DOI:10.16356/j.1005-2615.2021.04.020

无人机激光相对引导系统设计与试飞验证

李 晖¹,杨朝旭²,唐 勇¹,马 波²,倪 静² (1.航空工业成都飞机设计研究所,成都 610091; 2.歼击机综合仿真航空科技重点实验室,成都 610091)

摘要:为了提高复杂电磁环境下无人机着陆引导系统的抗干扰能力,可在无人机着陆段采用基于激光的无人机 精确引导方法。本文对激光相对引导系统的工作原理及流程进行了分析,设计了基于激光引导的无人机着陆试 验流程,并基于某无人机平台完成了试飞验证,获得了重要的试验数据,最后将激光相对引导数据与差分GPS引 导数据统一转换到地平坐标系下,完成了两种体制的数据比较和误差分析,并进一步梳理了将激光相对引导技 术推向工程应用需要注意的问题。

关键词:激光引导;着陆;试飞验证;误差分析;工程应用
中图分类号:V241.62
文献标志码:A
文章编号:1005-2615(2021)04-0648-05

Design and Flight Test of Laser Relative Guidance System for UAVs

LI Hui¹, YANG Zhaoxu², TANG Yong¹, MA BO², NI Jing²

(1. Chengdu Aircraft Design & Research Institute of AVIC, Chengdu 610091, China; 2. The Aviation Key Laboratory of Fighter Integrated Simulation, Chengdu 610091, China)

Abstract: In order to improve the anti-jamming ability of the UAV guidance system in complex electromagnetic environment, a precise guidance method based on laser is used in the landing phase of UAVs. In this paper, we analyze the principle and process of the laser relative guidance system. Further, we design the landing test process of UAVs based on the laser guidance. The flight test is carried out on a scaled UAV platform and the important test data are obtained. Finally, we convert the laser relative guidance data and the differential GPS guidance data into the ground-level coordinate system, and the data comparison and error analysis of the two systems are completed. We further sort out the problems that need to be considered when the laser relative guidance technology is applied in practice.

Key words: laser guidance; landing; flight test; error analysis; engineering application

目前军事上和工业上常用的无人机,按照结构 设计与翼型来划分,可分为固定翼无人机和旋翼无 人机^[1]。

固定翼无人机在各国军队中占绝大多数,典型 型号有美国的"琥珀"(Amber)、"先锋"(Pioneer)、 "扫描鹰"(Scan eagle)等。小型固定翼无人机普遍 采用的回收方式有:撞网回收、伞降回收、撞绳回 收、轮式滑跑回收等^[2-3]。撞网回收、伞降回收对回 收精度要求较低,但对无人机机体会造成一定的损 伤。撞绳回收方式在"扫描鹰"无人机系统得到应 用,利用翼尖钩钩住绳索完成无人机回收操作,这 种方式对无人机机体损伤较少,但对回收定位精度 要求很高。轮式滑跑回收对无人机损伤最小,但对 回收场地和引导精度要求较高。

针对轮式滑跑着陆回收方式,无人机着陆引导 主要手段有卫星、雷达、视觉和激光相对引导 等^[45]。激光具有高亮度、高方向性、高单色性和高 相干性4大特性。因此相较于雷达引导和视觉引

收稿日期:2020-05-20;修订日期:2020-11-22

通信作者:李晖,男,高级工程师, E-mail: lihui287@163.com。

引用格式:李晖,杨朝旭,唐勇,等.无人机激光相对引导系统设计与试飞验证[J].南京航空航天大学学报,2021,53(4): 648-652. LI Hui, YANG Zhaoxu, TANG Yong, et al. Design and flight test of laser relative guidance system for UAVs [J]. Journal of Nanjing University of Aeronautics & Astronautics,2021, 53(4):648-652.

