星敏感器光学系统的研制与性能测试

李 璟1 杨宝喜1* 胡中华1,2 肖艳芬1 黄惠杰1

(¹中国科学院上海光学精密机械研究所信息光学与光电技术实验室,上海 201800) ²中国科学院大学,北京 100049

摘要 针对星敏感器系统探测要求,设计了像方远心光路的双高斯光学系统。该系统在满足弥散斑和能量集中度 等要求的情况下,具有相对孔径大、畸变小、色差小以及星点位置对离焦不敏感等特点。利用调制传递函数仪测量 了星敏感器光学系统的光学性能,测量结果表明各视场处的弥散斑 80%的能量均集中在直径为 20 μm 的圆内。提 出了采用一维精密气浮转台和单星模拟器对光学系统进行质心畸变测量的方法,测试结果显示星点光斑的质心畸 变小于 9″。

关键词 光学设计;星敏感器;单星模拟器;质心畸变

中图分类号 TH741 文献标识码 A doi: 10.3788/AOS201333.0522005

Development and Performance Testing of Optical System for Star Sensor

Li Jing¹ Yang Baoxi¹ Hu Zhonghua^{1,2} Xiao Yanfen¹ Huang Huijie¹

 $^{-1}$ Laboratory of Information Optics and Opto-Electronic Technology,

Shanghai Institute of Optics and Fine Mechanics, Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201800, China ² University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049, China

Abstract According to detection requirements of the star sensor system, a double Gauss optical system with image side telecentricity is designed. This optical system, not only satisfies the special requirements of dispersed spot and energy centralized distribution, but also possesses large aperture, low distortion, small color deviation, and insensitivity to defocus. The optical performance of the star sensor is quantitatively measured by modulation transfer function (MTF) analyzer. 80% energy of dispersion spot for each field of view is concentrated in a circle with 20 μ m diameter. Meanwhile, a method using one-dimensional precision rotating platform and single star simulator to test the centroid distortion of optical system is proposed. The test results show that centroid distortion of the star point is better than 9 arc second.

Key words optical design; star sensor; single star simulator; centroid distortion OCIS codes 220.2740; 080.2740; 220.3620

1 引

言

星敏感器是空间飞行器中广泛使用的一种高精 密空间姿态测量仪器,它通过探测天体中不同位置 的恒星来获取运载体姿态信息^[1,2]。星敏感器所提 供的姿态信息的精度能达到角秒量级,因而成为导 弹和航天器等空间姿态测量的首选设备。 随着航天事业的飞速发展,星敏感器已经广泛 应用于军事领域及各种民用场合。由于星敏感器的 空间工作环境较为特殊,温度变化尤为明显,而环境 温度的变化会导致光学系统焦面移动,像质恶化,近 而影响其精度^[3]。因此在光机系统设计阶段就需考 虑星敏感器工作环境的特殊性,从而使星敏感器能

* 通信联系人。E-mail: yangbx@siom.ac.cn

收稿日期: 2012-12-18; 收到修改稿日期: 2013-02-01

基金项目:国家科技重大专项(2011ZX02402-003)和国际科技合作项目(2011DFR10010)资助课题。

作者简介:李 璟(1985—),男,硕士,主要从事光学系统设计方面的研究。E-mail: lijing2006512@163.com

够承受环境温度的变化对像质的影响。另外,光学 系统的性能直接影响到星敏感器的重要指标,如星 图识别的成功率、姿态测量精度、星等探测灵敏度以 及星空覆盖范围等。星敏感器的光学设计与一般成 像物镜有所区别,成像物镜希望像面上的弥散斑越 小越好,星敏感器光学系统要求各视场处的弥散斑 分布在特定范围内^[4],且要求星点弥散的圆度和对 称性良好,这决定了星敏感器光学设计的特殊性^[5]。 具有良好像质的大相对孔径、宽波段探测范围、低畸 变以及适应于大范围温度变化的光学系统将为星敏 感器捕获高极限星等的恒星打下坚实基础。

本文设计了一种大相对孔径星敏感器光学系 统。该系统为像方远心结构,能够减少由于温度变 化、高精度对心工艺要求和振动冲击等因素带来的 离焦对星点质心位置的影响。利用调制传递函数测 量仪检测系统的光学性能,测量结果表明焦距、畸变 和能量集中度等均满足技术指标要求。同时提出了 一种质心畸变测量方法,即采用一维精密气浮转台 和单星模拟器,实现了对星敏感器光学系统质心畸 变的测量。该方法测量精度高、原理简单、易于实 现。

