第 54 卷第 3 期 2022 年 6 月

DOI:10.16356/j.1005-2615.2022.03.017

遥感微纳卫星载荷平台高精度标定技术研究

崔阳1,陈雪笛2,姚小松1,赵笙罡1,王文川1,王秋苹1,

马慧1,李良成1,潘超1,王炳甲1

(1.中国科学院微小卫星创新研究院,上海 201210;2.清华大学精密仪器系,北京 100084)

摘要:遥感微纳卫星平台姿态测量数据与成像载荷实际姿态误差较大,因此在获得更高图像质量、高精度定量化 应用方面面临巨大挑战。通过光学载荷在轨小孔成像的方式对恒星星点观测,以实现光学载荷自标定;通过星 敏感器和光学载荷在轨分别对恒星星点观测,以实现光学载荷和星敏感器互标定,可对星敏感器和光学载荷安 装误差进行修正。地面和在轨验证表明,典型遥感卫星自标定误差优于0.2″,光学载荷和星敏感器互标定误差优 于2″,自标定和互标定可有效地提高光学载荷在轨标定精度。

关键词:遥感;微纳卫星;星敏感器;自标定;互标定

中图分类号:V11 文献标志码:A 文章编号:1005-2615(2022)03-0499-09

Research on High Precision Calibration Technology for Load and Platform of Remote Sensing Microsatellite

CUI Yang¹, CHEN Xuedi², YAO Xiaosong¹, ZHAO Shenggang¹, WANG Wenchuan¹, WANG Qiuping¹, MA Hui¹, LI Liangcheng¹, PAN Chao¹, WANG Bingjia¹

(1. Innovation Academy for Microsatellites for Chinese Academy of Sciences, Shanghai 201210, China;2. Department of Precision Instrument, Tsinghua University, Beijing 100084, China)

Abstract: The attitude measurement data of remote sensing microsatellite platform has a large error with the actual attitude of imaging load. It is faced with great challenges in obtaining higher image quality and high-precision quantitative application. In order to realize the self-calibration of optical load, the constant star point is observed by optical load on orbit small hole imaging. The constant star point is observed by star sensor and optical load in orbit respectively to realize mutual calibration of optical load and star sensor. The installation error of star sensor and optical load can be corrected. Ground and in orbit verification show that, the self-calibration error of typical remote sensing satellite is better than 0.2", and the cross calibration error of optical load and star sensor is better than 2". Self-calibration and mutual calibration can effectively improve the in orbit calibration accuracy of optical load.

Key words: remote sensing; microsatellite; star sensor; self-calibration; intercalibration

近年来,遥感微纳卫星凭借研制成本低、研制周 期短、发射成本低和可快速组网等优势成为空间光 学遥感的重要手段,从而受到各个应用用户和商业 航天公司的青睐。对于遥感卫星而言,光学相机图 像定位精度直接影响图像质量、高精度定量化。一 般而言,卫星在轨利用星敏感器实现空间指向确定,

基金项目:国家重点研发计划(2017YFB0502902)。

收稿日期:2020-10-09;修订日期:2021-06-03

作者简介:崔阳,男,高级工程师,E-mail:cui992579@163.com。

引用格式:崔阳,陈雪笛,姚小松,等. 遥感微纳卫星载荷平台高精度标定技术研究[J]. 南京航空航天大学学报,2022,54 (3):499-507. CUI Yang, CHEN Xuedi, YAO Xiaosong, et al. Research on high precision calibration technology for load and platform of remote sensing microsatellite[J]. Journal of Nanjing University of Aeronautics & Astronautics, 2022, 54 (3):499-507.

