・电气与自动化・

DOI:10.19344/j.cnki.issn1671-5276.2022.02.053

面向装配检测的室内 GPS 测量站位规划方法研究

王飞¹, 范景韬², 曾琪², 马苗苗¹, 张明华¹ (1. 中航工业北京长城航空测控技术研究所,北京 101111; 2. 南京航空航天大学 机电学院, 江苏 南京 210016)

摘 要:针对室内 GPS 在大型构件复杂装配环境中的测量干涉引起无效测量的问题,提出一种 测量站位干涉检查与优化调整的方法。综合测量特性、限制条件、实际工况等要素,制定发射 器站位规划的基本原则。以 AABB 包围盒法为基础,构建线面相交模型替代低效的实体求交, 实现目标点测量的快速干涉检查。通过空间网格层次搜索和平面网格螺旋搜索方法,优化调 整存在测量遮挡的发射器站位,输出能够保证目标点可测、可解的有效布局。验证结果表明: 基于 OpenCASCADE 平台开发的系统能够实现规划过程的可视化。 关键词:室内 GPS;测量站位规划;干涉检查;网格搜索 中图分类号:TP272 文献标志码;B 文章编号:1671-5276(2022)02-0203-04

Measurement Station Planning of Indoor GPS Assembly Inspection

WANG Fei¹, FAN Jingtao², ZENG Qi², MA Miaomiao¹, ZHANG Minghua¹

 AVIC Beijing Changcheng Aeronautical Measurement and Control Technology Research Institute, Beijing 101111, China;
 College of Mechanical and Electrical Engineering, Nanjing University of Aeronautics and Astronautics, Nanjing 210016, China) Abstract: To solve the problem of the invalid measurement caused by the measurement interference of indoor GPS of large and complex assembly, a method of interference check and measurement station adjustment is proposed. According to the measurement characteristic, constraints, assembly environment etc., the basic principles of measurement station planning is defined. Based on the AABB bounding box method, the intersection model of line and plane is constructed to replace the entity intersection to achieve the fast interference check of target point. Through the spatial hierarchical grid search and planar spiral grid search, the transmitter positioning with measurement occlusion is optimized and adjusted, which output effectively the layout with all ensured measurable and solvable target points. The verification results prove that developed system based on OpenCASCADE can visualize the planning process.

Keywords: indoor global positioning system; measurement station planning; interference check; grid search

0 引言

飞机、船舶等大型产品的装配具有作业空间大、部件 结构复杂、精度要求高等特点,为了适应高效、高精度的生 产作业要求,诸如激光跟踪仪、激光雷达、室内 GPS (iGPS)等大尺寸测量系统已得到广泛关注与应用^[1-2]。 与其他大尺寸数字化测量设备相比,iGPS 具有测量稳定 性强、测量实时性好、支持并行测量等优势^[3],以其为基 础设备的协同测量技术已成为当前大尺寸空间测量技术 的发展趋势。

CHEN Z H、栗辉等将手持扫描系统、激光雷达与 iGPS 相结合,完成大部件的外形与位姿检测^[4-5]。ZENG Q 等^[6]采用其实现大部件的转站导航,并与激光测距系 统、视觉测量系统共同完成对接装配工作。无论与任何其 他设备进行融合测量,iGPS 测量系统应用的关键在于发 射器布局,不同空间布局所确定的测量系统定位精度存在 差异。目前,国内外学者对 iGPS 发射器布局进行了相关 研究。德国卡尔斯鲁尔理工学院提出在由 4 个发射器组成的不同布局中,Box 型布局的测量区域误差分布明显优于 C 型布局^[7]。SCHMITT R 等^[8]对 iGPS 的几种典型布局进行了仿真模拟与实验分析,标准型布局的误差分布最好。ZHOU N、孙涪龙等构建的测量不确定度通用两站分析模型能够为发射器布局方案优化提供依据^[9-10]。天津大学自主研发了 wMPS 测量系统并对其进行了深入研究。为了使依据测量特征分布自适应地规划发射器站位,郑迎亚等^[11]研究测光平面交汇对测量稳定性的影响,利用遗传算法求解最佳布设位置。熊芝、岳翀等综合测量精度、覆盖度与成本分析,则将改进自适应遗传算法和模拟退火与粒子群算法应用于发射器位置搜索^[12-13]。

