l=1}^{q} d_l$ 。

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

4 判断矩阵的确定

4.1 准则层对目标层的判断矩阵

相机链式路基沉降监测系统为图像式系统,借助 激光完成测量。激光器光线传输距离会影响光斑亮 度,因此,激光器有效传输距离会影响系统间隔距离的 设置。此外,待监测路基的监测精度要求也作为影响 因素之一。 在本文所述的铁路路基表面沉降监测系统中,采 用波长为660 nm、最大输出功率为50 mW的红色激光 光源。光源固定在一个SLGB60高精密位移平台上, 将接收靶面固定在激光器正前方,具体距离按工况布 置,靶面使用厚3 mm的红色亚克力板,光学成像系统 安装在投影靶面正后方0.2 m处,相机采用正点原 子OV2640模块,最大尺寸为1600×1200,镜头焦距 为16 mm。实验原理图和实验过程如图4所示。



图4 实验原理图和实验过程。(a)实验原理图;(b)实验过程

Fig. 4 Experimental schematic diagram and experimental process. (a) Experimental schematic; (b) experimental procedure

在 20~50 m 范围内,设 20~30 m 为近段工况、 30~40 m 为中段工况、40~50 m 为远段工况。按5 m 步长增加间距,采集光斑图像。20~50 m范围内激光 光斑图像采集结果如图5所示。



图5 激光光斑图像采集结果。(a)靶面距激光20m的光斑图像;(b)靶面距激光25m的光斑图像;(c)靶面距激光30m的光斑图像;(d)靶面距激光35m的光斑图像;(e)靶面距激光40m的光斑图像;(f)靶面距激光45m的光斑图像;(g)靶面距激光 50m的光斑图像

Fig. 5 Laser spot image collection results. (a) Spot image when the target surface is 20 m away from the laser; (b) spot image when the target surface is 25 m away from the laser; (c) spot image when the target surface is 30 m away from the laser; (d) spot image when the target surface is 35 m away from the laser; (e) spot image when the target surface is 40 m away from the laser; (f) spot image when the target surface is 50 m away from the laser; (g) spot image when the target surface is 50 m away from the laser;

由图 5 可知,近段光斑中心亮度高、光斑中心明显,但激光光线散射造成的光晕较大,光斑边缘不清晰,会导致光斑边缘提取误差大,影响定位精度;随着设备间距离增加,光斑中心亮度逐渐减弱,光晕逐渐变小,边缘逐渐清晰;由于距离过远,光斑亮度较低,光斑边缘模糊,如图 5(g)所示。

综合上述分析及路基沉降监测规范^[18-19]中路基沉降监测工程相关要求,中段工况D₂所占权重最大;此外部分区域由于易发生沉降,需要高密度监测,因此近段工况D₁所占权重次之。D₁、D₂、D₃对质量评价分数 Q的两两比较矩阵A₁₂为

$$\boldsymbol{A}_{12} = \begin{bmatrix} 1 & \frac{1}{4} & 3 \\ 4 & 1 & 6 \\ \frac{1}{3} & \frac{1}{6} & 1 \end{bmatrix}^{\circ}$$
(2)

最大特征值为 λ_{max} = 3.0536, C_{R} = 0.0462, 通过 一致性检验, 对应特征向量的归一化结果 $W_{12}(1,2)$ 准则层对目标层的影响权重)为

 $\boldsymbol{W}_{12} = \begin{bmatrix} 0.\ 2176 & 0.\ 6910 & 0.\ 0914 \end{bmatrix}_{\circ}$ (3)

4.2 方案层对准则层的判断矩阵

相机链式路基沉降监测系统基于图像式测量方法,通过定位光斑图像光斑中心确定激光器位置,反映监测点的沉降情况。3.1节中设置了4个光斑质量参数,用以反映光斑图像质量,本节需要确定在近段、中段、远段3种工况下各参数所占权重。