再利用星敏感器与光学载荷之间的安装矩阵对光学 载荷光轴指向进行转换和定位,这就对星敏感器与 光学载荷之间安装矩阵的标定提出了一定的精度要 求,如图1所示。卫星发射前,在地面需要对星敏感 器与光学载荷之间的安装矩阵进行标定,标定结果 作为在轨确定光学载荷光轴指向的依据,地面主要 通过高精度经纬仪、激光跟踪仪等高精度测量设备 对星敏感器和光学载荷安装角度进行检测标定,地 面标定精度一般为0.5″。但是卫星在发射时主动段 力学负载较大,容易造成卫星、星敏感器和光学载荷 结构发生一定的形变,相应会对星敏感器和光学载 荷焦距、光轴指向产生一定的影像。此外,地面标定 时卫星、光学载荷受9.8×10⁻³N重力影响,而卫星 在轨工作时处于空间微重力环境,卫星、光学载荷结 构在轨会发生一定的形变;因此,卫星发射前后星敏 感器和光学载荷光轴指向会发生一定的变化,光学 载荷焦距在轨也会发生一定的变化。因此有必要开 展遥感卫星在轨标定技术研究。



图 1 星敏感器和光学相机的空间指向 Fig.1 Pointing of star sensor and optical camera

基于以上问题,本文提出了一种光学遥感卫星 在轨标定方法,即利用星敏感器和光学载荷在轨对 恒星星点观测的方式实现在轨指向标定,以提高星 敏感器和光学相机在轨空间指向精度。在轨标定 分为自标定和互标定,其中自标定为利用光学载荷 在轨观星的方式对成像焦距、光轴指向进行标定。 互标定为利用光学载荷和星敏感器观星的方式,对 光学载荷和星敏感器安装及指向信息在轨标定,即 利用光学载荷对星敏感器指向进行标定(光学载荷 视场较小,指向精度较星敏感器高),以提升星敏感 器在轨指向精度。

1 光学载荷在轨自标定

1.1 光学载荷在轨自标定原理

遥感卫星采用在轨观星的方式进行载荷自标定, 观星过程等效为经典的小孔成像模型^[1-2],如图2所示。 图中f为载荷光学系统的焦距, π 为载荷像平面,主点 位于像平面的 O_s 处, \hat{v}_i 为i星在星表中唯一的方向矢 量,i星经过相机成像后在恒星相机焦平面上的坐标 为 (x_i, y_i) ,其所对应成像测量方向向量为 \hat{w}_i 。





星在相机坐标系中的矢量[3]为

$$W_{i}^{k} = \frac{1}{\sqrt{(x_{i}^{k} - x_{0})^{2} + (y_{i}^{k} - y_{0})^{2} + f^{2}}} \begin{bmatrix} -(x_{i}^{k} - x_{0}) \\ -(y_{i}^{k} - y_{0}) \\ f \end{bmatrix}$$
(1)

式中: (x_i^{*}, y_i^{*}) 为第k帧星图中的i星点坐标, (x_0, y_0) 为主点坐标,f为望远镜焦距, W_i^{*} 为第k帧星 图中i星点在成像坐标系中的矢量。

同时根据星图识别的结果,可以得到星点在 J2000惯性系下的星矢量^[4]为

$$\boldsymbol{S}_{i}^{k} = \begin{bmatrix} \cos \alpha_{i} \cos \delta_{i} \\ \sin \alpha_{i} \cos \delta_{i} \\ \sin \delta_{i} \end{bmatrix}$$
(2)

式中: (α_i, δ_i) 为*i*星点在J2000惯性系下的赤纬度, 根据光学遥感相机小孔成像原理可知,两颗星之间 的角距维持不变

$$\boldsymbol{W}_{i}^{k}(\boldsymbol{W}_{i}^{k})^{\mathrm{T}} = \boldsymbol{S}_{i}^{k}(\boldsymbol{S}_{i}^{k})^{\mathrm{T}}$$
(3)

但由于星点位置随机误差、星敏感器误差以及 相机内方参数误差导致式(3)存在偏差,从而可以 得到角距测量值与参考值之间的残差,并获得残差 矩阵^[5],利用最小二乘法对相机内方参数进行标 定,如下式所示

$$E(f, x_{0}, y_{0}, \delta_{x}, \delta_{y}) = \begin{bmatrix} W_{1}^{1}(W_{2}^{k})^{\mathrm{T}} - S_{1}^{1}(S_{2}^{1})^{\mathrm{T}} \\ W_{1}^{1}(W_{3}^{k})^{\mathrm{T}} - S_{1}^{1}(S_{3}^{1})^{\mathrm{T}} \\ \vdots \\ W_{i}^{1}(W_{j}^{k})^{\mathrm{T}} - S_{i}^{1}(S_{j}^{1})^{\mathrm{T}} \\ \vdots \end{bmatrix} (4)$$