但是,当前研究规划得到的站位大多是在测量环境足够开敞、测量光路无遮挡的条件下,实际测量会不可避免 地存在工装、部件等障碍物,容易导致目标点无法解算。 针对此问题,需要研究测量站位优化调整技术以保证所规 划的发射器站位合理、有效。本文在分析 iGPS 测量特性、限制条件、实际工况等要素的基础上,制定发射器站位规

第一作者简介:王飞(1989—),男,山东泰安人,硕士,研究方向为双目视觉测量。

划基本原则及策略。以 AABB 包围盒为基础,提出针对目标点检测的快速干涉检查方法,并通过空间网格层次搜索和平面网格螺旋搜索相结合的方式优化干涉站位,实现复杂工况下的发射器站位有效规划。

1 iGPS 站位规划原则

iGPS 是一种基于三角定位法的数字化测量设备,其 利用激光发射器射出的两束红外激光信号到接收器的时 间差以及脉冲信号的时间差分别计算俯仰角和水平角,进 而计算目标点的测量值。由于实际测量时,工装、部件自 身、厂房空间等限制会不可避免地产生遮挡现象,容易导 致目标点测量不准确甚至无法测得,而解决这一问题的关 键在于发射器站位。

对于空间任一目标点,其至少需被3个发射器观察方可解算,且可达光线数量的增加势必会提高测量精度^[5]。 在满足目标点可测、可解的情况下,发射器站位布局也会 影响整体的测量不确定度分布。为了获得较高精度的测 量值,目标点需尽可能在不确定度相对较小的区域。综合 考虑覆盖范围、测量精度、光线遮挡等因素,iGPS 规划的 基本原则为:

 4.1)保证所有目标点在 iGPS 的测量范围内,若采用基 准点进行标定(即全局坐标系预先定义),基准点需尽可 能多地加以覆盖,以全部覆盖为最佳;

 2)每个测量特征均有精度指标,应根据此指标规划 合理的发射器布局。一是待测目标点的测量不确定度都 满足精度要求;二是保证所有待测点的平均测量不确定度 最小;

 新有发射器与目标点之间要相隔一定的距离,这 是因为距离太近或太远均会影响光学元器件对光学信号 的接收,从而影响测量精度;

4)由于 iGPS 通过光学信号进行测量,规划时需要保 证各发射器与接收器之间无光线遮挡。

依据上述规划原则,面向大型构件装配检测的 iGPS 测量站位规划基本流程为:

①根据测量特征对 iGPS 发射器进行初始规划,综合 测量需求、空间约束及设备成本,选择合适的发射器布设 范围及个数;

②对所有发射器与目标点之间的虚拟光线进行空间 干涉检查,若光线与实体没有干涉,则该布局为最终优化 后的布局;若存在干涉,运用空间网格搜索在发生干涉的 发射器附近搜索新的布设位置。

2 测量空间干涉检查

预规划的发射器站位及其数量需要依据测量特征分 布进行确定。文献[12]指出接收器可以接收到的发射器 信号数量的增加可以显著提高测量精度,尤以数量从2个 增加到4个时最为明显。而当发射器数量继续增加时,测 量精度并不会大幅度提高。依据此特性,高精度要求的目 标点需尽可能地被4个发射器覆盖。此外,发射器布局一 般呈单边或环绕形式,单边布局虽简单但是却无法保证由 测量特征确定的最小包络空间内的测量不确定度均匀。 圆形或三角环绕布局难以在规则的厂房内开展,而矩形布 局简单且易于计算空间的最大测量不确定度。因此,选用 4个呈矩形布局的发射器作为一组以构建测量网络(图1)。



实际测量时,测量光路极大可能存在工装、部件自身 等障碍物,目标点处的接收器无法接收光学信号进行位置 解算而形成测量盲区。为此,有必要对每个目标点进行测 量光线干涉检查,识别出不可测或不可解算的目标点,而 后进行站位调整。测量光线干涉检查的本质是实体求交 运算。为了提高计算效率、加快运算速度,基于 AABB 型 包围盒法开展研究。