由于3种工况距离跨度大,选取25m、35m、45m 3个测量距离分别为近段、中段、远段。在每种工况下采 集3张光斑图像,由于实际工况下导致光斑质量下降的 原因复杂,采用加入噪声的方式模拟光斑质量下降^[22]。 高斯噪声通常用于模拟图像传感器拍摄时视场不够明 亮、亮度不均匀、电路元件相互影响形成的噪声;泊松噪 声服从散粒噪声分布,用于模拟光子到CMOS元件传

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

输过程中光源亮度波动产生的噪声;椒盐噪声用于模拟 靶面大颗粒粉尘附着时产生的噪声;瑞利噪声用来模拟 少量粉尘附着靶面产生的噪声。因此,在本文中对每张 光斑图像分别加入服从G(0,0.01)、G(0,0.02)的高斯 噪声,方差为5的泊松噪声,3%、5%的椒盐噪声,方差 为0.01、0.05的瑞利噪声,每张光斑图像可生成7张含 噪声的光斑图像。计算其光斑质量参数值,并通过圆拟 合中心定位算法确定光斑中心。 以原图像为基础,分析加入噪声图像的光斑质量 参数。共计实验 $a \times b$ 次,其中a=9,b=7,定义定位 误差 $\Delta_{ab} = \sqrt{(x_{ab} - x_{a0})^2 + (y_{ab} - y_{a0})^2}$,其中 (x_{ab}, y_{ab}) 为第a张光斑图像的第b张含噪声图像算法定位中心, (x_{a0}, y_{a0}) 为第a张光斑图像的算法定位中心。其中,中 段第一组实验结果如表2所示。对实验结果按定位误 差顺序排序,得出4个质量参数与定位误差的变化曲 线,如图6所示。

			-			-	
Experiment number	$I_{\rm S}$	$L_{\rm re}$	H(G)	$S_{ m L}$	(x_{4n}, y_{4n})	(x_{40}, y_{40})	Δ
E41	5.3520	0.8959	5.1080	0.9178	(476.95,672.66)	(477.87,672.82)	0.9338
E42	5.1779	0.8673	5.1756	0.9171	(475.24,672.80)	(477.87,672.82)	2.6300
E43	5.2232	0.8678	5.1914	0.9112	(476.01,672.73)	(477.87,672.82)	1.8621
E44	5.2509	0.8918	5.1684	0.9235	(476.28,672.35)	(477.87,672.82)	1.6580
E45	5.1538	0.8717	5.2081	0.9090	(475.06,672.62)	(477.87,672.82)	2.8171
E46	5.3181	0.9008	5.0190	0.9161	(476.50,672.81)	(477.87,672.82)	1.3700
E47	5.1492	0.8591	5.2332	0.9115	(475.04,672.72)	(477.87,672.82)	2.8317

	表2 第4张光斑图像加入噪声的实验结果	
Table 2	Experimental results of adding noise to the 4 th spot ima	ge



图 6 光斑质量参数与定位误差变化情况。(a)边缘清晰度与定位误差的变化曲线;(b)相对亮度与定位误差的变化曲线;(c)图像信 息熵与定位误差的变化曲线;(d)光线垂直程度与定位误差的变化曲线

Fig. 6 Changes of spot quality parameters with positioning errors. (a) Relationship between edge definition and positioning error;
(b) relationship between relative brightness and positioning error;
(c) relationship between image information entropy and positioning error;
(d) relationship between vertical state of light and positioning error

由图 6 可知:边缘清晰度、相对亮度、光线垂直程 度与误差呈负相关,则与定位精度呈正相关;图像信息 熵与误差呈正相关,则与定位精度呈负相关。评估质 量参数所占权重时,对光斑定位结果影响大的参数,权 重更大,因此,采用4个质量参数与定位精度的相关系 数表征其影响程度,4个相关系数向量形式表示为 [0.9316 0.8416 -0.7028 0.5580]。比较相关系 数绝对值,可以看出相关性从高到低依次为边缘清晰 度、相对亮度、图像信息熵、光线垂直程度。

