冯亮友 梁志鹏 席文明

(厦门大学航空航天学院 福建 厦门 361005)

摘要:利用机器人作为测量工具,建立 CAM 空间与作业空间的映射一致性。利用集成系统结构化的参数,对 CAM 产生的刀轨迹进行后置处理,生成机器人加工轨迹,从而实现 CAD/CAM/Robot 集成的数字化编程。针对本体中的几何参数和零位误差,采用静态力控传感器和缩放产品 CAD 模型的方法,校正和补偿机器人的轨迹误差。集成系统结构化建立后,其石材雕塑不同加工侧的错位误差不超过 0.7 mm,采用静态力控传感器和缩放模型的方法,可以有效校正和补偿本体非结构化以及零位误差产生的轨迹误差,其磨削和铣边精度达到 0.25 mm。

关键词:机器人加工;数字化编程;本体非结构化;零位误差;静态力控传感器;CAD 模型缩放 中图分类号:TP242.2 文献标识码:A

DOI:10. 19287/j. cnki. 1005-2402. 2018. 06. 005

主题:工业机器人

Industrial Robot

Application of robot processing in digital manufacturing

FENG Liangyou , LIANG Zhipeng , XI Wenming (School of Aerospace Engineering , Xiamen University ,Xiamen 361005 ,CHN)

- Abstract: Using the robot as the measurement tool, the mapping consistency between CAM space and work space is established. Using the structural parameters of the integrated system, the tool path generated by CAM is post-processed to generate the robot's machining path, so as to realize the integrated digital programming of CAD / CAM / Robot. Aiming at the geometric parameters and zero position errors in the ontology, a static force control sensor and a scaling CAD model were used to correct and compensate the trajectory error of the robot. After the establishment of the integrated system structure, the misalignment error of the different sides of the stone sculpture does not exceed 0.7 mm. The static force control sensor and scaling model can effectively correct and compensate the trajectory errors of ontology unstructured and zero errors, its grinding and milling accuracy is 0.25 mm.
- Keywords: robot processing; digital programming; ontology unstructured; zero position error; static force control sensor; CAD model scaling

CNC 加工装备的应用,有效推动了数字化制造技 术的发展。其 CAD/CAM 集成技术可以实现制造前的 加工仿真,从而实现数控加工过程的定量、可控,降低 制造成本、提高制造效率。然而,考虑到加工成本以及 加工难度,许多产品并不适合 CNC 加工,如雕塑产品 加工、复杂产品磨削、压铸件下料铣边一体化加工以及 飞机组装中的制孔等。机器人具有多轴灵活性、大的 工作空间和轴扩展能力,能够实现大尺寸、复杂产品加 工,有效降低加工成本,是 CNC 加工的扩展和延伸。 机器人加工为相关产业的制造模式变革提供了新的制 造装备,推动数字化制造技术在这些产业中的应用。 利用机器人加工装备实现数字化制造,需要解决 机器人加工中的编程和精度控制问题。传统机器人 应用中,采用测量与再现的示教方法完成机器人编 程,该方法不仅无法实现大数量的轨迹点生成,而且 也无法产生毛坯内部的轨迹点,并且编程精度低,无 法满足机器人加工中的大数量、较高精度的轨迹点生 成。如何采用现有的CAM软件生成刀轨迹,利用机器 人体系结构以及集成参数进行刀轨迹的后置处理,生 成机器人加工轨迹是机器人数控加工首先需要解决的 问题^[1-3]。

当机器人采用 CAD/CAM/Robot 数字化编程时,

• 40 •



^{*} 福建省科技重大专项(2016HZ0001-6)

形成了两个空间,即产生刀轨迹的 CAM 空间以及实现 机器人轨迹运动的作业空间。由于两个空间中集成系 统模型的不一致,将 CAM 空间产生的刀轨迹映射到作 业空间时,形成机器人轨迹的映射偏差,该偏差将导致 产品不同加工侧错位,无法实现机器人的多侧 加工^[4-5]。