式中 (α_x, δ_y) 为星点坐标由于畸变产生的坐标偏移量。设计光学载荷在轨自标定流程如图3所示。

1.2 自标定误差分析

根据自标定流程,光学载荷自标定误差主要由 星点位置坐标提取随机误差、星表误差、相机焦距 以及光学畸变误差组成^[6]。

1.2.1 星点位置随机误差

星点位置的随机误差主要由光学载荷探测器像面噪声、星点提取算法等因素决定。在地面外场实



图 3 光学载荷自标定流程

Fig.3 Self calibration process of optical load

验过程中,由于星光需要穿过大气,因此将受到大气 视宁度的影响:同时,在轨光学载荷一般焦距较长、 像素分辨率较高,相应星像点会出现角秒级抖动,这 对于亚角秒级的光学载荷而言是不容忽视的。

为了抑制星点位置的随机误差对自标定精度 的影响,可利用光学载荷对星空进行连续多次成 像,计算多帧星图中对应匹配的星点角距,将星点 对角距平均值作为参考,利用最小二乘法对星点的

$$\begin{cases} x_{tgi} = x_{ii} - ((k_1 r^2 + k_2 r^4) \bar{x} + p_1 (r^2 + 2\bar{x}^2) + 2p_2 \bar{x}\bar{y} + \bar{y}\sin\theta) \\ y_{tgi} = y_{ii} - ((k_1 r^2 + k_2 r^4) \bar{y} + p_2 (r^2 + 2\bar{y}^2) + 2p_1 \bar{x}\bar{y} + s_y \bar{y}) \end{cases}$$
(6)

式中 x_{tei}、y_{tei}为考虑光学系统透镜安装偏移误差后 星点在像面上的坐标。 $(\bar{x}, \bar{y}) = (x_i - x_0, y_i - y_0),$ 且 $r = \sqrt{\bar{x}^2 + \bar{y}^2}$ 。则可将星像点的坐标变化统 一为

$$\begin{cases} x_{igi} = x_i - \delta x_i \\ y_{igi} = y_i - \delta y_i \end{cases}$$
(7)

式中 $(\delta x_i, \delta y_i)$ 为相机主点误差和光学系统畸变所 引起的坐标位置偏移。

1.2.2 相机焦距的误差

遥感光学卫星发射入轨后由于环境发生变化, 光学相机焦距也会发生变化。设焦距变化量为 Δf ,则焦距变化为

$$f' = f - \Delta f \tag{8}$$

根据式(8)及相机内方元素误差,可得到星点 的星矢量在相机坐标系中的坐标^[3]为

$$\boldsymbol{W}_{i}^{\prime k} = \frac{1}{\sqrt{x_{lgi}^{2} + y_{lgi}^{2} + f^{2}}} \begin{bmatrix} -x_{lgi} \\ -y_{lgi} \\ f' \end{bmatrix}$$
(9)

1.2.3 星表的误差

遥感卫星最常见的星表为 Tycho-2星表,该星 表大约具有2500000个星目标,其平均位置精度 达到60["],平均自行精度达到2.5["]/a,可进行光学载 荷在轨高精度自标定^[8]。

光学载荷与星敏感器在轨互标定 2

2.1 光学载荷在轨互标定原理

光学载荷与星敏感器在轨互标定指二者在轨

位置坐标进行估计[7],并对多帧星图星点位置进行 滤波,可有效抑制星点的随机误差以及外场实验过 程中大气视宁度的影响,实现星点高精度定心。

1.2.2 相机内方参数误差

(1)相机主点的误差

由于相机初始给定的主点信息并非其真实主 点, 假定 $(\Delta x_0, \Delta y_0)$ 表示主点坐标的误差, 那么星 点在像面上的坐标为

$$\begin{cases} x_{ii} = (x_i - x_0) - \Delta x_0 \\ y_{ii} = (y_i - y_0) - \Delta y_0 \end{cases}$$
(5)