假设第 k 个实体 Cub_k 在 3 个坐标轴方向的最大值和 最小值分别为(x_{kMAX} , y_{kMAX} , z_{kMAX})、(x_{kMIN} , y_{kMIN} , z_{kMIN}),以 这两点为对角顶点构建各边平行于坐标轴的立方体 Box_k (x_{kMIN} , y_{kMIN} , z_{kMIN} , x_{kMAX} , y_{kMAX} , z_{kMAX}),如图 2 所示。Box_k即 可代替 Cub_k 进行干涉检查。



图 2 AABB 包围盒坐标范围示意图

已知各顶点坐标, Box_k 的外表面 S_h 可以表示为

 $A_{h}(x_{h}-x_{h0})+B_{h}(y_{h}-y_{h0})+C_{h}(z_{h}-z_{h0})=0$ (1) 其中:(x_{h0},y_{h0},z_{h0})为平面上任意一点,(A_{h},B_{h},C_{h})为平 面法矢。

若发射器与目标点的坐标分别为 $O_i(x_{0i}, y_{0i}, z_{0i})$ 、 $P_j(x_{p_j}, y_{p_j}, z_{p_j})$,测量光线 L_{0, p_j} 可表示为

$$\frac{x - x_{Pj}}{m} = \frac{y - y_{Pj}}{n} = \frac{z - z_{Pj}}{p} \quad x \in (x_{0i}, x_{Pj}), y \in (y_{0i}, y_{Pj}), z \in (z_{0i}, z_{Pj})$$
(2)

测量光线干涉检查是对实体与光线进行求交运算,而 在已知包围盒外表面表达后,其可转化为测量光线与包围 盒外表面的求交计算。已知平面方程 S_m 与光线的直线方 程 L_{o.P.},则交点的计算为

$$\begin{cases} \frac{x - x_{pj}}{m} = \frac{y - y_{pj}}{n} = \frac{z - z_{pj}}{p} = t \\ A_h(x_h - x_{h0}) + B_h(y_h - y_{h0}) + C_h(z_h - z_{h0}) = 0 \end{cases}$$
(3)
$$\Leftrightarrow D = -(Ax_0 + By_0 + Cz_0), \text{[J]}$$

$$t = \frac{A_h x_{Pj} + B_h y_{Pj} + C_h z_{Pj} + D_h}{A_h m + B_h n + C_h p}$$
(4)

进而依据式(2)求得交点坐标,若其在实体界定的有 界平面内,则可判断测量光线与包围盒相交,否则无光线 遮挡。

装配检测时,众多的部件待测特征会构建较多的测量光线与实体,较大的计算量不利用快速规划。图 3 中,包围盒 Box_k(x_{kMIN}, y_{kMIN}, z_{kMIN}, x_{kMAX}, y_{kMAX})与点 P(x,y,z)的位置关系分为 4 种。当 P 的各坐标分量均在 Box_i 界定的坐标范围内,则该点在包围盒内;若 P 有 且只有一个坐标分量处于坐标范围之外,以 x 为例,即 x<x_{kMIN} || x>x_{kMAX},则该点发出的射线只会与包围盒的一 个外表面相交;若 P 有两个坐标分量处于坐标范围外,则该点发出的射线会与包围盒的两个外表面相交;而当 3 个坐标分量均处于极限范围外,则该点发出的射线会 与包围盒的 3 个外表面相交。

依据此关系,在进行测量光线与包围盒干涉检查时, 通过对 P 与包围盒的坐标边界进行对比,可以事先确定 干涉次数。由于发射器站位必定处于包围盒外,其与每个 包围盒的干涉平面最多不超过 3 个,与传统直线与 6 个外 表面进行求交相比,计算次数减少一半以上。





综上分析,构建光线模型遍历各个实体障碍物,记录 发生干涉的目标点和发射器站位,若未出现干涉,预规划 的发射器布局可作为最终有效布局。具体步骤如下:

1) 获取发射器 O_i、目标点 P_j, 且令 i=j=1;