2 星敏感器光学系统设计

2.1 主要技术指标

光学系统是星敏感器的核心部分,直接影响星 敏感器成像性能的好坏^[6]。星敏感器光学系统参数 的选择主要由探测的恒星等级、空间覆盖范围、探测 星的数目、恒星光谱分布和图像传感器参数等因素 决定。例如星敏感器的可探测极限星等与星点光斑 的光强分布有密切的关系,星敏感器的相对孔径越 大,进入其中的能量就越多,就能测量更暗的星^[7]; 视场角和相对孔径的增大可提高星敏感器捕获恒星 的概率和测控精度。星敏感器光学系统设计指标如 表1所示。

2.2 光学系统设计

光学系统的像差制约着星敏感器测量精度^[8], 在光学设计中需要考虑:1)要保证探测到的星点具 有很高的位置精度,畸变偏大会严重影响测量的准 确性,故系统应校正畸变;2)光学系统并非只追求高 的调制传递函数(MTF),希望轴外视场与轴上视场 的弥散斑能量集中度与形状尽可能一致;3)成像面 要适当弥散,并要保证 80%的能量集中在 20 μm 区 域内,能量呈高斯分布,便于提高捕获星点的准确 度;4)光学系统的非对称性像差会引起像点能量扩 散和星点亮度中心位置改变,需严格控制随波长改 变而改变的倍率色差和随视场变化的彗差^[9~11]。

表1 星敏感器光学系统设计指标

Table 1 Performance index of star sensor optical system

Index	Value		
Field of view /(°)	≥7×7		
Focal length /mm	50 ± 0.5		
Stellar magnitude limit	≥6.5		
CCD pixel size $/\mu m$	6.45×6.45		
Wavelength range /nm	$450 \sim 700$		
Dispered spot	More than 80% of the energy is concentrated in the area of 20 µm		
Relative distortion	≪1/1000		
Lateral color $/\mu m$	<1.0		
Ambient temperature / ${}^\circ\!\mathrm{C}$	$-40 \sim 50$		

典型的双高斯物镜为对称型结构,这种结构可有 效消减彗差、畸变和垂轴色差这几种垂轴像差。另 外,选择合适的光阑位置可校正像散;经改进后其相 对孔径可达到 1:1,视场可达到 40°~50°。以上分析 表明,双高斯物镜基本可以满足星敏感器光学系统像 差校正的要求。所设计星敏感器光学系统采用了六 组七片双高斯物镜的结构形式,其中一组为胶合透 镜,所用材料均为国产光学玻璃,光学系统结构如 图 1所示。该系统焦距为 49.98 mm (550 nm 波长 处),相对孔径为1:1.428,系统总长为90.62 mm。 星敏感器光学系统的边缘视场畸变最大,其值为 一0.042%,远优于指标要求。小畸变有利于提高星 敏感器的测控精度,像散和场曲也较小。图2为光 学系统的像质评价,可见各视场弥散斑大小比较一 致,光斑直径的均方根(RMS)最大值为 12.022 µm (20℃)。由能量集中度曲线可知,各视场弥散斑 80%能量集中在13~20 µm 区域内,能量集中度分 布情况理想。所设计的星敏感器光学系统为像方远 心系统,其主光线垂直于像面,当焦面移动时,星点 的能量中心位置几乎不会发生变化。图 3 为系统在



图 1 星敏感器光学系统 Fig. 1 Optical system of the star sensor

-40 ℃和 50 ℃时的点列图:在-40 ℃时,光学系 统零视场下光斑 直径的 RMS 值最大,其值为 14.116 μm;在不同参考温度下,光学系统视场光斑 都比较均匀,满足成像均匀性的要求。因此,温度变 化带来的焦面移动对星点质心位置的影响很小。不同波长处的倍率色差如表 2 所示,在 7°圆视场范围 内其值小于 1 μm。



图 2 光学系统像质评价。(a)点列图(20 ℃);(b)能量集中度曲线

Fig. 2 Image quality evaluation of optical system. (a) Spot diagram (20 °C); (b) curves of encircled energy



图 3 不同温度下的点列图。(a) -40 ℃; (b) 50 ℃

Fig. 3 Spot diagram for different temperatures. (a) -40 °C; (b) 50 °C

表 2 光学系统倍率色差

Table 2	Optical	system	of	lateral	color
---------	---------	--------	----	---------	-------