导,激光相对引导具有抗干扰能力强,精度高,白天 夜晚都可以工作等优点,激光相对引导成为研究热 点。同时,激光的发散角小,能量集中,能够实现极 高的探测灵敏度和分辨率;其波长使得天线和系统 尺寸可以很小,这些是传统雷达不可比的。激光相 对引导技术综合了激光器技术、光子探测技术、信 号处理技术等多项技术,测距精度高、测程大、可靠 性高,能够满足目标高精度、大测程测距的要求。

激光相对引导技术^[67]在军事领域中已有广泛 的应用,美国、俄罗斯、日本和瑞士等国均对激光相 对引导技术有着深入的研究和应用。其中,美国、 俄罗斯和日本等国将激光引导技术应用于航天器 空间交会对接,在数公里至数米的中、近距离实现 目标飞行器的捕获、跟踪和测量。基于相同的原 理,在无人机着陆时,高精度可靠的激光相对引导 系统能够在视场范围内可自主进行扫描,捕获与跟 踪,并进行实时测量,将测量三维数据回传至飞行 器,引导其进行着陆。瑞士的RUAG无人机相对 引导着陆系统是激光相对引导技术的典型应用案 例,可在约4 km距离实现±1.5 m探测精度指标。 在已有研究基础上,如何进一步在高精度完成激光 相对引导系统的扫描、捕获、跟踪和测量工作,是激 光相对引导系统研究的重点和难点。

本文在现有的研究基础上,搭建了激光相对引导系统,设计了基于激光引导的无人机着陆试验流程,并开展了实时测量试验。主要工作包括:

(1)按照既定策略,通过激光引导系统的主机实现极短时间内既定空域的扫描;

(2)将初始指向实现视轴初始对准与扫描捕获完成对捕获不确定区域覆盖结合,实现回波信息的提取;

(3)采用粗精复合轴跟踪技术与高精度测距系统,从而克服跟踪过程中相对运动以及平台振动对视轴对准精度的影响,从而获得目标较高精度的角度和相对距离信息。

飞行试验结果表明,高速飞行的无人机能够实 现较高精度的相对位置测量,激光相对引导技术可 用于引导无人机下滑着陆过程。

1 激光相对引导系统基本工作原理

激光相对引导系统组成包括:激光相对引导系统主机和合作目标。其中主机安装在地面,合作目标安装在飞机上^[8-9]。

激光相对引导系统工作过程主要分为:扫描、 捕获、跟踪和测量。扫描指在相对距离范围内,首 先通过激光引导系统主机按照既定的策略,在极短 时间内实现激光束对既定空域内的快速覆盖;捕获 分为两个过程:初始指向和扫描捕获。初始指向过 程是根据外部姿态与位置数据解算后,驱动捕获机 构实现视轴的初始对准。由于引导信息和机构指 向精度均存在误差,系统存在捕获不确定区域。扫 描捕获过程是按照规划的轨迹控制光轴(视轴)完 成对捕获不确定区域(目标视场)的覆盖,直至在捕 获视场内成功提取到回波信息。

跟踪过程主要克服相对运动和平台振动对视 轴对准精度的影响,将视轴对准误差控制在允许的 范围之内。采用高精度跟踪,通常需要采用粗精复 合轴跟踪技术。

测量过程是在实现对目标高精度捕获跟踪后, 通过复合轴的转向得到目标的角度信息,而相对距 离值则由高精度的测距系统给出,从而获得目标的 三维信息。

2 激光相对引导系统研制与试飞试 验数据分析

通过对无人机着陆引导的总体需求分解,初步 明确了激光相对引导技术的功能、性能、可靠性、安 全性等需求,形成了基于激光相对引导的全自主、 高精度、实时的着陆引导初步技术方案,开展了激 光相对引导系统组成架构、工作原理、硬件设计、关 键技术指标及接口等研究,完成了激光相对引导系 统原理样机研制与实验室测试。

为了进一步验证激光相对引导系统的功能和 性能,在西北某机场,在某无人机着陆过程中,开展 了激光相对引导系统实时测量试验。如图1所示, 圆圈中的合作目标被固定在被测飞机的前机身进 气道下侧;如图2所示,激光相对引导系统主机放 置在图中左下角跑道边缘蓝圈位置,箭头所示方向 为飞机着陆后在跑道上的滑行方向。



