doi: 10.15940/j.cnki.0001-5245.2022.01.005

基于单目视觉的天线副面并联调整机构相对位姿 测量方法*

张文哲^{1,2} 项斌斌^{2†} 王 娜² 王兆军^{1‡} 古丽加依娜·哈再孜汗^{2,3}

(1 新疆大学物理科学与技术学院 乌鲁木齐 830046)
 (2 中国科学院新疆天文台 乌鲁木齐 830011)
 (3 中国科学院大学 北京 100049)

摘要 为测量天线副面并联调整机构的相对位姿,研究了一种基于单目视觉的位姿测量系统.采用光源 照射固定于动平台上的合作目标,结合滤光片等控制手段,利用单目相机采集非共面特征点的图像,获得 高对比度的准理想图像.经过图像处理和平方加权质心法,提取出特征点的图像坐标,使用EPnP (Efficient Perspective-*n*-Point)算法进行位姿解算,最终可以得到并联调整机构的相对位姿测量方法.最后通过实验进行 了精度验证,结果表明平移精度为0.1 mm,旋转精度为0.05°,满足了实验要求,为并联机构的位姿检测提供了 可行性思路.

关键词 单目视觉, 位姿测量, EPnP算法, 合作目标 中图分类号: P111; 文献标识码: A

1 引言

在天文领域,射电望远镜通常采用六自由度(6-DOF)并联机构^[1-2]调整天线副面位姿,为了能够提 高天线副面并联调整机构的控制精度,需要精准 测量六自由度并联机构动平台的位姿.目前,对六 自由度并联机构主要是通过传感器^[3]或激光跟踪 仪^[4]来检测其动平台位姿,而单目视觉测量系统仅 需使用一台相机解算单幅图像的位姿信息,与其他 视觉测量系统相比,具有结构简单、测量范围大、 相机标定简单等优点,避免了立体匹配的困难,广 泛应用于自动导航、机器人跟踪、飞行器对接等 多个领域^[5]. 六自由度并联机构动平台的相对位姿解算是 单目视觉位姿测量系统的核心,解算的准确度越 高,相对位姿测量越精确,对此研究者们提出了 很多位姿解算方法.其中最常用的单目视觉位姿 解算方法是基于特征点的位姿解算方法,即n点 透视(Perspective-*n*-Point, PnP)问题,其中*n*为特 征点的个数^[6].Fischler和Bolles于1981年首次提 出PnP问题^[7].Quan等人提出了一种针对4个点 和5个点的情形,构成一个P3P问题利用Singular Value Decomposition (SVD)分解的解算算法,拓 展到*n*个点的线性解算方法^[8].SVD算法容易受误 差影响,当误差较大时算法精度会迅速下降.霍炬 等人以平面P4P几何为约束条件,采用改进的两

*国家重点研发计划(2018YFA0404702)、中国科学院"西部之光"项目(2017-XBQNXZ-B-021)、中国科学院天文台站 设备更新及重大仪器设备运行专项经费资助

²⁰²¹⁻⁰³⁻¹⁶收到原稿, 2021-05-19收到修改稿

[†]xiangbinbin@xao.ac.cn

[‡]wzj@xju.edu.cn

段式迭代算法解算位姿,并给出了特征标靶最优 布局,以获得更高的测量精度^[9].张世杰等人利用 目标航天器本身的特征信息,采用P3P问题的解 析方法获得迭代初值, 再采用Levenberg-Margurdt (LM)算法最终迭代出目标的相对位姿^[10].这种方 法的最终解算精度与初值选取有关, 需确保初值 选取的准确性,否则算法可能会不收敛或收敛到 错误的位姿导致无法使用. Lepetit等人于2009年提 出了非迭代高精度快速位姿估计算法—EPnP (Efficient Perspective-n-Point)算法^[11],该算法具有时 间复杂度低、计算量相对较小等特点, 被认为是 目前最高效的位姿估计算法之一. 武君等人为了 分析POSIT (Pose from Orthography and Scaling With Iteration)与EPnP两种算法的优缺点,通过 大量实验,从特征点数、噪声、实时性等方面进行 对比,结果显示EPnP算法的测量精度高,POSIT算 法的求解速度快^[12].分析得出,对于PnP问题,算 法的解算精度与特征点坐标提取精度有关,坐标提 取精度越高, 位姿解算精度越高.