另外 机器人利用理论模型进行逆运动学计算 而 采用作业空间中的实际机器人模型实现轨迹运动。由 于实际机器人模型和理论模型之间存在本体几何参数 误差,导致机器人运动时的轨迹误差。减小该轨迹误 差的方法是实现机器人几何参数的标定,其方法是建 立数学模型 利用测量的机器人末端轨迹点解数学方 程 获得实际机器人的几何参数 利用求解的几何参数 建立实际机器人的运动学方程,对理论模型产生的轨 迹进行校正^[6-8]。然而 实际机器人存在零位误差 ,该 误差同样产生机器人的轨迹误差,从而影响几何参数 标定时机器人末端的位置测量精度,使得几何参数标 定存在较大的误差^[9]。当前,还没有一种有效的方 法 实现几何参数和零位的解耦标定。如何建立 CAM 空间和作业空间的映射一致性,减小轨迹点的映射偏 差 如何校正和补偿几何参数和零位误差产生的轨迹 误差是机器人加工第二个需要解决的问题。

本文首先采用机器人作为测量工具,测量作业空 间中加工对象相对机器人的转换矩阵,利用该转换矩 阵调整 CAM 空间中加工对象模型相对机器人模型的 转换矩阵,建立 CAM 空间与作业空间的映射一致性, 减小轨迹点的映射偏差。其次,针对几何参数和零位 误差耦合的问题,采用静态力控传感器以及缩放 CAD 模型的方法,对产生的轨迹误差进行校正和补偿。采 用上述方法后,实现了机器人石材雕塑加工、复杂产品 磨削以及压铸件铣边。

1 CAM 空间与作业空间映射一致性的建立 以及机器人加工轨迹生成

建立 CAM 空间与作业空间的映射一致性,就是求 取两个空间中对应对象之间的转换矩阵,并使其保持 一致,这样,CAM 空间产生的轨迹映射到作业空间时, 不会形成轨迹的映射偏差。在本文中,采用加工装备 中的机器人直接测量作业空间中的加工对象相对机器 人的转换矩阵。

图 1 中, $\sum x_b y_b z_b$ 、 $\sum x_n y_n z_n$ 和 $\sum x_o y_o z_o$ 是 CAM 空间 中机器人模型、加工对象模型以及刀轨迹点坐标系。 $\sum X_B Y_B Z_B$ 、 $\sum X_N Y_N Z_N$ 和 $\sum X_O Y_O Z_O$ 是作业空间中机器 人、加工对象以及映射到作业空间的刀轨迹点坐标系。 在 CAM 空间中 J_{T_1} 表示机器人模型与加工对象模型 间的转换矩阵。 J_{r_2} 表示加工对象模型与刀轨迹间的 转换矩阵。在作业空间中 J_1 表示机器人与加工对象 间的转换矩阵 J_2 表示加工对象与刀轨迹间的转换矩 阵。 J_{r_1} 、 J_{r_2} 、 J_1 、 J_2 都为 4×4 的转换矩阵。在 CAM 空 间中 ,当在加工对象的 CAD 模型上产生刀轨迹 $\Sigma x_o y_o z_o$ 时,依据加工对象 CAD 模型的几何参数 J_{r_2} 是 已知的。在对 CAD 模型上的刀轨迹进行后置处理时, 需要设定加工对象模型相对机器人模型的转换矩阵 J_{r_1} 。这样,刀轨迹通过后置处理后形成的机器人轨 迹为:

$${}^{b}_{o}T = J_{T1} \bullet J_{T2} \tag{1}$$

主题: 工业机器

式中: ${}^{b}T$ 为 4×4 转换矩阵,它是 CAM 空间中轨迹点坐标系 $\sum x_{a}y_{a}z_{a}$ 相对机器人坐标系 $\sum x_{b}y_{b}z_{b}$ 的转换矩阵。



图1 CAM空间与作业空间映射一致性建立原理

然而 机器人的轨迹是在 CAM 空间中产生,而机 器人在作业空间运行该轨迹。由于机器人与加工对象 之间的转换矩阵不同于机器人模型与加工对象模型之 间的转换矩阵,即 $J_1 与 J_{T1}$ 不同。而 $J_{T1} \cdot J_{T2} = J_1 \cdot J_2$, 从而导致 $J_{T2} = J_2$ 不同,这样,当 CAM 空间的轨迹点映 射到作业空间时,轨迹点不会映射到加工对象上的正 确位置,而是产生轨迹的映射偏差。在采用多侧加工 方法加工作品时,轨迹点的映射偏差将导致不同加工 侧错位,无法完整地加工出与 CAD 模型一致的作品。

建立两个空间映射一致性的关键是确定 J_1 ,使得 $J_{T_1} = J_1$,从而使得 $J_2 = J_{T_2}$ 。这样,当 CAM 空间产生的 轨迹映射到作业空间时,加工对象上的轨迹点不会产 生偏差。