图 1 激光相对引导系统合作目标安装位置示意图 Fig.1 Schematic diagram of installation position of laser relative cooperative target of guidance system

当主机接收到引导命令后,根据相关引导参数,以跑道中线为轴线进行 N°×N°扫描,随后发现 目标,捕获目标,转入跟踪。在空中,系统可完成无 人机下滑道的全程稳定跟踪和数据输出;着陆后,



图 2 激光相对引导系统主机安装位置示意图 Fig.2 Schematic diagram of installation position of laser relative guidance system host

完成从着陆点到刹停全过程稳定跟踪。从稳定跟 踪开始,地面数据采集设备定周期的采集主机输出 的方位、俯仰和距离。因为参考坐标系的差异,无 法将激光相对引导系统测量数据与差分GPS测量 数据直接进行比较。因此,需要将两种测量体制的 数据转化到相同的坐标系。

GPS数据是基于WGS84坐标系的,如图3所示, Z_w 轴指向1984.0定义的协议地球极(Conventional terrestrial pole, CTP)方向,即北极; X_w 轴指向BIH 1984.0的零子午面和CTP赤道的交点,即零度经线方向; Y_w 轴与 Z_w 轴、 X_w 轴垂直构成右手坐标系。

将激光相对引导系统主机放至在G点,能过 GPS测出基经度为a_g,纬度为b_g,高度为h_g,X_w绕





 Z_w 轴旋转 $-(90 - a_g)^\circ$ 转化为 $X'_s; Z_w$ 绕 X'_s 旋转 $-(90 - b_g)^\circ$ 转化为 $Z_s; X'_s \square Z_g 平移 h_g$ 转化为 $X_g;$ Y_g 轴与 Z_g 轴、 X_g 轴垂直构成右手坐标系,将此坐 标系定义为地平坐标系。则 WGS84 坐标系下任 意一点 (x_w, y_w, z_w) 可转化为地平坐标系下的 $(x_g, y_g, z_g),$ 其转化关系如下

$$\begin{bmatrix} x_g \\ y_g \\ z_g \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos(-(90 - b_g)) & \sin(-(90 - b_g)) \\ 0 & -\sin(-(90 - b_g)) & \cos(-(90 - b_g)) \end{bmatrix} \times$$

$$\begin{bmatrix} \cos(-(90 - a_g)) & \sin(-(90 - a_g)) & 0 \\ -\sin(-(90 - a_g)) & \cos(-(90 - a_g)) & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_w \\ y_w \\ z_w \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ b_g \end{bmatrix}$$

$$(1)$$

如图 4 所示, 飞机在地面基准点 P_0 时 GPS 测 出其 WGS84 系下的坐标为 (x_{w0}, y_{w0}, z_{w0}) 在飞行和 滑行过程中某一时刻所在位置点 P_1 , 其 WGS84 系 下的坐标为 (x_{w1}, y_{w1}, z_{w1}) 。通过上述公式(1), 可得 到 P_0 和 P_1 在地平坐标系下的坐标 (x_{g0}, y_{g0}, z_{g0}) 和 (x_{g1}, y_{g1}, z_{g1}) , 其投影在 $X_g Y_g$ 平面上的点为 P'_0 和 P'_1 , 其 在 地 平 坐 标 系 下 的 坐 标 $(x_{g0}, y_{g0}, 0)$ 和 $(x_{g1}, y_{g1}, 0)$ 。地平坐标系下主机放至点 G 的坐标为 (0, 0, 0)。

地平坐标系下矢量 P_0 的角度为 β_{s0} ,其计算表 达式如下

$$\beta_{g0} = \arctan\left(Y_{g0}/X_{g0}\right) \tag{2}$$

将激光相对引导系统主机放置在G点并调平, 其坐标系定义如下:原点为G点,Z,轴指向天顶与 Z_g共线,X,轴指向正前方,即激光相对引导系统主 机0°方位角指向,Y,轴与Z,轴、X,轴垂直构成右手 坐标系,激光相对引导系统主机测量出的P₀和P₁