为了快速精准测量六自由度并联机构动平 台的位姿,本文提出了一种基于非共面合作目标 和EPnP算法结合的单目视觉位姿测量方法.文章 内容安排如下:首先介绍了并联机构位姿的测量方 案,然后对EPnP算法和平方加权质心法进行了描述,通过特征点在三维空间坐标系和二维图像坐标 系之间的对应关系和空间位置约束,解算出并联机 构的相对位姿,最后通过单目视觉位姿测量实验验 证了本方法的精度和有效性.

2 六自由度并联机构相对位姿测量 方案

本文采用单目视觉技术对六自由度并联机构 动平台位姿进行实时测量,测量系统如图1所示,合 作目标固定于动平台上,相机固定于静平台上,动 平台相对于静平台的运动等效于合作目标相对于 相机的运动.当动平台运动时,相机实时拍摄动平 台上合作目标的图像,然后采用单目视觉技术得到 动平台的位姿.该测量系统的工作原理是控制安装 于相机顶部的照明单元对合作目标进行照明,合作 目标上各高反标志点将入射光准原路反射回去之 后进入相机视场成像,对图像进行特征处理后,提 取出有效的合作目标信息,再采用位姿解算算法获 得动平台相对位姿信息.



图 1 单目视觉测量系统示意图



并联机构相对位姿测量流程如图2所示,主要 测量过程如下:







(1)图像采集和相机标定

控制照明单元对合作目标进行照明,采集合作 目标运动图像,采用张正友标定法[13]获得相机内部 参数.

(2)图像预处理和图像特征提取

对图像进行去噪处理、灰度二值化、阈值分 割等操作, 再采用平方加权质心法^[14]提取特征点图 像中心坐标.

(3)单目视觉位姿解算

采取EPnP算法对特征点图像中心坐标进行位 姿解算,通过与多个非共面特征点结合的方法降低 图像噪声的影响并提高算法的抗干扰能力. 该算 法的核心思想是利用三维线性空间的一组基(4个 非共面虚拟控制点)线性加权表示空间三维特征点, 把求解n个特征点在相机坐标系下的坐标转换为求 解4个虚拟控制点在相机坐标系下坐标的问题,从 而降低了算法的复杂度^[15],然后通过Horn等人提 出的绝对定位算法^[16]求解合作目标相对于相机的 旋转矩阵**R**和平移向量**T**.

单目视觉位姿测量原理 3

3.1 单目视觉位姿测量模型

本文所采用的单目视觉位姿测量方法是用单 个相机拍摄合作目标图像,经过上述位姿测量流 程,最终解算出目标坐标系相对于相机坐标系的 姿态和位置信息. 采用的相机成像模型是针孔成 像模型[17],该成像模型需要建立4个坐标系,分别 是目标坐标系、相机坐标系、图像物理坐标系以 及图像像素坐标系,坐标系之间的关系如图3所 示. 以合作目标上某一特征点为原点, 建立目标 坐标系 O_w - $X_wY_wZ_w$,跟随合作目标一起运动;以 相机的光心为原点,以光轴为Zc轴,建立相机坐标 系O_c-X_cY_cZ_c; 图像坐标系所在平面为相机的成像 平面,建立图像物理坐标系O-xy和图像像素坐标 系 O_0 -uv. 图中 O_c 、f、 Z_c 分别为相机的光心、焦 距、光轴, C1、C2、C3、C4代表虚拟控制点, 以 黑点表示特征点, P为其中之一.