式中 (x_i, y_i) 为探测器提取得到的星点坐标位置。

(2)光学系统透镜误差

光学系统透镜安装存在偏移误差。透镜偏移 带来的缩放比例误差为 S_{v} ,探测器旋转误差为 θ , 径向畸变 (k_1, k_2) 以及偏心畸变 (p_1, p_2) ,可得到

$$x_{ii} - ((k_1r^2 + k_2r^4)\bar{x} + p_1(r^2 + 2\bar{x}^2) + 2p_2\bar{x}\bar{y} + \bar{y}\sin\theta)$$

$$y_{ii} - ((k_1r^2 + k_2r^4)\bar{y} + p_2(r^2 + 2\bar{y}^2) + 2p_1\bar{x}\bar{y} + s_y\bar{y})$$
(6)

光轴指向角度的标定,如图4中的 θ 为二者光轴的 夹角,其中星图A和星图B分别为星敏感器和光学 载荷所观测到的星区。



图4 载荷和星敏感器互标定示意图

Fig.4 Schematic diagram of mutual calibration between load and star sensor

为获得互标定角度θ,分别需要得到光学载荷 和星敏感器的光轴指向信息,再解算二者光轴的夹 角以及对应的标定精度。首先分别获取在标定时 刻星敏感器和光学载荷星图成像数据,利用成像时 刻卫星的位置、速度和时间参数对星图成像数据进 行光行差修正,可分别解算获得星敏感器和光学载 荷的光轴指向:再利用星敏感器和光学载荷光轴指 向信息解算光轴夹角。互标定流程如图5所示。

2.2 互标定误差分析

根据互标定流程,互标定误差可分为星敏感器 和载荷成像时间的偏差、星敏感器与载荷自身的指 向误差以及光行差效应带来的指向偏差。当进行 地面外场实验时,由于星光光需穿过大气层,因此



图5 星敏感器和光学载荷互标定流程

Fig.5 Mutual calibration process of star sensor and load

需要考虑大气层折射引起的偏差。

2.2.1 星敏感器与载荷成像时间偏差

卫星在轨以一定的角速度转动,当星敏感器与 光学载荷成像时间不一致时将会导致互标定出现 偏差。目前星敏感器姿态四元数更新率可以达到 10 Hz以上,因此实际星敏感器与载荷成像星图的 时间差不超过0.05 s,并且可以采用线性插值对星 敏感器输出的四元数进行插值处理,以减少时间不 同步带来的误差。同时,在进行在轨标定的过程 中,需要保证卫星本体相对于惯性空间的角速度为 零,以降低时间差的影响^[9]。

2.2.2 光行差效应

光行差效应是指运动的观测者和同一地点静止的观测者观察到光的方向存在偏差的现象,如图 6所示。



Fig.6 Schematic diagram of aberration effect

图 6 中, v 表示物体在惯性坐标系下的运动速度, U、V分别表示星点在静止参考系与运动参考 系下的观测矢量, ∂表示光行差效应偏差角^[10-11]。 光行差效应的偏差角 ∂为

$$\delta \approx \arcsin\left(\frac{|v|}{c}\sin\theta\right) \tag{10}$$

式中*c*为光速。对于近地轨道卫星,光行差效应的 偏差角最大能够达到20.6″,并且由于星敏感器与 光学载荷空间指向不同,二者存在的光行差效应偏 差角也不相同,将导致互标出现偏差,因此需对光 行差效应进行补偿。

2.2.3 大气折射补偿

大气折射是指直线前进的光线或电磁波在穿 越大气层时,由于空气密度随高度变化而产生偏折 的现象,如图7所示。卫星在空间对星目标进行观 测,因此不需要考虑大气折射,但是如果在外场地 面实验,则需考虑大气折射因素。