图 2 是由机器人、电主轴、电主轴连接块、刀具、工 作台以及工作台上的加工对象(作品毛坯)组成的机 器人加工系统。依据电主轴连接块的设计模型以及刀 具的尺寸,可以确定机器人第六轴坐标系 $\sum X_6 Y_6 Z_6$ 到 末端刀具坐标系 $\sum X_r Y_r Z_r$ 的 4×4 转换矩阵 J_3 。利用



• 41 •

机器人测量空间点的坐标为:

$$\begin{bmatrix} X \\ Y \\ Z \\ 1 \end{bmatrix} = {}_{6}^{0} T \cdot J_{3} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$
(2)

式中: ${}_{6}^{0}T$ 是机器人基坐标系到第六轴坐标系的 4×4 转 换矩阵, $[X \setminus Y \setminus Z]^{T}$ 是作业空间中点的坐标。



图2 机器人加工装备及映射一致性建立

为了便于建立两个空间的映射一致性,将加工对象的姿态和位置分开进行求解。在加工对象(作品毛坯)上,沿长方形边取3个点P_K、P_L、P_M,并且这3个点组成一直角3角形,见图2所示,则可以依据这3个点求得三点所在平面的姿态:

$$n = \frac{P_L - P_K}{|P_L - P_K|} \tag{3}$$

$$a = \frac{(P_L - P_K) \times (P_M - P_K)}{|(P_L - P_K) \times (P_M - P_K)|}$$
(4)

$$o = n \times a \tag{5}$$

可以得到:

• 42 •

$${}^{B}_{C}R = \begin{bmatrix} n & o & a \end{bmatrix}^{T}$$
(6)

式中: ^{*B}_CR*为 3×3 的旋转矩阵,是加工对象上三点组成的平面相对机器人基坐标系的姿态。</sup>

三点组成的平面坐标系相对机器人基坐标系的 4 ×4 转换矩阵为:

$${}^{B}_{C'}T = \begin{bmatrix} {}^{B}_{C'}R & P_{L} \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$
(7)

根据作品毛坯坐标系与作品坐标系重合的约束关系,以及作品毛坯几何参数已知的条件,可以得到作品 坐标系相对 *P_K、P_L、P_M*三点所在平面坐标系的转换矩 阵 ^{*CT*},这样,就可以得到作品坐标系相对机器人基坐 标系的转换矩阵:

$$J_1 = {}^B_{C'} T \bullet {}^C_N T \tag{8}$$

令
$$J_{T_1} = J_1$$
 根据式(1) 可得:
^b₄T = $J_1 \cdot J_{T_2}$ (9)

这样,就可以利用求得的 J₁和式(9) 对刀轨迹进 行后置处理,将其转换成机器人的加工轨迹,同时建立 了 CAM 空间和作业空间的映射一致性。

图 3 是 CAD/CAM/Robot 集成的数字化编程方 法。由作业空间中的机器人通过测量加工对象上的 点 获得 J₁。由现有的 CNC 用 CAM 软件,获得刀轨 迹。刀轨迹与具体的加工装备无关,只与产品 CAD 模 型坐标系相关,即刀轨迹点是轨迹坐标相对 CAD 模型 坐标的转换矩阵 J₁₂。令 J₁₁ = J₁,利用公式(9)完成刀 轨迹后置处理,生成机器人轨迹。该轨迹将直接用于 石材雕塑加工,通过力控传感器校正后,用于产品磨 削,依据轨迹误差,通过缩放 CAD 模型再次产生机器 人轨迹后,用于产品铣边。



图3 CAD/CAM/RODOL数子化编程头现

2 机器人加工装备在相关产业中的应用

机器人石材雕塑加工装备见图 2 所示,机器人型 号为安川 MH250(日本安川机器人公司),抓取重量 250 kg。采用韩国艾彦 125TD15Z7.5B 电主轴,功率 7.5 kW,最高转速为 18 000 r/min。电主轴由连接块 通过法兰与机器人末端法兰连接。工作台为自主设 计,石材产品的毛坯为长方体的汉白玉,由夹板固定在 工作台上。