图 3 单目视觉位姿测量原理

Fig. 3 The principle of monocular vision pose measurement

设点P在相机坐标系下的坐标为(X_c, Y_c, Z_c), 在目标坐标系下的坐标为(X_w, Y_w, Z_w), 在图像像 素坐标系下的图像坐标为 (u_i, v_i) ,经过标定获得相 机的内参矩阵为A,图像主点坐标为 $O_0 = (u_0, v_0),$ 则**P**点在彼此坐标系下的关系为:

$$s_{i} \begin{bmatrix} u_{i} \\ v_{i} \\ 1 \end{bmatrix} = \boldsymbol{A} \begin{bmatrix} X_{c} \\ Y_{c} \\ Z_{c} \end{bmatrix} = \boldsymbol{A} [\boldsymbol{R} | \boldsymbol{T}] \begin{bmatrix} X_{w} \\ Y_{w} \\ Z_{w} \\ 1 \end{bmatrix} , \quad (1)$$

式 中 s_i 为P点 的 景 深, 相 机 的 内 参 矩 阵A = f_{r} 0 r_{11} r_{12} r_{13} u_0 0 r_{23} | πT f_y r_{21} r_{22} ${old R}$ = v_0 0 0 1 r_{31} r_{32} r_{33} t_x 分别为目标坐标系到相机坐标系的旋转矩 t_u $|t_z|$

阵和平移向量,决定了合作目标与相机之间的姿态 和位置.

3.2 位姿解算算法

EPnP算法中4个虚拟控制点一般是人为选 取,通常情况下, C1为特征点集的质心, C2、C3、 C4为特征点集主分量分解后的3个分量.



63 卷

设在目标坐标系下,合作目标上特征点的坐标 为 $P_i^w = [x_i^w y_i^w z_i^w]^T$ ($i = 1, 2, \dots, n$), 4个虚拟控 制点的坐标为 $C_j^w = [x_j^w y_j^w z_j^w]^T$ (j = 1, 2, 3, 4),特 征点的坐标与虚拟控制点的坐标关系线性组合为:

$$\boldsymbol{P}_{i}^{w} = \sum_{j=1}^{4} a_{ij} \boldsymbol{C}_{j}^{w}, \quad \sum_{j=1}^{4} a_{ij} = 1.$$
 (2)

同样设在相机坐标系下,特征点的坐标为 $P_i^c = [x_i^c y_i^c z_i^c]^T$ ($i = 1, 2, \dots, n$),虚拟控制点的坐标 为 $C_j^c = [x_j^c y_j^c z_j^c]^T$ (j = 1, 2, 3, 4).两者关系可表 示为:

$$\boldsymbol{P}_{i}^{c} = \sum_{j=1}^{4} a_{ij} \boldsymbol{C}_{j}^{c}, \quad \sum_{j=1}^{4} a_{ij} = 1, \quad (3)$$

其中向量[a_{i1} a_{i2} a_{i3} a_{i4}]^T为权重,可得到:

$$[a_{i1} a_{i2} a_{i3} a_{i4}]^{\mathrm{T}} = [C_1^{\mathrm{w}} C_2^{\mathrm{w}} C_3^{\mathrm{w}} C_4^{\mathrm{w}}] \boldsymbol{P}_i^{\mathrm{w}}.$$
(4)

将(3)式代入(1)式,可得到:

$$s_{i} \begin{bmatrix} u_{i} \\ v_{i} \\ 1 \end{bmatrix} = \boldsymbol{AP}_{i}^{c} = \begin{bmatrix} f_{x} & 0 & u_{0} \\ 0 & f_{y} & v_{0} \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
$$\sum_{j=1}^{4} a_{ij} \begin{bmatrix} x_{j}^{c} \\ y_{j}^{c} \\ z_{j}^{c} \end{bmatrix}.$$
(5)

由(5)式可知 $s_i = \sum_{j=1}^4 a_{ij} z_j^c$,由此可得:

$$\begin{cases} \sum_{j=1}^{4} \left[a_{ij} f_x x_j^{c} + a_{ij} (u_0 - u_i) z_j^{c} \right] = 0, \\ \sum_{j=1}^{4} \left[a_{ij} f_y y_j^{c} + a_{ij} (v_0 - v_i) z_j^{c} \right] = 0. \end{cases}$$
(6)

