文章编号 1004-924X(2020)05-1038-08

图像式角位移测量的光栅偏心度监测系统

王亚洲^{1*},于 海²,易 进¹,张士伟¹,韦宗喜¹

(1. 长光卫星技术有限公司, 吉林 长春 130000;

2. 中国科学院长春光学精密机械与物理研究所, 吉林长春 130033)

摘要:图像式角位移测量装置中,光栅的安装偏心标定结果直接影响着角位移测量的精度。为此,本文设计了一种用于 调试图像式角位移测量装置光栅偏心度的系统。首先,根据图像式角位移测量机理,提出了基于线阵图像传感器的标定 光栅偏心度监测原理;然后,在图像传感器上建立了偏心调试监测信号的模型,并提出存在偏心时偏心监测信号的变化 机理;最后,对某型号角位移测量装置进行了实验,并给出了调试建议。实验表明,经过调节误差均方差由1017"降低到 12.8″。本文设计的偏心监测系统能够实现对标定光栅的高精度安装调试,提高了图像式角位移测量装置的批量生产 效率。

关 键 词:角位移测量;标定光栅调试;偏心误差;监测系统
 中图分类号:TP212.12 文献标识码:A doi:10.3788/OPE.20202805.1038

Grating eccentricity monitoring system for image-based angular displacement measurement

WANG Ya-zhou^{1*}, YU Hai², YI Jin¹, ZHANG Shi-wei¹, WEI Zong-xi¹

 Changguang Satellite Technology Co., Changchun 130000, China;
 Changchun Institute of Optics, Fine Mechanics and Physics, Chinese Academy of Sciences, Changchun 130033, China) * Corresponding author, E-mail: wangyazhou791@163.com

Abstract: In an image-based angular displacement measuring device, the installation eccentricity of the calibration grating directly affects the accuracy of angular displacement measurements. In this paper, a system for debugging the eccentricity of the grating in the angular displacement measuring device was designed. First, according to the mechanism of image-based angular displacement measurement, a method for monitoring the eccentricity of the calibration grating was proposed utilizing a linear array image sensor. A model of the eccentricity monitoring signal on the image sensor was subsequently established, and a mechanism for changing the signal was determined. Finally, an experiment on a certain type of angular displacement measurement device was carried out and debugging suggestions were provided. The experiment demonstrates that the adjustment reduces the root mean square error from 1 017" to 12. 8". The eccentricity monitoring system designed in this paper can achieve installation and debugging of the calibration grating with high

收稿日期:2019-12-27;修订日期:2020-01-13.

基金项目:国家自然科学基金资助项目(No. 51605465);吉林省重大科技攻关项目(No. 20170201006GX)

precision, and improve the efficiency of mass production of image-based angular displacement measurement devices.

Key words: angular displacement measurement; grating debugging; eccentricity error; monitoring system

1 引 言

随着航空航天、工业制造等领域的飞速发展, 各行业对数字化转角位移的要求越来越高^[1-2]。 传统角位移测量技术采用标定光栅与指示光栅的 相对运动产生莫尔条纹信号,通过对莫尔条纹信 号的相位信息进行计算,得到较高分辨力的转角 位移信息^[3]。但是,传统莫尔条纹测量技术的测 量分辨力和测角精度受制于标定光栅尺寸,在小 型化设备里已经达到了瓶颈,迫切需要研制小型 化高分辨力和高精度的角位移测量技术。