Half field /(°)	Lateral cotor $/\mu m$					
Half field / ()	$\lambda = 0.45 \ \mu m$	$\lambda = 0.5 \ \mu m$	$\lambda = 0.55 \ \mu m$	$\lambda = 0.6 \ \mu m$	$\lambda = 0.65 \ \mu m$	$\lambda = 0.7 \ \mu m$
0	0	0	0	0	0	0
0.5	-0.091	0.067	0	-0.016	-0.050	-0.065
1.0	-0.165	0.139	0	-0.028	-0.104	-0.139
1.5	-0.241	0.214	0	-0.043	-0.160	-0.217
2.0	-0.319	0.278	0	-0.076	-0.241	-0.327
2.5	-0.414	0.360	0	-0.100	-0.308	-0.414
3.0	-0.510	0.444	0	-0.142	-0.405	-0.543
3.5	-0.643	0.539	0	-0.186	-0.506	-0.676
4.0	-0.805	0.653	0	-0.236	-0.621	-0.833
4.5	-0.993	0.779	0	-0.297	-0.768	-1.042
5.0	-1.140	0.987	0	-0.306	-0.896	-1.279

3 星敏感器光学系统性能测试

调制传递函数测量仪可以客观评价被测光学系 统的成像质量,定性判断被测系统可能存在影响像质 的因素。分别用 656、546、488 nm 三种波长对所设计 的星敏感器光学系统进行测量。另外,测量星敏感器 光学系统的不同特性参数时,所选取的测试目标有所 不同,圆孔用于测量被测光学系统不同视场处弥散斑 能量分布情况,"十"字夹缝用于测量焦距、畸变和子 午与弧矢方向的 MTF。

光学系统的成像质量反映了像差的校正情况以 及设计结果是否达到指标要求。本文对星敏感器光 学系统性能的检测,主要考察弥散斑的能量集中度、 畸变和焦距。表 3 为星敏感器光学系统在不同视场 和波长下集中 80%能量的弥散斑直径,结果都在 20 μm以内。表 4 为星敏感器光学系统的弥散斑实 际测试结果,弥散斑的圆度良好。图 4 为星敏感器 光学系统的焦距与畸变测量数据,在 \pm 3.5°视场内 波长为 546 nm 时,焦距变化范围为 49.995~50. 016 nm,最大畸变为 0.0419%。表 5 为星敏感器 光学系统在三种波长下测得的 MTF 值。

表 3 包含 80%能量的弥散斑直径

Table 3 Diameter of spot including 80% of energy

Field /(°) -	Diameter /µm				
	$\lambda = 488 \text{ nm}$	$\lambda \!=\! 546 \text{ nm}$	$\lambda\!=\!656~nm$		
-3.5	13.5	10.6	11.5		
-3.0	14.6	11.6	12.7		
-2.0	16.6	13.3	15.1		
-1.0	18.0	15.3	15.9		
0	19.6	17.7	18.8		
1.0	19.4	17.4	13.3		
2.0	16.2	12.5	9.3		
3.0	11.5	9.1	9.3		
3.5	14.2	12.2	9.5		

表 4 星敏感器光学系统弥散斑图像

Table 4 Image of dispersion spot of star sensor optical system



图 4 (a) 焦距与畸变测量数据(546 nm); (b) 畸变随视场的变化曲线; (c) 有效焦距随视场的变化曲线 Fig. 4 (a) Test data of focal length and distortion (546 nm); (b) curves of variation of distortion with field; (c) curves of variation of effective focal length with field

表 5 星敏感器光学系统调制传递函数

Table 5 MTF of star sensor optical system

	Spatial	MTF values						
Field /(°)	Spatial	$\lambda = 656 \text{ nm}$		$\lambda = 54$	$\lambda = 546 \text{ nm}$		$\lambda = 488 \text{ nm}$	
	(lp/mm)	Meridional direction	Sagittal direction	Meridional direction	Sagittal direction	Meridional direction	Sagittal direction	
-3.5	20	0.721	0.820	0.713	0.806	0.670	0.778	
-3.5	40	0.583	0.580	0.569	0.594	0.520	0.590	
-3.5	60	0.474	0.383	0.469	0.439	0.433	0.464	
-2.0	20	0.736	0.816	0.707	0.778	0.641	0.724	
-2.0	40	0.596	0.644	0.563	0.619	0.490	0.580	
-2.0	60	0.495	0.550	0.473	0.546	0.419	0.512	
0	20	0.800	0.812	0.773	0.775	0.690	0.706	
0	40	0.643	0.646	0.621	0.615	0.544	0.558	
0	60	0.555	0.567	0.540	0.547	0.473	0.493	
2.0	20	0.865	0.850	0.844	0.819	0.786	0.763	
2.0	40	0.674	0.674	0.653	0.650	0.603	0.608	
2.0	60	0.517	0.551	0.527	0.552	0.507	0.528	
3.5	20	0.864	0.850	0.859	0.846	0.840	0.827	
3.5	40	0.601	0.584	0.582	0.599	0.549	0.602	
3.5	60	0.341	0.323	0.322	0.369	0.304	0.413	