根据特征点与图像点的对应关系,当有*n*个特征点时,(6)式可得到2*n*个线性方程,记为矩阵形式: MX = 0,向量 $X = [C_1^{cT} C_2^{cT} C_3^{cT} C_4^{cT}]^T$ 为12 × 1的列向量, *M*是除了*X*以外的矩阵, *X*中 包含了4个虚拟控制点在相机坐标系下的坐 标,且*X*在*M*的右零空间中,有 $X = \sum_{k=1}^{N} \xi_k r_k$, $r_k \ge M$ 的N个零特征值对应的特征向量. 文 献[12]中的大量实验证明,对于针孔成像模型, N = 1,则 $X = \xi r$. 合作目标运动时,合作目标 上特征点之间距离依然不变且距离已知,即可得到 如下公式:

$$\|\boldsymbol{C}_{i}^{c} - \boldsymbol{C}_{j}^{c}\|^{2} = \|\boldsymbol{C}_{i}^{w} - \boldsymbol{C}_{j}^{w}\|^{2}, \qquad (7)$$

$$\|\xi \boldsymbol{r}_{k}^{i} - \xi \boldsymbol{r}_{k}^{j}\|^{2} = \|\boldsymbol{C}_{i}^{w} - \boldsymbol{C}_{j}^{w}\|^{2}.$$
 (8)

通过(7)式和(8)式求出ξ值和**X**值,即可得到4个虚 拟控制点在相机坐标系下的坐标.通过(3)式得到 特征点在相机坐标系下的坐标,从而将求解三维到 二维的PnP问题变换为求解经典的三维到三维的 刚体运动问题,最后通过Horn绝对定位算法得到合 作目标相对于相机的姿态角和平移量.

3.3 图像特征点中心坐标的提取

由上述位姿解算算法可知, PnP问题的求解主 要依靠标定过的特征点的空间相对位置和图像特 征点的坐标, 所以位姿的测量精度直接取决于图像 特征点的中心定位精度.

为了提高特征点的定位精度,合作目标选用非 共面高反标志点和滤光片,相机镜头也安装了相同 的滤光片.为了利用特征点z方向上的信息选择非 共面的合作目标特征点,可以更好地检测出合作目 标的微小转动.测量过程中通过光源照射合作目 标,得到反射光斑,获得高对比度的准理想图像,从 而降低光源的影响,并简单有效地划分了图像特征 区域.本文选用平方加权质心法对图像特征点中 心坐标进行提取.设f(x,y)为二维灰度图像中位于 坐标位置(x,y)的像素点的灰度值,m代表像素点, $0 < x < m_j, 0 < y < m_j, 则其数学描述如下:$

$$\begin{cases} x_m = \frac{\sum_{m_i m_j} xf^2(x,y)}{\sum_{m_i m_j} f^2(x,y)}, \\ y_m = \frac{\sum_{m_i m_j} yf^2(x,y)}{\sum_{m_i m_j} f^2(x,y)}. \end{cases}$$
(9)

平方加权质心法采用灰度值的平方作为权值,加强 了距离中心较近的像素点对质心的影响,减少了噪 声带来的误差.最后将提取出的中心坐标代入位姿 解算算法中,得到合作目标与相机之间的姿态和位 置信息.

4 实验和结果分析

4.1 实验描述

为了检验位姿测量方法的精度,搭建了六自由 度并联机构单目视觉位姿测量实验平台,六自由度 并联机构如图4所示,实验平台如图5所示,主要由 相机探测单元和合作目标组成.相机探测单元中 相机采用一体化设计,光学镜头、成像探头、数据 处理电路、照明电路等组件均在同一机箱内;相机 的分辨率为2592 × 2048,镜头焦距16 mm.合作目 标由7个圆形高反射率标志和滤光片组成,以一定 构型安装在支架上,其中6个标志点位于底面直径 为140 mm的同一圆周上,第7个特征点位于正中央, 相对其他6个点有60 mm的高度差.相机和合作目 标如图6所示;实验中相机拍摄合作目标,处理过的 图像如图7所示.



图 4 六自由度并联机构

Fig. 4 6-DOF parallel mechanism

相对位姿的测量包括目标坐标系沿相机坐标 系的x轴、y轴、z轴的平移距离和旋转角度,其中 绕x轴旋转得到 α ,绕y轴旋转得到 β ,绕z轴旋转得 到 γ .