将待加工石材雕塑的三维模型导入到 ArtCAM 软件中,设置合适的参数和基面,可以产生加工雕塑的刀轨迹 $\sum x_o y_o z_o$,该刀轨迹相对于 $\sum x_n y_n z_n$ 加工对象模型坐标系,见图 1 所示,即在产生刀轨迹后,获得了 J_{12} 转换矩阵。利用映射一致性建立时获得的 J_1 和公式(9),可以将 ArtCAM 产生的刀轨迹转换成机器人轨迹。

石材雕塑采用双侧粗加工 ,粗加工前对轨迹进行



2018年第6期

了优化,即每侧加工到 CAD 模型的最大轮廓而不是加 工到 ArtCAM 设置的基面时,停止加工,在确保双侧加 工后能够完整地加工出产品的同时,减少切削量。图 4a、b 是粗加工过程 图 4c 是粗加工后,左右加工侧的 配准情况,其配准误差不超过 0.7 mm。图 4d 是前期 未建立 CAM 空间与作业空间映射一致性时 粗加工后 不同侧的配准情况,不同加工侧严重错位,其最大错位 误差达到 20 mm 左右。映射一致性的建立可以有效 减小不同侧的错位误差,实现复杂产品的多侧加工。



图4 石材雕塑粗加工过程及不同加工侧配准情况

图 5 是精加工过程以及加工后的效果,由于产品 具有复杂的形状,特别是人物的头发以及脸部,所以, 采用四面精加工的方法。其中,人物的前后侧采用整 体精加工,而头部和脸部采用左右侧局部精加工。图 5a 是人物前部精加工过程,图 5b~e 是精加工后的局 部效果图和整体效果图。四侧加工后,不同加工侧配 准精确,没有明显的错位产生。

与石材雕塑加工不同,机器人磨削产品时不仅要 建立映射一致性,实现集成系统结构化,减小轨迹点的 映射误差,而且需要对本体非结构化以及零位误差产 生的轨迹误差进行校正,进一步提高机器人的轨迹精 度。采用静态力控传感器对轨迹误差进行校正,静态 力控传感器见图 6a 所示,应变片1和应变片2用于测 量工件相对圆环外表面的姿态误差。当工件与圆环外 表面接触时,如果存在姿态误差,则圆环绕转轴旋转, 从而使得挡块压螺钉,导致应变片1或应变片2上的 电压变化。如果工件与圆环外表面没有姿态误差,当 工件压圆环外表面时,应变片3和应变片4上的电压 变化,从而对工件相对于圆环外表面的位置进行控制。



主题: 工业机器

图5 石材雕塑精加工过程及加工效果



图6 轨迹校正方法与机器人磨削装备

在机器人磨削产品时 动态磨削过程中的参数测量 与控制困难,而零件与磨削轮的静态接触位姿容易测量 与控制 本文利用静态测量与校正的参数控制动态磨 削。图 6b 是机器人磨削装备,由机器人和磨削机头组 成。其静态力控传感器的圆环直径与磨削轮直径相同,



1 主题:工业机器人

Industrial Robot

当机器人磨削装备建立映射一致性并产生机器人磨削 轨迹后 拆下磨削头上的磨削轮,通过轴孔将静态力控 传感器安装到磨削头上的磨削轮位置。运行机器人的 磨削轨迹 利用静态力控传感器校正轨迹的姿态和位置 误差。轨迹校正完成后,拆下静态力控传感器,再次安 装上磨削轮,并用校正后的轨迹对工件进行磨削。静态 测量的工件相对于圆环的姿态与动态磨削时工件相对 磨削轮外圆柱的姿态一致,而静态测量的工件相对于圆 环的位置与动态磨削时工件相对磨削轮外圆柱的位置 不一致。产生位置不一致的原因是砂带在离心力的作 用下,向磨削轮的外部偏移了一定距离,这个距离与磨 削轮的圆周速度相关,是一个定值,易于利用实验得到 位置的偏移距离,从而利用 TCP(tool center point)的偏 移进行补偿。图 6c 是静态力控传感器的测试过程。



图7 磨削后的产品以及机器人磨削精度测量

图 7a 是机器人磨削装备磨削的一款铜质水龙头 产品。图 6b 是磨削精度测量系统,由加工中心和百分 尺组成,通过测量数据与产品 CAD 模型的比较,得到 机器人的磨削精度。测量磨削后产品不同位置上的 30 个点,其最大磨削误差不超过 0.25 mm。