4 星敏感器质心畸变测量

星点测量精度是表征星敏感器精度的一个重要 指标,它是星敏感器整体精度的基础。由于星敏感 器质心定位误差严重影响到测量的准确度,因此需 对光斑能量质心进行标定,这是实现星敏感器准确 测量不可或缺的环节^[12]。质心定位误差主要由光 学系统的质心畸变引起,质心畸变由径向畸变和切 向畸变组成。经过计算,本文光学系统切向畸变很 小,可以忽略,径向畸变最大为 2 μm,径向畸变随视 场变化如图 5 所示。

表征星敏感器测量精度的参数主要是单星测量 精度。因此采用单星模拟器,结合一维高精密气浮





转台,获取星敏感器光学系统不同视场下的星点光 斑,并通过星像质心算法,可测量出质心畸变。设计 的星敏感器光学系统质心畸变测量平台如图 6 所 示,该测量平台主要由光源、平行光管、一维高精密 气浮转台、角编码器、CCD、计算机、调整架和待测量 的星敏感器光学系统组成。单星模拟器是一个平行 光管,在其焦面有一针孔。光源照射针孔,星敏感器 对准平行光管就可以接收到其发射出的单星模拟 光。为了获得清晰的单星成像,减小测量误差,需选 择合适的光源强度,并且经星敏感器光学系统成像 到 CCD 上的星点像能量最好控制在 3 pixel×3 pixel内,便于计算确定质心坐标。另外,在仪器测 量过程中不可避免地引入诸多误差,如星敏感器的 安装误差、星敏感器与单星模拟器的对准误差以及 杂光参与星敏感器光学系统成像的影响,因此在测 量中尽量减少各种不稳定因素的影响。具体测量步 骤如下:

 1)确定星敏感器光学系统中心视场:使用内调 焦望远镜对准星敏感器光学系统的光轴,CCD采集 到内调焦望远镜的"十"字分划,通过图像处理可确 定"十"字分划交叉点在 CCD 靶面上的位置坐标,该 位置即为星敏感器光学系统中心视场坐标(x₀,y₀)。

2)采集星点像和记录转台旋转角度:将星敏感器光学系统固定到高精密气浮转台上,用平行光管





图 6 星敏感器光学系统测量平台

Fig. 6 Measurement platform of the star sensor optical system

对准星敏感器光学系统,打开光源,模拟单星将通过 星敏感器光学系统成像到 CCD 上,形成一个星点光 斑;通过调整架调节平行光管,使星点光斑位于第一 步中确定的中心视场坐标(x₀,y₀)处;按照一定的角 度多次旋转高精密气浮转台,记录角编码器上高精 密气浮转台的旋转角度,同时采集与之对应的星点 光斑图。

3) 星点质心坐标计算:根据 CCD 采集到的星 点光斑,通过计算,获得星点能量分布与质心位置坐 标(x',y'),星点能量分布如图 7 所示。

4)数据处理:建立高精密气浮转台旋转角度ω
 和星点像的质心位置坐标(x',y')的数学关系:

 $\Delta \theta = c \sqrt{(x' - x_0)^2 + (y' - y_0)^2} - 3600 \omega, (1)$ 式中 $\Delta \theta$ 为被测星敏感器光学系统的径向质心畸变 (单位:角秒), ω 为星敏感器光学系统的视场角, c 为 常数。

5)各方向质心畸变的测量:星敏感器光学系统 绕光轴旋转一定角度,按照 2)、3)、4)进行不同方向 上质心畸变的测量。



图 7 星点能量分布 Fig. 7 Energy distribution of position of star

按照图 8 所示的扫描轨迹,在四个不同方向,对 星敏感器光学系统进行了测量,质心畸变测量结果 如图 9 所示,质心畸变小于 9"。



图 9 质心畸变 Fig. 9 Centroid distortion

5 结 论

针对实际工程需求,为了确保星敏感器测量的 精确性和可靠性,设计了像方远心的大相对孔径光 学系统。该系统具有像质良好,离焦对星点质心定 位精度影响较小,视场内能量分布比较一致,以及能 量集中度高、结构紧凑和重量轻等优点,为星敏感器 姿态测量提供了精度保障。同时,提出了单星模拟 器结合一维高精密气浮转台的静态测试方法来测量 星敏感器的质心畸变,这种测量方法测量精度高,无 实时性要求,操作简单。