5 - 5



图 5 实验平台 Fig. 5 Experimental platform

LED lights Camera lens Camera





图 7 特征点图像处理图

Fig. 7 Image processing chart of feature points

4.2 结果分析

通过改变六自由度并联机构动平台的平移距 离和旋转角度,将合作目标相对于相机的位置和姿 态参数作为测量值,然后拍摄图像测试方法的有效 性.以垂直于相机光轴位置为零位,选择的平移范 围为±30 mm,依次沿x、y、z轴平移5 mm;旋转范 围为±5°,依次沿x、y、z轴平移5 mm;旋转范 围为±5°,依次沿x、y、z轴旋转1°.将测量值与理 论值进行比较,得到平移距离和旋转角度的位姿测 量误差曲线,结果如图8所示;对图8进行数据分析, 分别得到平移距离误差表和旋转角度误差表,如 表1和表2所示.均方根误差(RMSE)表示的是测量 值与真实值之间的偏差,代表着测量值相对于平均 值的离散程度,RMSE越小代表着数据越聚集,通 常情况下,RMSE越小测量精度越高.

由表1和表2数据可得,各方向上的最大误 差和RMSE分别为: x方向0.0440 mm和0.0232 mm; y方向0.0838 mm和0.0325 mm; z方向0.0938 mm和 0.0672 mm; α方向0.0333°和0.0146°: β方向0.0280° 和0.0159°; ~方向0.0221°和0.0090°. 由图8可知, 当 动平台偏离静平台时,沿x轴和y轴的平移和旋转方 向上的测量误差呈现相对增大趋势,主要原因是合 作目标逐渐偏离相机的测量范围,降低了图像点的 提取精度,从而使图像处理误差增大;沿z轴平移方 向上的测量误差从零位开始逐渐增大,相对于其他 方向的误差, z方向较大, 主要原因是动平台的抖 动和景深增大,前者在动平台沿z轴上下移动时导 致合作目标偏离原本固定于动平台的位置,使得解 算出来的位姿出现误差,而后者降低了图像点的提 取精度;但沿z轴的旋转误差相对较小,RMSE也较 小,主要由于水平转动不影响图像处理精度.由实 验数据可知,相机与合作目标间平移±30 mm范围 内,测量误差小于0.1 mm. 旋转±5°范围内,测量误 差小于0.05°, 该测量精度满足六自由度并联机构的 精度要求.

实验中除了因为环境、设备、图像处理和算 法解算等因素引起的测量误差外,合作目标的制作 精度也可能会带来误差,制作时合作目标上特征点 之间的真实距离与给定的理论距离的差值会带来 特征点坐标的误差.因此,想要进一步提高位姿测 量精度,需要对测量误差的来源进行分析,如可采 用精度更高的相机及合作目标提高图像处理精度, 保证合作目标紧紧地固定在动平台上, 或通过增加 特征点的个数提高测量精度,特征点越多测量精 度越高. 一般需要根据被测物体的结构尺寸、实时 性、精度等要求选择适当数量的特征点,因为太多 会增大图像处理和位姿解算算法的运算时间和复 杂度,而特征点太少的话,当在相机拍摄合作目标 运动图像过程中,合作目标上的特征点可能会发生 遮挡或丢失等情况导致提取的特征点个数不足,影 响测量精度.

	表 1	平移距	离测量误	差
Table 1	Translat	ional	distance	measurement

		error		
Distance	Max	Min	Average	RMSE
$/\mathrm{mm}$	$/\mathrm{mm}$	$/\mathrm{mm}$	$/\mathrm{mm}$	/mm
x	0.0440	0.0006	0.0178	0.0232
y	0.0838	0.0028	0.0241	0.0325
z	0.0938	0.0006	0.0636	0.0672

表 2 旋转角度测量误差 Table 2 Rotation angle measurement error

Angle	Max	Min	Average	RMSE
/°	/°	/°	/°	/°
α	0.0333	0.0019	0.0117	0.0146
β	0.0280	0.0007	0.0124	0.0159
γ	0.0221	0.0010	0.0069	0.0090



图 8 位姿测量误差: (a) *x*轴平移误差; (b) *y*轴平移误差; (c) *z*轴平移误差; (d) α旋转角误差; (e) β旋转角误差; (f) γ旋转角误差.

Fig. 8 Pose measurement error: (a) translation error of x-axis; (b) translation error of y-axis; (c) translation error of z-axis; (d) the rotation angle error in α direction; (e) the rotation angle error in β direction; (f) the rotation angle error in γ direction.