事实上,光斑图像增加噪声不易导致光线垂直程 度变化,故其相关性较低,但中心定位算法采用基于圆 拟合的中心定位算法,所以确定判断矩阵时应增大光 线垂直程度所占权重。由于相关系数比值接近1,不 宜直接代入1~9标度法确定判断矩阵,本节中,按表3 所示的判断矩阵标度对应规则,通过9/9-9/1标度法 转换到1~9标度法确定矩阵^[20]。如本工况下清晰度

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

研究论文

与图像信息熵的影响之比为3(由于二者相关系数比值0.9316/0.7028更接近1.286)。

以表2中第4组数据为例,得出边缘清晰度、相对 亮度、图像信息熵、光线垂直程度在中段工况中的两两 比较矩阵A₂₃为

$$\boldsymbol{A}_{23} = \begin{bmatrix} 1 & 2 & 3 & 1 \\ \frac{1}{2} & 1 & 3 & \frac{1}{2} \\ \frac{1}{3} & \frac{1}{3} & 1 & \frac{1}{3} \\ 1 & 2 & 3 & 1 \end{bmatrix}^{\circ}$$
(4)

最大特征值为 λ_{max} =4.0606, C_{R} =0.0224,通过

一致性检验。由图 6 分析得出,边缘清晰度、相对亮度、光线垂直程度与定位精度呈正相关,图像信息熵与定位精度呈负相关,考虑相关性,得出归一化向量 W_{APH234}(角标 APH234表示利用 AHP求解方案层对准则层的影响程度中的第4组数据):

$$W_{\text{APH234}} = \begin{bmatrix} 0.4308 & 0.2606 & -0.1222 & 0.4308 \end{bmatrix}_{\text{c}}$$

由第2种工况下另外两张光斑图像即可求出 W_{APH235} 、 W_{APH236} ,定义 $W_{APH23I} = \frac{1}{3}$ ($W_{APH234} + W_{APH235} + W_{APH236}$)为方案层对准则层的影响程度中第2种工况 各参数权重。

ā	表3 9	/9-9/1	标度	与1~	9标	度转换	奂规贝	IJ		
				-	1	1.	-		-	

Table 3Conversion rules from 9/9-9/1 scale to 1–9 scale

1–9 scale	1	2	3	4	5	6	7	8	9
9/9-9/1 scale	1.000	1.125	1.286	1.500	1.800	2.250	3.000	4.500	9.000

4.3 主客观综合的质量评价算法

现阶段在3种工况下求解出的权重 W_{APH23I}、 W_{APH23I}、W_{APH23II}只使用了AHP,根据前文分析,AHP 会由于主观因素影响过大导致评价结果与实际 结果存在差距。因此,采用EWM 求出权重 W_{EWM23I}、W_{EWM23II}。

为了综合主客观计算方法的权值,引入式(6),求 出综合权重向量各元素值:

$$w_{j} = w_{1j}^{a} w_{2j}^{\beta} / \sum_{j=1}^{m} w_{1j}^{a} w_{2j}^{\beta}$$
, (6)

式中: $\alpha + \beta = 1$, $\alpha \pi \beta \beta$ 别为主客观标准的相对重要 程度^[21-24]。在此认为二者同等重要,故取 $\alpha = \beta = 0.5$, 得出综合权重 W'_{231} 、 W'_{231} 、 W'_{231} 。

通过质量参数求解光斑质量评分时,质量参数取 值范围不同,无法代入权重向量计算。因此,提出将权 重 W'_{23II} 修正为 $W_{23II} = 3W'_{23II}/(C_{40} + C_{50} + C_{60})$ 的方 法,其中 C_{40} 为第4张(即第2种工况下的第1张)图片 的4个质量参数。按该方法完成对全部权重的修正, 并组合形成表征方案层对准则层的影响程度的矩阵 W₂₃。最终求出4个光斑质量参数所占权重W。

$$\boldsymbol{W}_{23} = \begin{bmatrix} \boldsymbol{W}_{231} \\ \boldsymbol{W}_{231I} \\ \boldsymbol{W}_{231II} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.\ 0837 & 0.\ 3618 & -0.\ 0359 & 0.\ 4581 \\ 0.\ 0856 & 0.\ 3622 & -0.\ 0398 & 0.\ 4410 \\ 0.\ 0880 & 0.\ 3708 & -0.\ 0342 & 0.\ 4367 \end{bmatrix},$$
(7)
$$\boldsymbol{W} = \boldsymbol{W}_{12} \boldsymbol{W}_{23} =$$

