文章编号:1674-8190(XXXX)XX-001-07

电动垂直起降复合翼飞行器电机臂结构设计

陈修贤,董明,董文俊,吴韦志

(上海沃兰特航空技术有限责任公司研发中心,上海 201108)

摘 要:电动垂直起降复合翼飞行器的电机臂为关键的承载部件,在转换飞行阶段和反转换飞行阶段,飞行载 荷复杂,研究其结构设计具有重要意义。本文研究垂起、转换、固定翼飞行、反转换、降落飞行阶段电机臂承受 的桨叶拉力、飞行过载载荷,在此载荷下设计双传力路径的电机臂结构,并在给定约束条件下进行电机座的结 构优化;通过强度仿真分析对电机臂结构设计进行计算分析,确保电机臂上复合材料和金属零件的应力水平低 于设计许用值;根据电机臂结构形式,设计试验加载方式,通过静强度试验和飞行试验,测量试验过程中的应变 及变形,并与强度计算结果进行对比分析,以验证电机臂结构设计和计算结果的准确性。结果表明:本文设计 的电动垂直起降复合翼飞行器电机臂满足刚度、强度、疲劳设计要求。

关键词: eVTOL; 电机臂; 载荷; 结构设计; 试验

中图分类号: V228.4; V224⁺.2

DOI: 10. 16615/j. cnki. 1674-8190. XXXX. XX. 01

Structure design of hybrid wing eVTOL motor beam

文献标识码:A

CHEN Xiuxian, DONG Ming, DONG Wenjun, WU Weizhi (Research and Design Center, Shanghai Volant Aerotech Co., Ltd., Shanghai 201108, China)

Abstract: The hybrid wing eVTOL motor beam is a key critical structure component, and the flight load is complex during the conversion and reverse conversion flight stages. Therefore, studying its structure design is of great significance. This article studies the propeller lift loads and flight overload of the motor beam during vertical take-off, transition, fixed-wing flight, reverse transition, vertical landing flight stages. Under this load, a motor arm structure with dual transmission paths was designed, and the structure optimization of the motor seat was carried out under the given constraint conditions. The motor beam structure design is calculated through simulation analysis, ensure that the stress level of the composite materials and metal parts on the motor arm is lower than the design allowable value. Finally, design the experimental loading method based on the structural form of the motor arm, compare and analyze the strain and deformation during the measurement experiment with the strength calculation results through static strength tests and flight tests, verify the accuracy of the motor beam structure design and calculation results, meeting the stiffness, strength, fatigue design requirements of the motor beam.

Key words: eVTOL; motor beam; load; structure design; test

收稿日期: 2023-10-31; 修回日期: 2024-02-22

通信作者: 陈修贤(1985-), 男, 学士。 E-mail: xiuxian. chen@volantaerotech. com

引用格式: 陈修贤, 董明, 董文俊, 等. 电动垂直起降复合翼飞行器电机臂结构设计[J]. 航空工程进展, XXXX, XX(XX): 1-7.

CHEN Xiuxian, DONG Ming, DONG Wenjun, et al. Structure design of hybrid wing eVTOL motor beam[J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, XXXX, XX(XX): 1-7. (in Chinese)

0 引 言

电动垂直起降(Electric Vertical Takeoff and Landing,简称 eVTOL)飞行器主要有多旋翼、复合 翼、倾转翼三种构型,复合翼 eVTOL 兼具直升机 和固定翼飞机的优点,可满足特殊用途需求,可以 预见,复合翼 eVTOL将成为城市空中出行重要的 组成部分。近年来,美国 Joby 公司开发了倾转翼 eVTOL飞行器,并针对其转换过程的性能进行研 究^[1-2], Beta公司和Archer公司也分别研发了其 eVTOL原型机。国内沃兰特航空、沃飞长空、峰 飞航空、时的科技、御风未来等企业分别实现了其 复合翼 eVTOL 原型机的首飞。王科雷等^[3]、张啸 迟等[4]分析了垂直起降飞行器行业趋势及总体概 念;张飞等^[5]、赵楠等^[6]分别研究了垂直起降飞行 器的气动特性;刘峰等[7]、王一为等[8]研究了机体 结构优化;周洲等^[9-10]研究了垂直起降飞行器飞行 过程。相比直升机和固定翼飞机,复合翼 eVTOL 在结构形式上增加了电机臂结构,在飞行过程中 增加了一个特殊的转换飞行阶段,需要着重考虑 电机臂在此飞行阶段的气动载荷和电机载荷。但 缺少电动垂直起降复合翼飞行器载荷计算、结构 设计和试验的研究,一旦电机臂发生结构破坏,此 电机臂上的升力单元便无法提供升力,可能导致 机毁人亡的事故。电机臂作为eVTOL的关键部 件^[11],对飞行器的安全起到关键作用,2023年8月, 英国 Vertical 的 VX4 原型机在转换阶段飞行时,由 于桨叶失效,此电机臂上拉力急剧减小,其他电机 臂上拉力增加,导致飞机迅速下降并坠毁,因此电 机臂的结构完整性至关重要。