5 结论

为实时检测六自由度并联机构动平台的位姿, 本文提出了一种基于非共面合作目标与EPnP算 法结合的单目视觉位姿测量方法,该方法通过获 得的高对比度图像和提取出的高精度中心坐标, 再采用EPnP算法对动平台的位姿进行求解.通 过样机研制与实验测试可知,并联机构动平台在 平移±30 mm范围内,沿*x、y、z*轴方向的RMSE分 别为0.0232 mm、0.0325 mm和0.0672 mm,测量 误差保持在0.1 mm以内;在±5°旋转范围,沿*x、 y、z*轴方向的均方根误差分别为0.0146°、 0.0159°和0.0090°,测量误差保持在0.05°以内.结 果表明,所研制的测量系统精度满足天线副面并联 调整机构的精度需求.实验结果验证了本文所提方 法的可行性和有效性,为实现并联机构闭环控制提 供了有效手段.

参考文献

 Wootten A, Thompson A R. Proceedings of the IEEE, 2009, 97: 1463

- [2]~ Yang D H, Cheng Y, Wu C C, et al. RAA, 2018, 18: 115
- [3] 韩旺,段学超,仇原鹰,等.机械工程学报,2017,53:43
- [4] 侯雨雷,段艳宾,窦玉超,等.中国机械工程,2013,24:3318
- [5] 张慧娟, 熊芝, 劳达宝, 等. 红外与激光工程, 2019, 48: 190
- [6] Haralick B M, Lee C N, Ottenberg K, et al. International Journal of Computer Vision, 1994, 13: 331
- [7] Fischler M A, Bolles R C. Communications of the ACM, 1981, 24: 381
- [8]~ Quan L, Lan Z D. ITPAM, 1999, 21: 774
- [9] 霍炬,崔家山,王伟兴.光子学报,2014,43:0512003
- [10] 张世杰,曹喜滨,陈闽.南京理工大学学报,2006,30:564
- [11] Lepetit V, Moreno-Noguer F, Fua P. International Journal of Computer Vision, 2009, 81: 155
- [12] 武君, 白钢, 张彩霞. 北方工业大学学报, 2017, 29: 19
- [13] Zhang Z Y. ITPAM, 2000, 22: 1330
- [14] 邾继贵,于之靖.视觉测量原理与方法.北京:机械工业出版社,
 2012: 64-65
- [15] 邓非, 吴幼丝, 胡玉雷, 等. 测绘学报, 2016, 45: 677
- [16] Horn B K P, Hilden H M, Negahdaripour S. JOSAA, 1988, 5: 1127
- [17] Hartley R, Zisserman A. Multiple View Geometry in Computer Vision. Cambridge: Cambridge University Press, 2004: 154

Relative Pose Measurement Method of the Subreflector Stewart Platform Based on Monocular Vision

ZHANG Wen-zhe^{1,2} XIANG Bin-bin² WANG Na² WANG Zhao-jun¹ GULJAINA Kazezkhan^{2,3}

(1 College of Physical Science and Technology, Xinjiang University, Urumqi 830046)
 (2 Xinjiang Astronomical Observatory, Chinese Academy of Sciences, Urumqi 830011)
 (3 University of Chinese Academy of Sciences, Beijing 100049)

ABSTRACT In order to measure the relative position of the Stewart platform for the subreflector of a dual-reflector antenna, the monocular vision based position measurement system is studied and designed. A cooperative target fixed on a moving platform by light source is proposed. Combined with the filter and other control means, the monocular camera is applied to collect the image of non-coplanar feature points, and the quasi ideal image with high contrast is obtained. The image coordinates of the feature points are extracted, and the relative position measurement method of the Stewart platform is obtained by using Efficient Perspective-*n*-Point (EPnP) algorithm. Finally, the accuracy is verified by experiments. The results show that the translation accuracy is 0.1 mm and the rotation accuracy is 0.05° , which meets the experimental requirements, and provides a feasible idea for the position detection of the Stewart platform.

Key words monocular vision, pose measurement, EPnP (Efficient Perspective-*n*-Point) algorithm, cooperative target