[0.0814 0.3629 -0.0384 0.4443], (8) 式(8)中,向量元素分别对应光斑清晰度、相对亮度、图 像信息熵、面积比在光斑质量评价时所占权值。

最终,求解出光斑图像质量评分算法为

$$Q = 0.0814I_{\rm s} + 0.3629L_{\rm re} - 0.0384H(G) + 0.4333S_{\rm L~\circ}$$
(9)

例如,第4组光斑图像质量评分如表4所示。

由表4可知,光斑图像评分与定位误差负相关,符合实际。证明了该模型判断光斑图像质量的准确性。

表4	光斑图像质量评分	

1 able 4 image quality score of light spots									
Experiment number	E41	E46	E44	E43	E42	E45	E47		
Positioning error	0.9338	1.3700	1.6580	1.8621	2.6300	2.8171	2.8317		
Score	0.9821	0.9838	0.9725	0.9650	0.9583	0.9491	0.9442		

5 实 验

5.1 模拟实验

为了检验该评价模型对图像质量变化的灵敏性, 设计模拟实验如下:将两监测装置原型机相隔2m放 置,中间放置1.5m长粉尘箱,每秒采集一张光斑图 像。鼓风机通过导管将含有粉尘(用面粉代替)的空气 吹入粉尘箱,使环境内粉尘质量浓度达到3g·m⁻³, 60 s 后停止鼓风机。计算该过程光斑图像的质量分数。实验过程如图 7 所示。质量分数变化过程如图 8 所示。

由图 8 可知, 吹入粉尘后, 质量分数迅速下降, 最低降至 0.925, 随着时间推移, 空气中悬浮粉尘量不断减少, 质量分数缓慢回升, 最终回到初始水平。实验结果表明该模型能很好地跟踪光斑图像质量下降的过程, 具有较高的灵敏性。

图 7 质量评价算法可靠性实验过程图 Fig. 7 Reliability experiment process diagram of quality evaluation algorithm





5.2 现场实验

为了确定质量分数阈值,需保证测量过程中测量 段不发生沉降,测量定位结果仅由光斑质量影响,因此 选在地基状况较好的隧道进行实验。在某线路 K175+500处安装路基沉降监测装置的原型机,将 K175+475处设置为观测基准点。铁路路基表面沉降 监测系统在现场安装效果如图9所示。



图 9 路基表面沉降监测系统现场安装图 Fig. 9 On-site installation of subgrade surface settlement monitoring system

由于土地冻涨会造成监测点的隆起或沉降,为了 降低此类误差,选择在6月进行实验^[17]。监测系统每 隔4h采集一次光斑图像,持续21d。计算采集到光斑 图像的质量分数,并与初始数据对比得出观测误差。 采集光斑图像的质量分数及观测误差如图10所示。

由图 10分析可知,随着采集光斑图像质量分数的 下降,定位误差呈上升趋势,造成这一现象的原因是粉 尘附着于接收靶面、激光器老化或电池电量不足等因 素导致系统测量精度下降。该结果表明光斑图像质量

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展





评价模型评价光斑图像质量结果准确可信。

路基沉降监测标准中规定,测量误差不得大于 1 mm^[18-19]。由图 10 分析可知,当质量分数大于 0.95时,定位误差全部小于1 mm,满足监测标准。因 此,设置质量分数阈值为0.95,当监测系统采集光斑 图像质量分数长时间小于0.95时,发出维护信号,系 统待维护后继续运行。