的俯仰角为 α_{r1} 和 α_{r0} ,方位角为 β_{r1} 和 β_{r0} ,距离为 ρ_{r1} 和 ρ_{r0} ,通过计算可得出 P_1 点在主机系下的坐标为 (x_{r1}, y_{r1}, z_{r1}) ,计算方法如下

$$\begin{cases} x_{r1} = \rho_{r1} \cos \alpha_{r1} \cos \beta_{r1} \\ y_{r1} = \rho_{r1} \cos \alpha_{r1} \sin \beta_{r1} \\ z_{r1} = \rho_{r1} \sin \alpha_{r1} \end{cases}$$
(3)

因为Z_r与Z_g共线,两个坐标系原点都为G,所

以 X_rY_r 与 X_gY_g 共面。 X_r 到 X_g 轴的角为 $\Delta\beta$,计算 方法如下

$$\Delta\beta = \beta_{r_0} - \beta_{g_0} \tag{4}$$

将 P_1 点主机系下的坐标 (x_{r1}, y_{r1}, z_{r1}) ,绕 Z 轴旋 转 $\Delta\beta$,得到其在地平系下的坐标 $(x_{rg1}, y_{rg1}, z_{rg1})$,则

$$\begin{cases} x_{rg1} = x_{r1} \cos\Delta\beta + y_{r1} \sin\Delta\beta \\ y_{rg1} = -x_{r1} \sin\Delta\beta + y_{r1} \cos\Delta\beta \\ z_{rg1} = z_{r1} \end{cases}$$
(5)

在地平坐标系下在 X_g 、 Y_g 、 Z_g 方向的误差分别为 σ_{X1} 、 σ_{Y1} 、 σ_{Z1} ,计算方法如下

$$\begin{cases} \sigma_{X1} = x_{rg1} - x_{g1} \\ \sigma_{Y1} = y_{rg1} - y_{g1} \\ \sigma_{Z1} = z_{rg1} - z_{g1} \end{cases}$$
(6)

根据上述模型计算,得到地平系下的激光相对 引导系统测量的数据($x_{rg1}, y_{rg1}, z_{rg1}$)和机载差分 GPS卫导系统测量的数据(x_{g1}, y_{g1}, z_{g1})。分别绘制 两种体制测量数据X、Y、Z轴方向数据比较曲 线,如图 5~7所示。





Fig.5 Comparison of X-axis coordinates of two kinds of measurement data in horizontal system



图6 在地平系下两种体制测量数据 Y 轴方向坐标比较





图7 在地平系下两种体制测量数据Z轴方向坐标比较

Fig.7 Comparison of Z-axis coordinates of two kinds of measurement data in horizontal system

从数据上看,从相距2200m左右,激光相对 引导系统主机即开始了对无人机的捕获和跟踪,跟 踪全程稳定、未出现目标丢失现象。从数据曲线可 以看出,两种测量体制的数据连续性和一致性较 好,未出现数据丢失和幅值较大的野点。其中,测 量过程中由于大气波动和无人机机载振动等的影 响,两种体制测量数据在地平系下Y轴方向存在 高频低幅值抖动,经分析不影响使用。

在地平系下,以差分GPS测量数据为基准,计 算出激光相对引导系统主机测量的飞机坐标数据 误差并绘制曲线,如图8所示。



图 8 在地平系下两种体制测量数据XYZ轴误差比较曲线 Fig.8 Error comparison curves of XYZ axis of two kinds of measurement data in horizontal system

从误差曲线可以看到,激光相对引导系统与差分 GPS 测量数据在X、Y、Z 轴方向的最大误差均小于1m,测量误差的标准差如表1所示。

表1 试验中两种体制X、Y、Z轴方向误差的标准差 Table 1 Standard deviation of XYZ axis error of two systems in test m