图像式角位移测量技术是一种采用图像传感 器对标定光栅上的标线进行识别,通过算法实现 对转角位移进行测量的技术^[4]。由于采用像素灰 度值代替传统莫尔条纹光电信号,在小体积内图 像式角位移测量技术更容易实现高分辨力和高精 度的测量。近年来国内外相继开展了相关研究。 2014年,美国诺维萨德大学的 J. Baji 等提出了 一种基于色彩识别的位移测量方式,对涂有均匀 变化颜色的码盘进行转角测量,能够实现转角识 别^[5]。2015年,韩国标准与科学研究所的 J. Kim 等采用移相编码方式配合微图像检测系统,实现 了 13 位的测量分辨力^[6]。 2012 年,浙江大学的 谈颖皓等研究了基于线阵探测器的编码技术,在 直径为 40 mm 的圆光栅上实现了 16 位的测量分 辨力[7]。2013年,南京理工大学的孟宏蕊采用线 阵 CCD 芯片和单圈绝对式码盘,在直径为 79 mm 的码盘上实现了 1"的分辨力[8]。2019 年,南京航 空航天大学的袁鹏飞等提出了一种具有鲁棒性能 的高精度细分算法,能够实现对小型污渍的抗干 扰,其角度测量精度达到 $1.9^{"[9]}$ 。

不过上述文献中,对于标定光栅偏心度调节 方式的研究较少。根据前期研究可知,标定光栅 的偏心和线阵图像传感器的安装角度是影响测量 精度的两个重要因素^[10]。为调节标定光栅的偏 心度,传统方法是采用电子显微镜对准标定光栅 上的基准标线,旋转标定光栅时,通过调节使所有 基准标线都处于同一半径内。这种方法受人眼读 取的限制,只能粗略地调节标定光栅。而且,在批 量生产时,采用电子显微镜对每一台设备都进行 调节会极大地拖慢生产效率。与此同时,若将传 统测量技术中采用的"对径读数^[11-12]"法实现对 偏心误差的消减,其效果仍然受读数头摆放位置 的影响。

减少标定光栅偏心度是提高角位移测量的重 要手段。在前期研究中,本课题组提出了一种线 阵图像传感器的角位移测量方法^[13-15]。该方法 直接采用图像传感器对标定光栅上的基准标线进 行识别,而不需要指示光栅的配合,实现了较传统 测量技术更高的性能。在此基础上,本文提出了 一种适用于图像式角位移测量技术的安装调试系 统。首先,根据图像式角位移测量机理,提出了基 于线阵图像传感器的标定光栅偏心度监测原理; 然后,在图像传感器上建立了调试监测信号的模 型,并分析了标定光栅存在偏心时以及光栅存在 污渍时监测信号的变化;最后,对某型号角位移测 量装置进行了实验,并给出了调试建议。实验表 明,本文设计的监测系统能够高精度地实现对图 像式角位移测量装置的安装调试,提高了图像式 角位移测量装置的生产效率。

2 测量原理

图像式角位移测量原理如图 1 所示。该系统 包括旋转轴、标定光栅、平行光源、线阵图像传感 器和处理电路。工作时,主轴带动标定光栅转动; 平行光源发出的平行光透过标定光栅上的基准刻 线,投影到线阵图像传感器上;处理电路接收图像 传感器的图像信息,经过"译码"和"细分"计算,得 出当前的绝对转角位移^[15]。

标定光栅上的基准标线按照 M 序列伪随机 码的编码方式,在光栅的圆周内等间隔、等半径的 刻划有 2^{**} 条径向的基准刻线(基准刻线透光)。 图 2 为刻划有 24 条基准标线的标定光栅示意图。 当标定光栅存在偏心误差时,光栅的圆心 O[']将偏



Fig. 1 Optical path of image-based angular measuring system

离旋转轴的圆心 O。偏心量的横向分量为 a,纵 向分量为 b。根据前期的测量方法,标定光栅的 偏心会影响角位移测量的准确度。因此,在安装 调试光栅时,需要尽量地减小标定光栅的偏心度。



图 2 偏心度影响机理

Fig. 2 Principle for effect of eccentricity on accuracy

3 监测原理

3.1 监测信号模型建立

安装标定光栅时为监测光栅偏心度,本文提 出在图像传感器的图像中设置监测信号,进而实 现对安装调试进行监控的方法。设标定光栅上的 基准标线数量为 2^{**},监测信号设置原理如图 3 所示。