2) 构建 O_i 和 P_j 确定的虚拟光线 L_{o_iP_j,采用快速检查 方法遍历空间内所有实体包围盒。若发生干涉,记录对应 的(O_i,P_i)组合,并执行 3);}

3)判断所有发射器与目标点是否遍历完毕,若遍历 完毕,输出发生干涉的组合并结束流程,否则执行4);

4)判断 O_i下的目标点是否遍历完毕,若是,选择下 一发射器 O_{i+1}执行遍历检查;否则选取下一目标点 P_{j+1}继 续遍历检查,直至遍历完成。

3 测量站位搜索调整

对于存在测量干涉的发射器而言,在不借助外界辅助 测量工具(iProbe)或采用其仍无法解决时,只能通过改变 发射器空间位置的方式调整光路,进而保证目标点可测。 一般情况下,iGPS多用于大尺寸空间下的对接装配测量, 类似激光跟踪仪或激光雷达在小范围内的位置调整对整体布局以及测量的影响微乎其微。因此,可以在一定大的 空间范围内寻找到与目标点的测量光线均无干涉的发射 器位置,此过程分为空间网格层次搜索和平面网格螺旋搜 索两部分。

网格搜索的本质是以当前发射器的位置为中心,根据 步长划分网格,由近及远搜索目标位置。其限制是在满足 无光线干涉的前提下、尽可能寻找距离初始位置较近的空 间位置。若发射器 O_i(x_{0i}, y_{0i}, z_{0i})在某一坐标轴方向的单 侧搜索范围为 D,搜索步长为 d,则其搜索空间是由多个 中心为 O_i、边长为 2d、…、2(D-d)、2D 的正立方体层层包 围,如图 4 所示,待求目标位置即为各层空间网格的其中 一点。





空间网格层次搜索是对发射器目标位置进行逐层搜 索,从距中心为 d 的网格空间开始,对当前层的空间网格 搜索完毕后再跳至下一层空间网格,直至搜索到符合条件 的目标位置或搜索完距中心为 D 的最外一层。每层空间 网格的外表面距离中心位置相等,对于其中的某一平面, 利用由近及远的方式从中心向四周进行螺旋搜索。若平 面垂直于 x 轴且与中心的距离为 d,先对该平面的网格中 心(x_{0i}+d,y_{0i},z_{0i})进行搜索,检查是否满足条件。若不满 足,在平面网格上向外扩大一圈范围继续搜索,直至满足 条件或搜索完毕。

发射器站位的局部调整流程如图5所示,具体为:

1)选取发射器干涉站位 O_l,设定网格搜索的搜索范围 D 与搜索步长 d;

2)由中心向外对开始第*j*层空间网格进行搜索,若对 于同一干涉站位,该步骤第一次出现,则*j*=1;

3)选取第*j*层空间网格的某一平面进行螺旋搜索,记 平面中心网格为平面的第0环,第*j*层平面拥有*j*环网格;

4) 对网格的空间位置与目标点进行光线干涉检查和 站位空间约束检查, 若该位置不满足要求, 执行下一步; 否 则记录此位置为 O_l 的优化位置, 且若所有干涉站位尚未 优化完毕, 选取下一干涉站位 O_{l+1}进行优化搜索, 否则循 环结束;

5)判断该环所有网格是否搜索完毕,若不是,选择下 一网格,跳转执行步骤4),否则执行下一步;

6)判断该环是否为平面网格的最外环,若不是,向外选择下一环网格并执行步骤4),否则执行下一步;

7)判断该层空间网格6个平面是否遍历完毕,若存在 未遍历平面,则选取其作为待搜索平面,并执行步骤3), 否则令 j=j+1,执行下一步;

8)判断 *j* 是否为搜索范围的最外层,若不是,跳转步骤 2)继续对 *O_l* 进行优化搜索,否则当所有干涉站位尚未 优化完毕,选取下一干涉站位 *O_{l+1}*,跳转执行步骤 2)开始 优化搜索,否则循环结束。



图 5 发射器空间位置搜索流程图

4 系统开发与验证

综合上述研究,以 OpenCASCADE 作为实体运算与可 视化平台,开发如图 6 所示的 iGPS 测量站位规划系统。 该系统集成站位预规划、测量干涉检查、测量站位优化等 功能,方便用户观察站位并进行调整。同时,为验证算法 及系统的有效性,采用某型飞机翼身对接的水平测量点为 实验对象,对其进行发射器站位规划。