其中大气折射的偏差角为 $\rho(z_0) = k\gamma(1-\beta)\tan z_0 - k\gamma(\beta - \gamma/2)\tan^3 z_0(11)$ 式中: $\gamma = n - 1, \beta = \frac{H_0}{r_0}$ 假设 z_0 为星点光线与天顶 位置的理论夹角; ρ 为大气折射的偏差角;n为大气 平均折射率, γ 定义为n - 1;将地球视为一个球体 时k=1; r_0 表示观测点与地球中心的距离; H_0 表示 等效均匀大气高度,根据数值模拟分析结果^[12],可 以将式(11)简化为

$$\beta = 0.001\,254 \left(\frac{273.15 + t}{273.15} \right) \tag{12}$$

根据Owens^[13]模型,可利用温度、大气压强以及大气相对湿度对大气折射率进行估计。

3 星敏感器与光学载荷地面标定 实验

3.1 光学载荷地面自标定测试

光学载荷地面自标定测试结果分析以星区一 为例,光学相机对星区一进行拍摄成像。地面星敏 感器和光学相机(望远镜)安装如图8(a)所示,图8 (b)为拍摄得到的星图星点。

图 8(b)中连串的圆圈表示提取的恒星目标 在像面上的移动轨迹,也说明此处的恒星目标有 效;其他单个星点表示由于传感器等其他原因导 致的误提取点目标。星图识别结果如表1所示, 可以看出,星图识别极限星等可达11.5等星。





(a) Installation diagram of (b) Optical camera imaging star sensor and telescope star map star point 图 8 光学载荷地面标定试验

Fig.8 Ground calibration test of optical load

假设光学载荷对星空成像了N帧星图,首先 每帧星图中均有 M 颗匹配星, 如图 9 所示, 对 1 星 进行最小二乘定心[14]。



图9 帧内对星点1进行定心 Fig.9 Center Star 1 in frame

以1星定心为例,建立测量计算匹配星角距与 参考角距的误差矩阵[15]

Table 1 Recognition results of optical load on star region I										
导航星序号	导	航星J2000矢	皇	赤纬/(°)	赤经/(°)	星等	星像。	点坐标		
105	-0.4902	0.871 5	$-0.011\ 1$	-0.636	119.358	7.149	1 111.98	2 120.35		
85	-0.4922	0.870 3	-0.0142	-0.814	119.491	8.191	1 671.98	1 118.08		
86	-0.4882	0.872 6	-0.0142	-0.812	119.223	8.594	2 230.01	2 375.99		
93	-0.4933	0.869 8	-0.0130	-0.745	119.559	9.544	1 200.15	939.99		
45	-0.4898	0.8716	-0.0194	-1.111	119.334	10.838	3 399.39	1 223.89		
65	-0.4848	0.874 5	-0.0163	-0.935	119.004	10.992	3 272.09	3 147.72		
72	-0.4905	0.871 3	-0.0154	-0.884	119.375	11.537	2 241.92	1 513.20		
119	-0.4868	0.873 5	-0.0087	-0.498	119.129	11.292	949.06	3 487.66		
63	-0.4900	0.8716	-0.016~6	-0.951	119.347	11.509	2 622.46	1 502.60		

	衣 I	尤字软何刈苼区一苼图识别结果
ahle 1	Recog	mition results of ontical load on star reg

式中:(x_i, 配星的原始坐标位置, îi_{ref}表示第1颗星与第"*i*" 颗星的参考角距,(x₀,y₀)为像面主点,f为光学载 荷焦距,通过非线性最小二乘法对星点1进行定 心反解

$$(x_1, y_1) \rightarrow \operatorname{Min} E(x_1, y_1)_2$$
 (14)

式中各参考角距的确定是利用多帧对应匹配星角 距进行平均得到,这样可以在保留像面的畸变信息 的情况下提高星点的位置精度

式中 $\hat{1}i_{ref}$ 表示第*i*帧中的第1颗星与第*i*颗星的角距。

根据以上方法,利用星区一星图识别结果, 进行光学载荷地面自标定,标定结果如图10所 示。图10(a)为焦距标定结果,得到焦距标定精 度为0.48 mm(3σ,标定焦距为2660.8 mm);图10 (b)为光轴指向自标定结果,自标定精度为 0.198["](3σ),标定结果优于地面标定精度 (约0.5")。