图 3 监测信号设置原理



图 3 中,以圆光栅的圆心为对称,分别放置两 个图像传感器。设两个传感器的视野中心点分别 为 x_c 和 x'_c 。采用式(1)计算 x_c 和 x'_c 两侧的标线 的质心,分别表示为 x_a , x_b 和 x'_a , x'_b 。

$$x_i(x'_i) = \frac{\sum_{x \in N} x \cdot p(x)}{\sum_{x \in N} x},$$
 (1)

式中:i 取a,b,x 表示图像传感器中像素点的位置,p(x)表示第x 个像素点的灰度值,N 表示相应的基准标线的范围。

图像传感器的视野中心点 x_c 与相邻的标线 之间的距离分别为 $x_c - x_a$ 和 $x_b - x_c$; x'_c 与最近的 基准标线之间的距离分别为 $x'_c - x'_a$ 和 $x'_b - x'_c$ 。 为得到周期变化的监测信号,设置监测信号 A_1 为 $x_c - x_a$ 和 $x_b - x_c$ 中的较小数值, A_2 为 $x'_c - x'_a$ 和 $x'_b - x'_c$ 中的较小数值,那么 A_1 和 A_2 的模型 如下:

$$A_{1} = \begin{cases} 2^{m} \cdot \frac{x_{c} - x_{a}}{x_{b} - x_{a}}, (x_{c} - x_{a}) < (x_{b} - x_{c}) \\ \\ 2^{m} \cdot \frac{x_{b} - x_{c}}{x_{b} - x_{a}}, (x_{c} - x_{a}) \geqslant (x_{b} - x_{c}) \end{cases}$$
(2)

$$A_{2} = \begin{cases} 2^{m} \cdot \frac{x'_{c} - x'_{a}}{x'_{b} - x'_{a}}, (x'_{c} - x'_{a}) < (x'_{b} - x'_{c}) \\ 2^{m} \cdot \frac{x'_{b} - x'_{c}}{x'_{b} - x'_{a}}, (x'_{c} - x'_{a}) \ge (x'_{b} - x'_{c}) \end{cases}$$
(3)

式中 2^m 是对监测信号的量化数值。

标定光栅旋转一周时,监测信号 A_1 和 A_2 的 周期分别为 $x_b - x_a$ 和 $x'_b - x'_a$ 。当标定光栅不存 在偏心时, A_1 和 A_2 的周期 $x_b - x_a$ 和 $x'_b - x'_a$ 不会 发生变化。因此, A_1 和 A_2 信号之间的相位差保持 不变。

3.2 光栅偏心监测原理

当标定光栅偏心度为 e 时,如图 4 所示。





Fig. 4 Principle for grating eccentricity monitoring

存在偏心时,圆光栅的圆心由 O 点偏移到 O'点,此时设光栅偏心方向与垂直方向的夹角为 θ , 偏心在水平方向产生的偏移量为:

$$a = e \cdot \sin \theta. \tag{4}$$

此时 A_1 和 A_2 的数值为:

$$A'_{1} = \begin{cases} 2^{m} \cdot \frac{x_{c} - x_{a} - a}{x_{b} - x_{a}}, (x_{c} - x_{a}) < (x_{b} - x_{c}), \\ 2^{m} \cdot \frac{x_{b} - x_{c} + a}{x_{b} - x_{a}}, (x_{c} - x_{a}) \geqslant (x_{b} - x_{c}), \end{cases}$$
(5)

$$A'_{2} = \begin{cases} 2^{m} \cdot \frac{x'_{c} - x'_{a} + a}{x'_{b} - x'_{a}}, (x'_{c} - x'_{a}) < (x'_{b} - x'_{c}) \\ 2^{m} \cdot \frac{x'_{b} - x'_{c} - a}{x'_{b} - x'_{a}}, (x'_{c} - x'_{a}) \ge (x'_{b} - x'_{c}) \end{cases}$$
(6)