6 结 论

对相机链式路基沉降监测系统进行了研究,建立 了铁路路基表面沉降监测系统的技术模型。为解决系 统维护时间难以确定的问题,通过光斑图像质量表示 系统状态,从而提出了主客观结合的光斑质量评价算 法评价光斑质量。结合AHP和EWM确定表征光斑 图像质量的4个光斑质量参数(光斑边缘清晰度、相对 亮度、图像信息熵、光线垂直程度)所占权重,完成评价 模型。通过实验分析得出:

1) 主客观结合的光斑质量评价模型能灵敏地反 映出光斑图像质量的变化情况,定位误差较大的光斑 图像相应评价质量分数低;

2)粉尘附着、激光器电源性能下降等问题,导致监测系统性能下降。设置光斑图像质量分数阈值为
 0.95,当监测系统采集光斑图像质量分数长时间小于
 0.95时,发出维护信号,系统待维护后继续运行。

综上,本文提出的主客观结合的光斑质量评价模型,能有效判断系统状态,解决了系统维护时间无法确定的问题,同时降低了测量误差,提高了监测系统可靠性,为其长期稳定运行提供了保障。

参考文献

[1] 中华人民共和国铁道部.铁路工程沉降变形观测与评估 技术规范:Q/CR 9230—2016[S].北京:中国铁道出版 社,2016.

Ministry of Railways of the People's Republic of China. Observation and evaluation specification for settlement deformation of railway engineering: Q/CR 9230-2016

第 60 卷 第 4 期/2023 年 2 月/激光与光电子学进展

研究论文

[S]. Beijing: China Railway Publishing House, 2016.

- [2] Yu Q F, Jiang G W, Ding X H, et al. Research on method and system of broken-line optical path camera for measuring large ship deformation[C]//Celebrating the 50th Anniversary of the Founding of the Chinese Society of Mechanics and the 2007 Paper Abstracts of the Chinese Society of Mechanics Academic Conference (part 1), January 20-23, 2007, Beijing, China. [S.l.: s.n.], 2007.
- [3] 尚洋,于起峰,关棒磊,等.大型结构变形监测摄像测量研究进展[J].实验力学,2017,32(5):593-600.
 Shang Y, Yu Q F, Guan B L, et al. Recent advances of videometrics for large-scale structure deformation monitoring[J]. Journal of Experimental Mechanics, 2017, 32(5): 593-600.
- [4] 姜广文.像机链位姿传递摄像测量方法及船体变形测量研究[D].长沙:国防科学技术大学,2010.
 Jiang G W. Study on pose relay videometrics method with camera-series and ship deformations measurement [D]. Changsha: National University of Defense Technology, 2010.
- [5] Min Y Z, Tao J, Ren W Z. A high-precision online monitoring system for surface settlement imaging of railway subgrade[J]. Measurement, 2020, 159: 107707.
- [6] 闵永智,陶佳,任维卓.基于特征点位置校正的靶标位 姿测量方法[J].自动化学报,2020,46(3):509-517.
 Min Y Z, Tao J, Ren W Z. The measurement method of target pose based on feature points position calibration[J]. Acta Automatica Sinica, 2020, 46(3): 509-517.
- [7] 闵永智.铁路路基表面沉降相机链视觉测量方法研究
 [D]. 兰州: 兰州交通大学, 2014.
 Min Y Z. Study on camera chain vision measurement method of railway subgrade surface settlement[D].
 Lanzhou: Lanzhou Jiatong University, 2014.
- [8] Yuan X C, Zayats A V. Laser: sixty years of advancement[J]. Advanced Photonics, 2020, 2(5): 050101.
- [9] Dudley J M. Light, lasers, and the Nobel Prize[J]. Advanced Photonics, 2020, 2(5): 050501.
- [10] 冯新星,张丽艳,叶南,等.二维高斯分布光斑中心快速提取算法研究[J].光学学报,2012,32(5):0512002.
 Feng X X, Zhang L Y, Ye N, et al. Fast algorithms on center location of two dimensional Gaussian distribution spot[J]. Acta Optica Sinica, 2012, 32(5):0512002.
- [11] 郑毅.基于空间矩的激光光斑中心亚像素定位[J].激光 与红外, 2005, 35(7): 521-523.
 Zheng Y. Subpixel location of the center of laser spot based on spatial moments[J]. Laser & Infrared, 2005, 35 (7): 521-523.
- [12] 杨耀权,施仁,于希宁,等.用Hough变换提高激光光 斑中心定位精度的算法[J].光学学报,1999,19(12): 1655-1660.
 Yang Y Q, Shi R, Yu X N, et al. An algorithm to raise