504



3.2 星敏感器与载荷互标定测试

为了验证星敏感器和光学载荷互标定,需要对 不同星区进行光学载荷指向成像。星区一的结果 见3.1节,星区二星图星点提取以及识别结果分析 分别如图11和表2所示。







					_	-		
导航星序号	导	航星J2000矢	量	赤纬/(°)	赤经/(°)	星等	星像点	点坐标
275	-0.2949	0.944 6	$-0.144 \ 1$	-8.284	107.335	7.318	1 300.90	245.79
86	-0.287.6	0.948 1	-0.1357	-7.800	106.873	8.598	1 190.84	3 682.18
284	-0.2938	0.945 8	$-0.138\ 1$	-7.939	107.255	8.210	322.39	1 792.62
180	-0.2952	0.945 1	-0.1456	-8.369	107.196	9.246	2 115.39	441.49
374	-0.9490	0.944 5	-0.1446	-8.316	107.340	9.426	1 400.02	111.94
99	-0.2898	0.946 9	-0.1394	-8.012	107.014	9.315	$1\ 455.06$	2 401.34
145	-0.2912	0.946 6	-0.1384	-7.954	107.100	9.669	933.42	2 303.93
114	-0.2898	0.947 2	$-0.137\ 1$	-7.878	107.010	10.479	979.13	2 903.40
149	-0.2899	0.947 0	$-0.138\ 2$	-7.946	107.020	10.406	1 194.10	2 623.15
184	-0.2910	0.945 6	-0.1452	-8.350	107.106	9.894	2 369.60	836.92
77	-0.2920	0.946 2	-0.1394	-8.014	107.149	10.245	982.47	1 901.85
51	-0.2883	0.947 6	-0.1377	-7.916	106.922	10.023	$1\ 437.55$	3 086.27

通过计算4个星区成像期间星敏感器与光学 相机夹角的变化,并对光行差效应以及大气折射进 行补偿,可分别得到4个星区内星敏感器与光学相



机光轴夹角,如图12所示。

通过图11可以看出,通过2个不同星区分别 得到光学相机与星敏感器的夹角平均值为25.1774°



图 12 光学相机与星敏感器夹角补偿前后

Fig.12 Change of angle between optical camera and star sensor before and after compensation

与 25.1816°; 测量精度分别为 1.424 7"(3o) 与 1.905 3"(3σ)。通过对其进行误差补偿,两个星区 光学相机与星敏感器光轴夹角可收敛(补偿前互 标定误差为18.7")。可以看出,经过补偿后的光 学相机与星敏感器光轴夹角精度大幅提升 (优于2")。

在轨测试及验证 4

4.1 光学载荷在轨自标定测试

根据以上方法,利用在轨遥感微纳卫星对星区 一进行遥感成像连续成像,如图13所示。星区一 光学载荷识别结果见表3。根据星区一得到的星点 提取以及星图识别结果,结合星敏感器进行光学载



图 13 遥感微纳卫星对星区一连续成像星点提取结果

Fig.13 Extraction results of continuous imaging star points in star region I from remote sensing microsatellites

荷标定,光学载荷焦距标定精度为0.1 mm(3σ),如 图14(a) 所示;光学载荷自标定精度为0.0793" (3o),如图14(b)所示,标定结果优于地面标定精 度(约0.5")。

表3 光学载荷对星区一识别结果

Table 3 Recognition results of optical load on star region	n	I
--	---	---

导航星序号	导航星J2000矢量			赤纬/(°)	赤经/(°)	星等	星像点	点坐标
84	0.1067	0.989 8	-0.0943	-5.416	83.845	5.027	6 224.41	2 547.64
83	0.1064	0.989 8	-0.0944	-5.417	83.860	6.193	6 372.65	2556.43
42	0.102 9	0.989 8	-0.0984	-5.648	84.063	6.505	8 423.77	4 917.10
93	$0.107\ 2$	0.989 8	-0.0938	-5.387	83.816	6.55	5 925.84	2 253.77
52	0.113 0	0.988 8	-0.0977	-5.607	83.480	8.833	2 506.06	4 489.47
96	$0.104\ 1$	0.990 1	-0.0936	-5.375	83.994	9.055	7 733.40	2 136.33
122	0.105 8	0.990 2	-0.0907	-5.206	83.899	9.931	6 774.66	403.69
43	0.113 0	0.988 7	-0.0984	-5.647	83.480	10.106	2 511.79	4 900.52
107	0.109 1	0.9897	-0.0925	-5.312	83.708	10.321	4 833.70	$1\ 487.74$
73	0.104 7	0.989 9	-0.0954	-5.476	83.960	11.027	7 388.71	3 165.43