在不考虑工装及自身遮挡的前提下,发射器站位布局 如图 6 中的白色部分,所有水平测量点均可测。但通过激 光干涉检查发现,右机翼上的 LMP_R1、LMP_R2 和 LMP_ R3 处的接收器仅能接收来自①和④两个发射器的光束, 导致其并不能得以有效解算。由于发射器和翼身部件对 称分布,左机翼面临同样的测量难题。对接装配时,机翼 位姿基本在小范围内调整,机身保持固定不动,工位整体 变动更难以实现,故需要对发射器站位进行调整。黑色部 分为调整后的发射器布局,水平测量点均可被 3 个以上的 发射器无遮挡地观察,进而能够完全确定翼身部件的相对 位姿。



图 6 iGPS 测量站位规划系统及结果

5 结语

本文提出了一种面向装配检测的 iGPS 测量站位规划 方法。综合分析制定测量站位规划基本原则和总体策略。 利用 AABB 包围盒法和线面相交模型实现了目标点检测 的快速干涉检查,通过空间网格层次搜索和平面网格螺旋 搜索优化调整干涉站位,有效输出无测量遮挡的发射器站 位。仿真实验表明了该方法以及所开发系统的有效性。 本文主要针对在目标点处放置固定接收器进行研究,而尚 未考虑辅助测量装置(iProbe)可以解决部分遮挡问题的 情况,这还有待后期进一步的研究。

参考文献:

- [1] SCHMITT R H, PETEREK M, MORSE E, et al. Advances in large-scale metrology - review and future trends [J]. CIRP Annals, 2016, 65(2):643-665.
- [2] 马国庆,刘丽,于正林,等. 大尺寸曲面形貌测量系统的点云 拼接技术[J]. 中国激光,2019,46(5):357-363.
- [3] 范斌,季青松,李明飞,等. iGPS 测量系统与激光跟踪仪在某 飞机大部件数字化装配中的对比应用[J]. 航空制造技术, 2019,62(5):57-62.
- [4] CHEN Z H, DU F Z. Measuring principle and uncertainty analysis of a large volume measurement network based on the combination of iGPS and portable scanner [J]. Measurement, 2017,104:263-277.

为了测试本文方法在诊断电力故障时的抗干扰性,在 电力系统数据中引入噪声数据,测试3种方法在噪声数据 干扰下,诊断电力短路故障时的鲁棒性,结果见表4。表4 数据显示,在电力系统数据中引入噪声数据后,伴随噪声 数据数目的增多,本文方法的鲁棒性并未受到不良影响, 鲁棒性始终>0.9800。另外两种方法的鲁棒性虽然也未出 现较大变动,但低于本文方法。

表4 3种方法鲁棒性测试结果

噪声数据量/个	本文方法	故障录波信息方法	灰色关联度方法
20	0.989 9	0.910 2	0.892 3
40	0.987 8	0.912 1	0.889 9
60	0.987 7	0.912 3	0.893 3
80	0.989 9	0.912 1	0.893 4
100	0.987 8	0.912 3	0.894 3
120	0.989 9	0.912 1	0.894 5
140	0.987 8	0.912 3	0.893 4
160	0.989 9	0.912 1	0.894 3
180	0.987 8	0.912 3	0.894 3
200	0.988 8	0.910 1	0.897 6

3 结语

本文提出一种基于数据挖掘的电力系统故障自动诊 断方法,并在实验中验证其有效性,经验证结论如下:

1)本文方法对某大型配电网输电线路中8个故障点 的误诊率与漏诊率极小;

2)本文方法对 5 种电力故障的定位精度高于对比方法,故障定位精度值高达 99.56%;

3)本文方法诊断 5 种电力故障的平均耗时仅有
 1.18 s;

4)本文方法的使用对电力系统生命周期不存在较大 损耗,不会干扰其使用寿命;

(上接第206页)