本文针对电机臂在飞行过程中的载荷进行分析,对结构进行轻量化破损安全结构设计,降低结构重量,考虑采用混合连接的碳纤维复合材料^[12] 电机臂在飞机整个复杂的飞行过程中刚度、静强 度要求,特别是与升力单元连接的电机座疲劳特 性和结构安全性,并通过地面强度试验和飞行试 验进行验证,以表明结构设计的准确性和安全性。

1 载荷设计技术

1.1 电机臂主要工况分析

复合翼 eVTOL 飞行过程主要有五段,第一阶段为多旋翼垂起阶段,电机臂上的升力单元提供

升力把 eVTOL上升一定高度;第二阶段为转换阶 段,升力单元提供升力,同时推/拉力单元提供向 前的推/拉力,对复合翼 eVTOL加速,机翼上产生 的升力随着前进速度增大而增大,进而对升力单 元升力需求减小,直至升力单元输出升力为零;第 三阶段为固定翼飞行阶段,全部靠推/拉力单元提 供向前飞行的力,完成复合翼 eVTOL的平飞阶 段。第四阶段为反转换阶段,升力单元和推/拉力 单元同时作用,随着平飞速度的降低,推/拉力单 元需求减少直至为零,升力单元升力由零增加到 最大。第五阶段为多旋翼垂降阶段,利用电机臂 上升力单元产生的升力把复合翼 eVTOL从一定 高度降落到地面上。典型飞行剖面如图1所示,以 上五个飞行阶段中,主要的工况如表1所示。



图 1 复合翼 eVTOL 典型飞行剖面 Fig. 1 Hybrid wing eVTOL type fly flight profile

表1 飞行阶段及对应的工况

Table 1 Flight phase and corresponding load case	
飞行阶段	工况
1	1a. 螺旋桨最大拉力;1b. 电机最大扭矩。
2	2a. 前行桨叶与后行桨叶非对称弯矩。
3	3a. 最大飞行过载。
4	4a. 前行桨叶与后行桨叶非对称弯矩。
5	5a. 螺旋桨最大拉力;5b. 电机最大扭矩;5c. 最大着陆过载。

经过分析,1a与5a、1b与5b、2a与4a载荷大小 相等,3a和5c均小于1a螺旋桨最大拉力工况。本 研究主要针对螺旋桨最大拉力、电机最大扭矩、前 行桨叶与后行桨叶非对称弯矩三种严苛工况进行 分析计算。

1.2 载荷计算

根据适航法规的要求和工程实践经验,电机 的限制扭矩不得小于下列中的最大值:a)最大连续 功率的平均扭矩乘以1.25^[13];b)电机最大加速所 产生的扭矩;c)因故障或结构损坏引起的电机突 然停车产生的扭矩。根据电机性能参数和螺旋桨 特性,经计算得出本研究使用的最大电机扭矩为1 437.5 $Nm_{\,\circ}$

根据螺旋桨气动特性、空气密度及螺旋桨最 大转速1500 r/min计算得出,螺旋桨最大拉力^[14] 为5850 N。

转换阶段,随着复合翼 eVTOL 前飞速度的变 大,机翼产生的升力增加,对螺旋桨产生拉力需求 减少,螺旋桨转速减小,前行桨叶与后行桨叶非对 称弯矩为先增加后减小的趋势,如图2所示,经过 计算,在前行速度30m/s时,前行桨叶与后行桨叶 非对称弯矩为1175 Nm。螺旋桨拉力为1800 N, 电机扭矩为295 Nm,此工况为转换阶段电机臂最 严苛的工况。