图 14 载荷在轨自标定结果



4.2 在轨互标定测试

利用在轨遥感微纳卫星进行多个星区拍摄成 像,以验证互标定的有效性,表4为星区二星图识 别结果,可以得到星敏感器和光学载荷的光轴夹 角,如图15所示。可以看出,由于光行差效应的存 在,在星区一和星区二成像的情况下,星敏感器与 光学载荷的夹角并不相同。经过光行差补偿,光学 载荷与星敏感器的光轴夹角得到很好的收敛。经 过补偿后星敏感器与光学载荷的夹角精度 为1.85"。

表 4	星区	一星	图识	别结	果
-----	----	----	----	----	---

Table 4 Recognition results of star map in star region I

导航星序号	导	导航星 J2000 矢量		赤纬/(°)	赤经/(°)	星等	星像点	坐标
54	0.010 1	0.008 0	0.999 9	89.264	37.947	2.038	6 228.82	2 386.09
99	0.015 7	0.006 9	0.999 9	89.016	23.461	6.471	3 166.73	1 028.70
109	0.016 1	0.007 5	0.999 8	88.980	24.587	8.997	2 849.85	1 290.60
8	0.002 1	0.006 2	1.000 0	89.630	70.692	9.337	11 017.90	2 429.38
34	0.002 4	0.009 9	0.999 9	89.421	75.971	9.408	10 339.06	4 499.30
88	0.013 6	0.008 8	0.999 9	89.073	32.549	9.84	4 124.08	2 372.87
33	-0.0002	0.010 0	0.999 9	89.431	90.669	10.305	11 784.67	4 910.25



Fig.15 On-orbit calibration results of star sensor and optical load

5 结 论

本文针对目前遥感微纳卫星在轨标定误差较 大的问题,提出针对遥感微纳卫星在轨光学载荷自 标定、光学载荷与星敏感器互标定方法,充分考虑 了遥感卫星成像的各项误差和影响因素,并分别在 地面和在轨进行实验验证。实验验证结果表明,利 用光学载荷对恒星观测的方式实现自标定,光学载 荷标定精度可达到0.2"(标定结果优于地面标定精 度 0.5"); 通过对地面大气折射误差进行补偿, 可以 使星敏感器和光学载荷夹角误差由18.7"降低至 1.9"(3σ);通过对在轨光行差大气折射误差进行补 偿,可以使星敏感器和光学载荷夹角误差由29.5" 降低至1.85"(3σ)。通过在轨自标定和互标定,可 有效降低由于微纳卫星星敏感器精度较低引起的 定姿和指向误差(利用光学载荷对低精度星敏感器 进行标定和修正),以及提升遥感微纳卫星在轨成 像质量。

参考文献:

 [1] 李响,谢俊峰,莫凡,等. 基于扩展卡尔曼滤波的星敏感器 在轨几何标定[J].航天返回与遥感,2019,40(3): 82-93.
 LIXiang, XIE Junfeng, MO Fan, et al. On-orbit geometric calibration of star tracker based on EKF[J]. Spacecraft Recovery & Remote Sensing, 2019, 40(3): 82-93.