机器人可以实现压铸件下料铣边一体化。但与机器人磨削不同,压铸件毛边是非规则的,无法像磨削那样沿铸造件表面均匀去除一层,静态力控传感器并不适合对铣边轨迹进行校正。实验中发现,在一个局部区域内,本体非结构化和零位误差产生的轨迹误差具有稳定的值,或者在铣边时产生一定的、不变的间隙,或者切入压铸件一定的深度。这样可以依据轨迹运行的结果,通过缩放产品 CAD 模型 重新产生机器人的加工轨迹,补偿本体非结构化和零位误差产生的轨迹误差。

图 8a 是机器人铣边装备,由 Fanuc 的 M-710ic/ 50 机器人、工作台、刀架与刀具组成。图 8b 和图 8c 是缩放产品 CAD 模型后,重新产生机器人轨迹并对一 密脂胺压铸件进行铣边的过程,图 9 是压铸件的铣边 效果。通过均匀测量铣边前后压铸件上的 20 个点,计 算其最大铣边误差不超过 0.25 mm。



图8 机器人铣边装备与铣边过程



(a) 加工前 (b) 加工后 **图9 压铸件铣边效果**

3 结语

随着我国劳动成本的提高以及对更高生产效率的 追求^[10] ,制造模式有待变革。制造模式的变革需要新 的加工装备推动。在相关传统制造业中 ,CNC 加工装 备抬高了产品加工成本 ,其加工大型、复杂产品存在困 难 ,迫切需要新的加工装备实现数字化制造。机器人 加工装备具有多轴灵活性、大的工作空间、轴扩展能 力 ,能够有效降低加工成本 ,是 CNC 加工的扩展和延 伸 ,能够有效推动相关传统产业的升级和改造。

机器人加工的关键是解决 CAD/CAM/Robot 集成 的数字化编程以及提高机器人的轨迹精度。本文利用 加工装备中的机器人作为测量工具,建立 CAM 空间与 作业空间的映射一致性,完成机器人集成系统的结构 化,实现复杂产品的多侧加工。针对机器人本体几 何参数以及零位误差,采用静态力控传感器以及缩放 (下转第 49 页)



定位设计的视觉算法,能够达到±1 mm 的码垛精度, 适用于空调压缩机的码垛作业,在包装内装物整理排 序和工业装配线上具有一定的使用价值。

参考文献

- [1]李晓刚,刘晋浩.码垛机器人的研究与应用现状、问题及对策[J]. 包装工程 2011 32(3):96-102.
- [2] 王国虎. 智能码垛机器人关键技术的研究及开发[D]. 洛阳: 河南 科技大学 2015.
- [3] 郭瑞 刘振国 ,曹云翔 ,等 . 基于视觉的装配机器人精确定位研究 [J]. 制造业自动化 ,2014 ,36(10):154-156.
- [4] 杨传民 田少龙 杨锰 等.码垛机器人末端执行器的设计[J].包装工程 2014 35(3):60-63.
- [5] 王汝贵 /姜永圣 /蔡敢为.一种变胞式码垛机器人机构设计分析[J]. 装备制造技术 , 2013(2):18-20.
- [6] Prinxely F L , Selvaraj T. Vision assisted robotic deburring of edge burrs in cast parts [J]. Procedia Engineering , 2014 , 97: 1906–1914.
- [7] Csaba K , Andras K , Jozsef V. Towards feature-based human-robot assembly process planning [J]. Procedia CIRP , 2016 , 57: 516–521.
- [8] Tsai R Y, Lenz R K. A new technique for fully autonomous and efficient 3D robotics hand / eyecalibration [J]. EE Trans-actions on Robotics and Automation, 1989, 5(3): 345-358.
- [9] Andreft N , Horaud R , Espiau B. Robot hand eye calibration using structure-from-motion [J]. International Journal of Robotics Research , 2010 , 20(3): 228-248.
- [10] 蓝慕云,刘建瓴,吴庭万,等.机器视觉中针孔模型摄像机的自标 定方法[J].机电产品开发与创新,2006,19(1):42-44.
- [11] 禹旺勋,王爱菊,刘云涛.基于主动视觉的摄像机线性自标定方

(上接第44页)

CAD 模型的方法校正和补偿机器人的轨迹误差,提高机器人的加工精度。

在利用机器人作为测量工具建立 CAM 空间与作 业空间的映射一致性时,同样由于几何参数与零位误 差的存在,无法进一步提高测量精度,多侧加工时仍然 存在较大的错位误差。提高机器人测量和轨迹精度的 关键是实现本体几何参数和零位误差的解耦标定。后 期将寻找有效的方法,实现几何参数和零位误差的解 耦标定。