curve at the transition phase

2 破损安全结构设计

2.1 电机臂结构设计

复合翼 eVTOL 飞机相比传统固定翼飞机,结 构上额外增加了多处电机臂,需要采用轻量化设 计,尽量降低电机臂的重量,除电机座外,电机臂 上所有零件采用T700级碳纤维预浸料,热压罐工 艺制造。由于电机臂上承载升力单元,如结构破 坏失去承载能力,那么 eVTOL 将失去此电机臂上 的升力,对eVTOL垂直起降产生不利影响。因此 需要采用破损安全结构设计,设计两条传力路径, 一条传力路径为上下蒙皮组成的外壳,另一条传 力路径为内部纵向、环向零件组成的骨架结构,确 保一条传力路径有损伤时,外部损伤定义为11.2J 能量冲击,内部损伤定义为直径12.7 mm孔,电机 臂仍能承受限制载荷,如图3所示。根据电机臂载 荷状态和设计多轮调整迭代,电机臂蒙皮铺层顺 序为(45/0/0/-45/90)s,骨架结构的环向零件铺层 顺序为(45/0/-45/90)s,骨架结构的纵向零件铺层 顺序为(45/0/0/-45/0/90)so



图 3 电机臂结构设计结果(未显示上蒙皮) Fig. 3 Design result of motor beam structure (upper skin hided)

2.2 电机座设计

电机安装平面变形会影响到电机的安装角度,进而影响螺旋桨拉力方向角度,对eVTOL垂直起降阶段的偏航、俯仰姿态控制影响巨大,因此需要保证电机安装平面在受到升力单元载荷时, 角度变化不大于1.5°。电机座的固有频率需与升 力单元转动频率隔开4.5 Hz^[15],防止与升力单元 一起共振,导致结构失效。电机座上部连接电机, 电机的高压线束接线柱上高的电压,需要留出至 少7.5 mm的安全距离,防止高电压击穿空气,传 递到电机臂上,导致触电事故。电机座四周与电 机臂连接,把升力单元产生的载荷传递到电机臂 上。前行桨叶与后行桨叶非对称弯矩为高周疲劳 载荷,作用在TC4钛合金电机座上,会产生疲劳问题,需要降低电机座应力水平不高于310 MPa。基于以上约束条件,通过渐进结构优化法,限制结构应力,结合有限元分析,对电机座进行设计。电机座前后与电机臂的框采用机械连接,左右侧与蒙皮采用胶接和机械连接的混合连接,加强筋与紧固件的距离需要满足安装工具空间要求,第一轮无加筋的板类零件,厚度8.2 mm,质量8.5 kg;第二轮仅纵横加筋零件,筋厚度4.2 mm,腹板厚度3 mm,质量4.4 kg;最后一轮增加斜向筋零件,如图4所示,纵横筋厚度3.4 mm,斜筋厚度2 mm,腹板厚度2.2 mm,结构质量3.28 kg。电机座拓扑优化设计结果如图4所示。



图 4 电机座拓扑优化设计结果 Fig. 4 Topology optimization design results of motor seat

3 仿真分析

3.1 螺旋桨最大拉力,电机最大扭矩分析 结果

根据1.2节载荷计算结果,在垂直起飞和降落 飞行阶段,螺旋桨最大拉力和电机最大扭矩同时 施加在电机座上,螺旋桨最大拉力平均施加在电 机座的连接孔上,方向沿拉力线方向;电机最大扭 矩扭转轴线与拉力线重合。通过有限元仿真分 析,结果如图5~图6所示,在螺旋桨最大拉力和电 机最大扭矩工况下,碳纤维复合材料电机臂主方 向最大压应变2919με,最大拉应变4210με,分别 小于2.1节碳纤维铺层冲击后压缩许用应变 3210με和开孔拉伸许用应变4900με;TC4钛合 金电机座最大应力265.1 MPa,小于材料标准中的 材料无限寿命应力310 MPa,电机座安装平面角度 变化1.13°,满足要求。



Y Z X

图 5 电机臂受最大拉力与最大扭矩分析结果(单位:με) Fig. 5 Analysis results of maximum tension and maximum torque on the motor beam (unit:με)



图 6 电机座受最大拉力与最大扭矩分析结果(unit:MPa) Fig. 6 Analysis results of maximum tension and maximum torque on the motor seat (unit:MPa)

3.2 前行桨叶与后行桨叶非对称弯矩分析 结果

在转换阶段和反转换阶段,电机臂承受前行 桨叶与后行桨叶非对称弯矩和桨叶转动时产生的 拉力共同作用,升力单元的螺旋桨每旋转一圈产 生两次疲劳,复合翼 eVTOL设计寿命为20000次 起落,单次起落转换阶段和非转换阶段时间共 60 s,升力单元螺旋桨平均转速750 r/min,共产生 3000万次交变载荷,因此电机座需按无限寿命设 计。按照1.2节计算载荷,非对称弯矩、螺旋桨拉 力、电机扭矩加载到电机座的连接点上,分析结果 如图7~图8所示,碳纤维复合材料电机臂主方向 最大压应变2969 με,最大拉应变3444 με;钛合金 电机座最大应力289.8 MPa,电机座安装平面角度 变化1.02°,满足要求。