the locating precision of laser spot center based on Hough transform[J]. Acta Optica Sinica, 1999, 19(12): 1655-1660.

 [13] 王园宇.粉尘环境中的图像恢复研究[D].太原:太原理 工大学,2011.
 Wang Y Y. The research of image restoration in dust environment[D]. Taiyuan: Taiyuan University of Technology, 2011.

- [14] 沈丽丽,杭宁.联合多种边缘检测算子的无参考质量评价算法[J].工程科学学报,2018,40(8):996-1004.
 Shen L L, Hang N. No-reference image quality assessment using joint multiple edge detection[J]. Chinese Journal of Engineering, 2018, 40(8): 996-1004.
- [15] 苏晋,路大举,马沁巍,等.基于高速图像分析的激光 器光束稳定性及光斑质量评价方法研究[J].实验力学, 2017,32(4):445-451.
 Su J, Lu D J, Ma Q W, et al. On the laser beam stability and laser spot quality evaluation method based on highspeed image analysis[J]. Journal of Experimental Mechanics, 2017,32(4):445-451.
- [16] 郑肇葆,郑宏.基于图像信息熵的高光谱图像分类[J]. 测绘地理信息,2019,44(5):8-10.
 Zheng Z B, Zheng H. Hyperspectral image classification based on image information entropy[J]. Journal of Geomatics, 2019,44(5):8-10.
- [17] Min Y Z, Tao J, Ren W Z. A high-precision online monitoring system for surface settlement imaging of railway subgrade[J]. Measurement, 2020, 159: 107707.
- [18] 中华人民共和国铁道部.高速铁路无砟轨道线路维修规则(试行):TG/GW115-2012[S].北京:中国铁道出版社,2012.
 Ministry of Railways of the People's Republic of China. Maintenance rules for ballastless track of high speed railway (Trial):TG/GW115-2012[S]. Beijing: China
- Railway Publishing House, 2012. [19] 中华人民共和国铁道部.铁路线路修理规则[M].北京: 中国铁道出版社, 2006. Ministry of Railways of the People's Republic of China. Railway line repair rules[M]. Beijing: China Railway Publishing House, 2006.
- [20] 刘新宪,朱道立.选择与判断[M].上海:上海科学普及 出版社,1990:39-68
 Liu X X, Zhu D L. Selection and judgment[M]. Shanghai: Shanghai Science Popularization Press, 1990: 39-68.
- [21] 储敏.层次分析法中判断矩阵的构造问题[D].南京:南京理工大学,2005.
 Chu M. The construction of judgment matrix in the analytic hierarchy process[D]. Nanjing: Nanjing University of Science and Technology, 2005.
- [22] 伍煜,龙小祥,杨坚,等.高分七号卫星足印相机激光 光斑中心定位方法研究[J].光学学报,2021,41(17): 1728001.

Wu Y, Long X X, Yang J, et al. Laser spot center positioning method in Gaofen-7 footprint camera[J]. Acta Optica Sinica, 2021, 41(17): 1728001.

 [23] 简朴. 一种多目标综合评价模型及其应用[D]. 广州: 暨 南大学, 2004.
 Jian P. A comprehensive evaluation method of multiple

objective and its application[D]. Guangzhou: Jinan University, 2004.

[24] Tan D Z, Wang Z, Xu B B, et al. Photonic circuits written by femtosecond laser in glass: improved fabrication and recent progress in photonic devices[J]. Advanced Photonics, 2021, 3(2): 024002.