参考文献

- Li Xuekui, Hao Zhihang, Li Jie *et al.*. The research on the method of the star's position determination of the star sensor[J]. *Chinese J. Electron Devices*, 2004, **27**(4): 571~574 李学夔, 郝志航, 李 杰等. 星敏感器的星点定位方法研究[J]. 电子器件, 2004, **27**(4): 571~574
- 2 Guo Qiang. Tradeoff design analysis for defocused imaging of star sensor on space-to-earth platform[J]. Acta Optica Sinica, 2006, 26(10): 1488~1494

郭 强.对地观测平台恒星敏感器离焦成像折中设计分析[J].
 光学学报,2006,26(10):1488~1494

3 Liu Jian, Hao Yuncai, Chang Jun et al.. Athermalization of star tracker system [J]. Transactions of Beijing Institute of Technology, 2010, 30(2): 223~230

刘 健,郝云彩,常 军等.无热化星敏感器光学系统设计[J]. 北京理工大学学报,2010,**30**(2):223~230

- 4 Carl Christian Liebe. Accuracy performance of star trackersatutorial[J]. *IEEE Transactions on Aerospace and Electronic* Systems, 2002, **38**(2): 587~599
- 5 Wang Hu, Miao Xinghua, Wen Desheng *et al.*. Design optical system of the star sensor of wide field and large relative aperture [J]. Acta Photonica Sinica, 2005, 34(12): 1822~1824

王 虎, 苗兴华, 汶德胜等. 宽视场大相对孔径星敏感器光学系 统设计[J]. 光子学报, 2005, **34**(12): 1822~1824

6 He Lingna, Cui Weixin, Pei Yuntian. Design and optimization of the optical system of the star sensor based on CMOS APS[J]. Opto-Electronic Engineering, 2007, 34(11): 24~29 何灵娜,崔维鑫,裴云天. 基于 CMOS APS 的星敏感器光学系

统结构设计与优化[J]. 光电エ程, 2007, **34**(11): 24~29 7 Fan Qiaoyun, Li Xiaojuan. Selection of optical-system

- parameters for an all-day used star sensor [J]. Acta Optica Sinica, 2011, **31**(11): 1122001 樊巧云,李小娟. 全天时星敏感器光学系统设计参数选择[J]. 光学学报, 2011, **31**(11): 1122001
- 8 Liu Haibo, Tan Jichun, Shen Benjian *et al.*. Aberrations effect on position accuracy of star sensor [J]. *Optical Technique*, 2009, **35**(3): 471~473
 刘海波,谭吉春,沈本剑等. 像差对星敏感器星点定位精度的影响[J]. 光学技术, 2009, **35**(3): 471~473
- 9 Yan Peipei, Fan Xuewu. Design of optical system of very high precision star sensor with small F-number [J]. Laser & Optoelectronics Progress, 2011, **48**(9): 092202 回顧風 林兴子 十期共任 经计算 新闻 医细菌 医亚色素 经进行

闫佩佩,樊学武.大相对孔径甚高精度星敏感器光学系统设计 [J]. 激光与光电子学进展,2011,**48**(9):092202

- 10 Zhou Yan, Zhao Jianke, Chang Ming *et al.*. Measurement of dispersed spot for star sensor optics [J]. J. Applied Optics, 2009, **30**(3): 454~456
 周 艳,赵建科,昌 明等. 星敏感器光学系统弥散斑测试方法 [J]. 应用光学, 2009, **30**(3): 454~456
- 11 Tang Tianjin. Optical system design of light star tracker with low F-number[J]. Spacecraft Recovery & Remote Sensing, 2011, 32(3): 36~41
 汤天瑾. 无热化大相对孔径星敏感器光学系统设计[J]. 航天返 回与遥感, 2011, 32(3): 36~41
- 12 Li Chunyan, Xie Hua, Li Huaifeng *et al.*. Centroiding algorithm for high-accuracy star tracker [J]. *Opto-Electronic Engineering*, 2006, **33**(2): 41~44 本主權, 進, 在本校 第, 直接使見做成器具点來原任心意就

李春艳,谢 华,李怀锋等.高精度星敏感器星点光斑质心算法 [J].光电工程,2006,**33**(2):41~44

栏目编辑:张 腾