- [5] 栗辉. 基于 iGPS 和激光雷达的飞机水平测量设计与实现[D]. 成都:电子科技大学,2019.
- [6] ZENG Q, HUANG X, LI S G, et al. High efficiency posture prealignment method for large component assembly via iGPS and laser ranging [J]. IEEE Transactions on Instrumentation and Measurement, 2020,69(8):5497-5510.
- [7] ZHANG H, PAN X, BAI J P, et al. Research on the application of indoor GPS in aircraft assembly [C]//International Conference on Optical Instruments and Technology 2019: Optoelectronic Measurement Technology and Systems. Beijing: [s.n.], 2020.
- [8] SCHMITT R, NISCH S, SCHÖNBERG A, et al. Performance evaluation of iGPS for industrial applications [C]//2010 International Conference on Indoor Positioning and Indoor

5)在电力系统数据中引入噪声数据后,本文方法的 鲁棒性并未受到不良影响。

综上所述,本文方法对电力系统故障诊断问题有使用 价值。

参考文献:

- [1] 和敬涵,罗国敏,程梦晓,等.新一代人工智能在电力系统故障分析及定位中的研究综述[J].中国电机工程学报,2020,40(17):5506-5516.
- [2] 杨挺,赵黎媛,王成山. 人工智能在电力系统及综合能源系统 中的应用综述[J]. 电力系统自动化,2019,43(1):2-14.
- [3] 尚慧玉,王崇宇,陈明辉,等. 灾害天气条件下电力系统故障 诊断特征匹配方法[J]. 电力建设,2018,39(10):37-43.
- [4] 张岩,文福拴,熊文,等. 基于广域测量信息的电力系统故障 诊断解析模型[J]. 电力建设,2018,39(5):10-20.
- [5] 王磊,陈青,高洪雨,等. 基于大数据挖掘技术的智能变电站 故障追踪架构[J]. 电力系统自动化,2018,42(3):84-91.
- [6] 刘科研,吴心忠,石琛,等. 基于数据挖掘的配电网故障风险 预警[J]. 电力自动化设备,2018,38(5):148-153.
- [7] 唐远翔, 倪秋萍. 基于数据挖掘的船舶汽轮机故障诊断系统 研究[J]. 舰船科学技术, 2017, 39(12):159-161
- [8] 林济铿,任怡睿,闪鑫,等. 基于 Logistic 回归深层神经网络的 电力系统故障概率诊断[J]. 天津大学学报(自然科学与工程 技术版),2021,54(2):186-195.
- [9] 屈子程,高亮,康保林,等. 基于多源数据的电力系统故障全信息诊断模型[J]. 电力系统保护与控制,2019,47(22): 59-66.
- [10] 李俊武,李国宁. RS-BN 算法在高铁车载设备故障诊断中的 应用研究[J]. 铁道标准设计,2018,62(10):176-182,195.
- [11] 李沛洁,杨博,李宏光. 基于关联规则的条件状态模糊 Petri 网及其在故障诊断中的应用[J]. 化工学报,2018,69(8): 3517-3527.
- [12] 夏昌浩,胡爽,李伶俐,等.基于贝叶斯-粗糙集理论的诊断 模型及诊断方法的应用[J].三峡大学学报(自然科学版), 2020,42(5):82-87.

收稿日期:2020-10-27

Navigation. Zurich, Switzerland: IEEE, 2010:1-8.

- [9] ZHOU N, AN Z Y, LI L J, et al. iGPS measurement network multi-station arrangement design [J]. Applied Mechanics and Materials, 2013, 443:223-227.
- [10] 孙涪龙,赵罡,王伟,等. iGPS 测量不确定度空间分布分析方 法[J]. 北京航空航天大学学报,2015,41(1):174-180.
- [11] 郑迎亚,郑继贵,薛彬,等. 室内空间测量定位系统网络布局 优化[J]. 光电工程,2015,42(5):20-26.
- [12] 熊芝,岳翀,薛彬. 基于 IAGA 的空间测量定位系统测站优化 部署[J]. 应用光学,2016,37(4);561-566.
- [13] 岳翀,熊芝,薛彬. 基于模拟退火-粒子群算法的 wMPS 布局 优化[J]. 光电工程,2016,43(7):67-73.

收稿日期:2020-12-24