 A'_1 和 A'_2 的相位差发生变化,其变化数为 ΔA 个周期,如式(7)所示:

 $\Delta A = 2a = 2^{m} \cdot \left(\frac{e \cdot \sin \theta}{x_{b} - x_{a}} + \frac{e \cdot \sin \theta}{x'_{b} - x'_{a}}\right).$ (7) 由于存在偏移量,监测信号 A'_{1} 和 A'_{2} 之间的 相位差发生变化。当 $\theta = \pi/2$ 和 $3\pi/2$ 时,相位差 达到最大;当 $\theta = 0$ 和 2π 时,相位差 ΔA 最小为0。

4 系统设计

根据上述理论设计了监测系统,其原理如图 5 所示。



图 5 角位移监测系统原理

Fig. 5 Schematic of angular displacement detection system

线阵图像传感器输出的像素数据被图像采集 模块所采集,并送入微处理器中;微处理器对线阵 图像传感器采集的数据进行图像识别算法,计算 出 A_1 和 A_2 的数值;D/A 转换器负责将 A_1 和 A_2 的数值转化为模拟信号,并通过测试点输出。所 设计的系统电路如图 6 所示。



图 6 角位移监测系统电路 Fig. 6 Circuit of angular displacement detection system

监测系统以 STM32F746 为主控芯片设计; 线阵图像传感器为某型号高解析度线阵 CCD,其 像素为 1×320 pixel,像素尺寸为 $12.7 \mu m$ 。线阵 CCD 输出的模拟信号经过主控芯片的 A/D 引脚 采集,变为数字像素信号。A/D 采集引脚为 STM32F746 芯片的 PA0 和 PA1。D/A 转换器 为芯片的 PA4 和 PA5 引脚。工作时,A/D 转换 引脚 PA0、PA1 将按照线阵 CCD 的时钟对像素 信息进行模数转换,并存储到 RAM 中; STM32F746 芯片的内核会对存储图像进行计 算,然后通过 PA4 和 PA5 的 D/A 输出,进而提 供监测信号 A_1 和 A_2 。

5 实 验

5.1 偏心调节

实验采用中科院长春光机所设计的某型号图 像式光电编码器。该编码器所使用的标定光栅直 径为 38 mm,工作时直接将图像传感器贴近标定 光栅,通过图像处理算法实现角位移测量。首先, 人工粗略地将光栅安装在主轴上,并将设计的监 测系统固定在光栅之上。线阵图像传感器尽量接 近于标定光栅,实现投影成像,如图 7 所示。



图 7 角位移测量实验装置 Fig. 7 Experiment device for angular measurement

采用示波器观测 A_1 和 A_2 信号,观察其 x-y的合成波形。转动主轴,在圆周内间隔 $\pi/2$ 的 4 个位置进行测量,以初始测量位置为相位 0 点, 测得四个位置的合成波形如图 $8(a) \sim 8(d)$ 所示。

由于光栅只进行了粗略地安装和标定,必然 存在偏心。从图 8 中的 4 个合成波形可以看出, A₁和 A₂之间存在变化的相位差,并且随着圆光栅 的转动,相位差不断发生变化。

根据合成波形对标定光栅的偏心进行调节。 旋转主轴,使 A₁和 A₂的相位差达到最大值,进而 在水平于线阵图像传感器的方向(θ=π/2)调节标 定光栅的位置。重复多次,直到 A_1 和 A_2 的相位 差保持不变,此时的合成波形如图 9 所示。