方向	X	Y	Ζ
误差	0.114	0.208	0.260

通过本次无人机着陆试飞试验表明,激光相对 引导系统与差分GPS测量数据精度基本相当,具 备发展成为一种无人机在卫星拒止环境下的备用 测量手段。

虽然激光相对引导系统能够对高速飞行的无 人机实现较高精度的相对位置测量,但实现工程应 用还需要关注以下问题:

(1)需要积累更多试飞试验数据,满足各种着 陆情况;

(2)需要进一步验证气象条件对激光相对引导系统作用距离、精度的影响;

(3) 需要加强激光相对引导系统的人眼安全设计。

3 结 论

无人机回收是无人机飞行过程中的重要阶段, 也是飞行事故的高发阶段,随着无人机在军事作战 应用领域的不断扩大,无人机对安全回收的需求也 日益凸显。尤其在卫星拒止条件下,激光相对引导 技术基本不受无线电干扰的影响,可为无人机提供 高精度的进场引导数据。本文对激光相对引导系 统的工作原理及流程进行了分析,设计了基于激光 引导的无人机着陆试验流程,并基于某无人机平台 完成了试飞验证,获得了重要的试验数据,最后将 激光相对引导数据与差分GPS引导数据统一转换 到地平坐标系下,完成了两种体制的数据比较和误 差分析,试验结果表明激光相对引导技术稳定可 靠、测量精度较高,可用于引导无人机下滑着陆过 程。本项目所取得的所有技术,既可应用于我军陆 基战术无人机、海基舰载战术无人机等军事应用领 域,还可推广应用于船舶、兵器等领域的无人作战 系统中。

参考文献:

- [1] 朱华勇,牛轶峰,沈林成,等.无人机系统自主控制 技术研究现状与发展趋势[J].国防科技大学学报, 2010(3):115-120.
 ZHU Huayong, NIU Yifeng, SHEN Lincheng, et al. State of the art and trends of autonomous control of uav systems[J]. Journal of National University of Defense Technology, 2010(3): 115-120.
- [2] 洪达,周磊,郑震山.国外小型舰载固定翼无人机装备回收技术发展研究[J].飞航导弹,2014(4): 50-54.
- [3] 甄子洋.舰载无人机自主着舰回收制导与控制研究 进展[J].自动化学报,2019,45(4):669-681.

ZHEN Ziyang. Research development in autonomous carrier-landing/ship-recovery guidance and control of unmanned aerial vehicles [J]. Acta Automatica Sinica, 2019, 45(4): 669-681.

- [4] CESETTI A, FRONTONI E, MANCINI A, et al. A vision-based guidance system for UAV navigation and safe landing using natural landmarks[J]. Journal of intelligent and robotic systems, 2010, 57(1/2/3/4): 233-257.
- [5] ZHANG Y, SHEN L, CONG Y, et al. Ground-based visual guidance in autonomous UAV landing [C]//Proceedings of the Sixth International Conference on Machine Vision (ICMV 2013). London, United Kingdom: International Society for Optics and Photonics, 2013: 9067.
- [6] XU H F, XIA J Q, YUAN Z H, et al. Design and implementation of differential drive AGV based on laser guidance [C]//Proceedings of 2019 3rd International Conference on Robotics and Automation Sciences (ICRAS). Wuhan, China; IEEE, 2019; 112-117.
- [7] CHRISTIAN J A, CRYAN S. A survey of LIDAR technology and its use in spacecraft relative navigation
 [C]//Proceedings of AIAA Guidance, Navigation, and Control (GNC) Conference. Boston, USA: AIAA, 2013: 4641.
- [8] SCHASTAK S, YAFAI Y, YASUKAWA T, et al. Flexible UV light guiding system for intraocular laser microsurgery[J]. Lasers in Surgery and Medicine, 2007, 39(4): 353-357.
- [9] TUNG H C. Laser guiding device for machine tools: U.S. Patent 7,926,191[P]. 2011-04-19.

(编辑:张蓓)