参考文献

- [1]何雪军,王进,陆国栋,等.基于三角网切片及碰撞检测的工业机器人三维头像雕刻[J].浙江大学学报:工学版,2017,51(6):1104-1110.
- [2]肖文磊, 郇极. 切削加工机器人与 CAD/CAM 系统集成化[J]. 机 械工程学报, 2011, 47(15): 52-60.
- [3]Xi W M, Wang A M, Wu Q, et al. An integrated CAD/CAM/robotic milling method for custom cementless femoral prostheses [J]. Medical Engineering & Physics, 2015, 37(9):911-915.
- [4]Leali F, Vergnano A, Pini F, et al. A workcell calibration method for enhancing accuracy in robot machining of aerospace parts [J]. International Journal of Advanced Manufacturing Technology , 2016 , 85(1–4):47–55.

おきねよられな。

法[J]. 价值工程 2013 32(22):258-259.

[12] 张铖伟,王彪 徐贵力.摄像机标定方法研究[J]. 计算机技术与发展 2010 20(11):174-179.

全题:工业机器

ndustrial Robot

- [13] 王华 邹伟.常用摄像机标定工具精度研究[J]. 长春工业大学学报 2013 34(5):517-524.
- [14] OpenCV2. 4. 13. 0 Documentation ,http://docs.opencv.org/2. 4. 13/ modules/core/doc/intro. html
- [15] Zhang Z Y. A flexible new technique for camera calibration [J]. IEEE Transactions on Pattern Analysis and Machine Intelligence, 2000, 22 (11): 1330-1334.
- [16] Gary B Adrian K. 学习 OpenCV: 中文版[M]. 北京:清华大学出版 社 2009: 406-440.
- [17] 梅向辉 杨洁. OpenCV 在摄像机标定上的应用[J]. 软件, 2015, 36(4): 55-57.
- [18] 马颂德 涨正友. 计算机视觉一计算理论与算法基础[M]. 北京: 科学出版社,1998:59-67.
- [19] Daniel L Shrvin E David M E 等. 深入理解 OpenCV: 实用计算机 视觉项目解析[M]. 北京: 机械工业出版社 2014: 53-56.
- [20] 姚剑,李晓明,郑珂银.模板图像数量对摄像机标定结果的影响分析[J].太原师范学院学报:自然科学版,2014,13(4):24-28.

第一作者: 吴安成, 男, 1991 年生, 硕士生, 主要研 究方向为机器视觉。

(编辑 陈 钢)

(收稿日期:2018-01-29)

文章编号:180615

如果您想发表对本文的看法,请将文章编号填入读者意见调查表中的相应位置。

- [5]Leali F, Pellicciari M, Pini F, et al. An offline programming method for the robotic deburring of aerospace components [M]. Robotics in Smart Manufacturing. Springer Berlin Heidelberg, 2013: 1–13.
- [6] Wu L, Yang X, Chen K, et al. A minimal POE-based model for robotic kinematic calibration with only position measurements [J]. IEEE Transactions on Automation Science & Engineering, 2015, 12(2): 758-763.
- [7] He R , Zhao Y , Yang S , et al. Kinematic parameter identification for serial–robot calibration based on POE formula [J]. IEEE Transactions on Robotics , 2010 , 26(3) : 411–423.
- [8] Chen G , Li T , Chu M , et al. Review on kinematics calibration technology of serial robots [J]. International Journalof Precision Engineering & Manufacturing , 2014 , 15(8): 1759-1774.
- [9] Liu Y , Xi N , Zhao J , et al. Development and sensitivity analysis of a portable calibration system for joint offset of industrial robot [C] // Ieee/ rsj International Conference on Intelligent Robots and Systems. IEEE , 2009: 3838–3843.
- [10]徐立云,蔡炳杰,杨连生,等.复杂机器人工位布局与运动时间的 协同优化[J].计算机集成制造系统,2016,22(8):1867-1876.

第一作者: 冯亮友, 男, 1992 年生, 硕士, 研究方向 为机器人技术。

> (编辑 陈 钢) (收稿日期: 2018-01-16)

> > 49 •

文章编号:180614 如果您想发表对本文的看法,请将文章编号填入读者意见调查表中的相应位置。