图 8 四个位置处的监测信号波形

Fig. 8 Monitoring signal waveforms at four locations



Fig. 9 Monitoring signal after precise adjustment

为验证偏心调节是否精确,采用电子显微镜 对标定光栅进行观测,旋转主轴一周时,标定光栅 上所有的基准标线都精确地处于同一半径处,光 栅调节较为精确。

5.2 精度测试

经过偏心调整后,对角位移测量实验装置进 行精度测试,采用 24 多面棱体配合平行光管进行 误差测试,每隔 15°角进行一次误差采样,检测结 果如表 1 所示。

	Tab. 1 Errors of augular measurement			
•	Angle/(°)	Error/(")	Angle/(°)	Error/(")
-	0	0	195	14.2
	15	12.7	210	6.5
	30	11.2	225	-12.6
	45	-11.2	240	-25.4
	60	-11.6	255	-14.6
	75	-17.2	270	8.9
	90	-15.3	285	17.4
	105	-15.6	300	5.4
	120	-25.6	315	-14.2
	135	-14.1	330	5.6
	150	-3.5	345	2.1
	165	5.6	360	0
	180	8.9	RMS	12.8

表1 测角误差

经过计算,表1中误差的均方差为12.8"。根 据前期研究,偏心引起的误差在圆周内呈现1次 谐波变化。为分析偏心误差的权重,将圆周内的 0°~360°映射到 $0~2\pi$,并采用一次谐波函数对误 差数据进行拟合。设拟合函数为: $y = a_0$ + $a_1 \sin(x+a_2), (x=0~2\pi),$ 采用最小二乘法对表 1中的数据进行拟合,得到: $a_0 = -3.397, a_1 =$ $-6.671, a_2 = 5.895$ 。拟合曲线与误差曲线如图 10所示。



Fig. 10 Error curves for angular measurement

根据图 10 可知,一次谐波误差的幅度为 $a_1 = -6.671$ 。由此表明,采用监测系统进行偏心 调试后,偏心误差的幅度为一6.671"。对于直径 为 38 mm 的标定光栅,该偏心误差幅度较小,可 以满足测量要求。

5.3 对比实验

对偏心调试前系统的精度进行测试。偏心 调节前后的误差曲线如图 11 所示。调节前误 差均方差为 1017",调节后误差均方差为 12.8"。 由此可知,偏心监测方法的效果明显,调节效果 较好。

此外,采用传统方法中的"显微镜调节法" 对本文的实验装置进行偏心调节,并测试精度。 经过"显微镜调节"和本文的监测系统调节后的 误差曲线如图 12 所示。



图 11 偏心调节前后的测角误差对比





图 12 不同偏心调节方法的测角误差对比



经过计算,采用显微镜调节偏心后的误差均 方差为13.24["],而本文提出的调节方法的均方差 为12.8["],效果更好。

6 结 论

本文提出了一种图像式角位移测量装置的光 栅监测系统。首先,建立了基于线阵图像传感器 标定光栅偏心度的监测光路;然后,在图像传感器 上建立了偏心调试监测信号模型;分析了标定光

参考文献:

- [1] 叶盛祥. 光电位移精密测量技术[M]. 成都:四川 科学技术出版社. 2003:4-7.
 YE SH X. Optoelectronic Displacement Precision Measurement Technology [M]. Chengdu: Sichuan Science and Technology Press. 2003. (in Chinese)
- [2] 吕强,李文昊,巴音贺希格,等.基于衍射光栅的 干涉式精密位移测量系统 [J].中国光学,2017,10 (1):39-50.

LÜ Q, LI W H, BAYINHEXIGE, et al.. Interferometric precision displacement measurement system based on diffraction grating [J]. *Chinese Optics*, 2017, 10(1): 39–50. (in Chinese)

 [3] 于海,万秋华,赵长海,等. 基于后验误差拟合的 角位移测量误差补偿[J]. 光学 精密工程,2019, 27(1):51-57.
 YU H, WAN Q H, ZHAO CH H, et al., Error-

compensation of angular displacement measurement based on posteriori error fitting [J]. *Opt. Precision Eng.*, 2019, 27(1): 51-57. (in Chinese)

[4] 贾兴丹,万秋华,于海,等.图像式角位移测量技术研究进展与展望[J].激光与红外,2019,49
 (6):650-657.