- [2] 孙婷,邢飞,尤政. 高精度星敏感器光学系统误差分析[J].光学学报,2013,3(3): 2-5.
 SUN Ting, XING Fei, YOU Zheng. Optical system error analysis of high accuracy star trackers[J]. AC-TA Optica Sinica,2013,3(3): 2-5.
- [3] 易敏,邢飞,孙婷,等. 高精度星敏感器标定方法研究[J].仪器仪表学报,2017,38(9): 2-3.
 YI Min, XING Fei, SUN Ting, et al. Calibration method of high-accuracy star sensor[J]. Chinese Journal of Scientific Instrument,2017,38(9): 2-3.
- [4] 谷丛,刘洋,吴成智,等. SINS 辅助的星敏感器在线标定方法[J].导航与控制,2020,19(3): 2-3.
 GU Cong, LIU Yang, WU Chengzhi, et al. On-orbit calibration method for star sensor aided by SINS[J]. Navigation and Control, 2020,19(3): 2-3.
- [5] 孙婷,邢飞,尤政.一种基于天体运动学的星敏感器 精度测量方法[J].清华大学学报(自然科学版), 2012,52(4):2-4.

SUN Ting, XING Fei, YOU Zheng. Accuracy measurement of star trackers based on astronomy[J]. J Tsinghua Univ(Sci & Tech), 2012, 52(4): 2-4.

- [6] 乔凯,黄石生,智喜洋,等.光学卫星在轨动态场景实时匹配方法及试验[J].中国光学,2019,12(3):3-4.
 QIAO Kai, HUANG Shisheng, ZHI Xiyang, et al. On-orbit dynamic scene real-time matching method and experiment of optical satellite[J]. Chinese Optics, 2019,12(3): 3-4.
- [7] 王慧. 航天光学测绘相机星上定标技术研究与仿真 试验评估[D]. 西安:西安电子科技大学,2019.
 WANG Hui. On-orbit calibration technology research and simulation test evaluation for aerospace optical mapping camera[D].Xi'an:Xidian University, 2019.
- [8] 胡堃.高分辨率光学卫星影像几何精准处理方法研究[D].武汉:武汉大学,2016.
 HU Kun. Precise geometric processing of high resolution optical satellite imagery[D].Wuhan:Wuhan University,2016.
- [9] 郭金运,代杰,姜爱辉. Tycho-2星表读取及恒星视位 置计算研究[J]. 测绘科学,2015,40(9):14-17.
 GUO Jinyun, DAI Jie, JIANG Aihui, et al. Study on reading of Tycho-2 star catalog and calculating of star precise apparent position[J]. Science of Surveying and Mapping, 2015, 40(9): 14-17.

- [10] 张德先,聂桂根.基于分解四元数的自适应姿态四元数卡 尔曼滤波[J].控制理论与应用,2018,35(3):368-371.
 ZHANG Dexian, NIE Guigen. Adaptive attitude quaternion Kalman filter based on factored quaternions
 [J]. Control Theory & Applications, 2018, 35(3): 368-371.
- [11] 郭思远,林翔.光行差对恒星时的影响分析[J].中州 大学学报,2012,29(2):122-124.
 GUO Siyuan, LIN Xiang. Analysis of the influence of aberration to sidereal time[J]. Journal of Zhong Zhou University, 2012, 29(2):122-124.
- [12] 张宏伟,张炳先,侯作勋.顾及光行差改正的遥感卫星成像模型及验证[J]. 航天返回与遥感,2019,40
 (4):113-115.

ZHANG Hongwei, ZHANG Bingxian, HOU Zuoxun. Construction and verification of imaging model for optical remote [J]. Spacecraft Recovery & Remote Sensing, 2019, 40(4): 113-115.

- [13] 严明,王智勇,汪承义.大气折射对光学卫星遥感影像几何 定位的影响分析[J].测绘学报,2015,44(9):998-1000.
 YAN Ming, WANG Zhiyong, WANG Chengyi.Atmosphere refraction effect in object locating for optical satellite remote sensing images [J]. Acta Geodaetica et Cartographica Sinica, 2015, 44(9):998-1000.
- [14] RONALD C S. An accurate method for computing atmospheric refraction[J]. Astronomical Society of the Pacific, 1996,108: 1051-1058.
- [15] 乔凯,智喜洋,杨冬,等.空中弱目标天基光学探测性 能表征及匹配设计方法[J].红外与毫米波学报, 2019,38(5): 3-4.

QIAO Kai, ZHI Xiyang, YANG Dong, et al. A performance characterization and matching design method of space-based optical detection for weak aerial target[J]. J Infrared Millim Waves, 2019, 38(5): 3-4.

(编辑:陈珺)