JIA X D, WAN Q H, YU H, *et al*.. The progress and prospect of angular displacement measurement technology [J]. *Laser & Infrared*, 2019, 49(6): 650-657. (in Chinese)

- [5] BAJIC J S, STUPAR D Z, DAKIC B M, et al. An absolute rotary position sensor based on cylindrical coordinate color space transformation [J]. Sensors and Actuators A: Physical, 2014, 213: 27-34.
- [6] KIM J A, KIM J W, KANG C S, et al.. Absolute angle measurement using a phase-encoded binary graduated disk [J]. Measurement, 2016, 80: 288-293.
- [7] 谈颖皓,袁波,孟子博.基于线阵探测器的单圈绝 对轴角编码器[J].光子学报,2011,40(12);

栅存在偏心时偏心监测信号的变化;最后,在某型 号角位移测量装置上进行了实验,经过调节后测 角装置的误差均方差由 1017"降低到 12.8",验证 了系统的实用性。实验表明,采用本文设计的偏 心监测系统,能够实现标定光栅的高精度安装调 试,并有效提高图像式角位移测量装置的生产 效率。

1771-1775.

TAN Y H, YUAN B, MENG Z B. A single-track absolute angular encoder using the linear detector [J]. Acta Photonica Sinica, 2011, 40(12): 1771– 1775. (in Chinese)

- [8] 孟宏蕊. 测距仪与电子经纬仪的集成应用及关键技术研究 [D]. 南京:南京理工大学,2013.
 MENG H R. Study on Integrated Application of Rangefinder and Electronic Theodolite and Key Technologies [D]. Nanjing: Nanjing University of Science and Technology, 2013. (in Chinese)
- [9] YUAN P F, HUANG D Q, LEI Z K, et al.. An anti-spot, high-precision subdivision algorithm for linear CCD based single-track absolute encoder [J]. Measurement, 2019, 137: 143-154.
- [10] YU H, WAN Q H, LU X R, et al.. Small-size, high-resolution angular displacement measurement technology based on an imaging detector [J]. Applied Optics, 2017, 56(3): 755-760.
- [11] YU H, JIA X D, WAN Q H, et al.. High-resolution angular measurement arithmetic based on pixel interpolations [J]. Measurement, 2020, 149: 106948.
- [12] YU H, WAN Q H, LU X R, et al.. A robust sub-pixel subdivision algorithm for image-type angular displacement measurement [J]. Optics and Lasers in Engineering, 2018, 100: 234-238.
- [13] 于海,万秋华,赵长海,等.图像式光电编码器高 分辨力细分算法及误差分析 [J].光学学报, 2017,37(3):205-214.
 YU H, WAN Q H, ZHAO CH H, et al.. A highresolution subdivision algorithm for photographic encoders and its error analysis [J]. Acta Optica Sinica, 2017,37(3):205-214. (in Chinese)
- [14] 朱帆,吴易明,刘长春.四读头法消除码盘偏心和 振动对叠栅条纹相位测量的影响[J].光学学报, 2011,31(4):146-152.
 ZHUF,WUYM,LIUCHCH. Eliminating in-

作者简介:



王亚洲(1990-),男,山东枣庄人,硕 士,工程师,2016年于中国科学院长春 光机所获得硕士学位,主要从事卫星 测试设备的研发工作。E-mail: wangyazhou791@163.com



7308-7312.

于 海(1987一),男,博士,副研究员, 2009年于东北电力大学获得学士学 位,2014年于中国科学院长春光学精 密机械与物理研究所获得博士学位, 主要从事光电位移精密测量技术的研 究。E-mail:yuhai5158@163.com

[15] YU H, WAN Q H, YING S, et al.. High preci-

sion angular measurement via dual imaging detec-

tors [J]. IEEE Sensors Journal, 2019, 19(17):