YZ ×

图 7 电机臂受非对称弯矩分析结果(单位:με) Fig. 7 Analysis results of asymmetric bending moment on the motor beam (unit:με)



图 8 电机座受非对称弯矩分析结果(单位:MPa) Fig. 8 Analysis results of asymmetric bending moment on the motor seat (unit:MPa)

4 试验验证

4.1 地面试验方案及加载工装

设计地面试验方案为复合翼 eVTOL结构总 装后,整机放置在地面上,在电机座上安装加载支 座,如图9所示,沿着支座轴向采用杠杆系统^[16]进 行加载,同时机翼上部加载不超过0.67倍机翼下 弯试验载荷沙袋^[17],防止整机倾倒。监测电机臂 端框底部变形,根据有限元分析结果,在下蒙皮应 变最大处附近平缓区域贴应变片,检测蒙皮上 应变。



图 9 电机座最大拉力加载工装 Fig. 9 Loading fixture Of maximum tension on the motor seat

4.2 地面加载载荷及结果分析

电机臂最大拉力加载载荷沿着电机座轴心方向,利用杠杆转换加载方向,通过在吊篮里逐级增加沙袋方式进行加载,限制载荷为5850N,测量电机臂端框底部位移,结果如图10所示,蒙皮在应变片处的应变,结果如图11所示,实测位移与理论位移,实测应变与理论应变偏差在10%之内,在150%限制载荷时,结构未破坏,满足要求。



4.3 飞行试验验证

本电机臂结构应用于沃兰特 VE25 电动垂直 起降复合翼飞行器上,完成了完整的垂起、转换、 固定翼飞行、反转换、垂降飞行过程,结构完好无 损伤,VE25 电动垂直起降复合翼飞行器在空中飞 行状态如图 12 所示。



图 12 VE25飞行试验 Fig. 12 VE25 flight test

5 结 论

1)复合翼 eVTOL 电机臂设计应考虑螺旋桨 最大拉力、电机最大扭矩、前行桨叶与后行桨叶非 对称弯矩工况。

2)碳纤维复合材料电机臂显著降低结构重量
 的同时,满足电机臂刚度、强度要求。

3)通过电机臂最大拉力试验,表明电机臂结构设计满足静强度设计要求。

4) 建议电机座按照刚度和无限寿命设计以满 足复合翼 eVTOL长寿命多航时使用要求。

本文仅对电机臂的静强度疲劳强度进行了研究,复合翼 eVTOL 电机臂的振动为较严苛的工况,后续将通过模态分离理论和实物振动测试解 决动力系统振动激励与结构本身模态之间的耦合问题。

参考文献

- [1] BAIN J, MIKIC G V, STOLL A. Aerodynamic and acoustic design of the Joby aviation eVTOL propeller [C] // Proceedings of the Vertical Flight Society's 77th Annual Forum and Technology Display. [S.l.:s.n.], 2021: 10-14.
- [2] STOLL A, MIKIC G. Transition performance of tilt propeller aircraft[C]// VFS Forum. [S.l.: s.n.], 2022: 78.
- [3] 王科雷,周洲,马悦文,等.垂直起降固定翼无人机技术发展及趋势分析[J]. 航空工程进展,2022,13(5):1-13.
 WANG Kelei, ZHOU Zhou, MA Yuewen, et al. Technical development and trend analysis of VTOL fixed wing unmanned aerial vehicle[J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2022, 13(5):1-13. (in Chinese)
- [4] 张啸迟,万志强,章异嬴,等.旋翼固定翼复合式垂直起降 飞行器概念设计研究[J]. 航空学报,2016,37(1):14-21.

ZHANG Xiaochi, WAN Zhiqiang, ZHANG Yiying, et al. Research on conceptual design of rotor fixed wing hybrid vertical takeoff and landing aircraft[J]. Acta Aeronautica et Astronautica Sinica, 2016, 37(1): 14-21. (in Chinese)

- [5] 张飞,王云,孙一方,等. 垂直起降固定翼无人机的翼尖垂 尾设计分析[J]. 航空工程进展, 2019, 10(5): 628-633.
 ZHANG Fei, WANG Yun, SUN Yifang, et al. Design and analysis of wing tip and vertical tail of VTOL fixed wing unmanned aerial vehicle[J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2019, 10(5): 628-633. (in Chinese)
- [6] 赵楠,张志强,孙巍伟.基于CFD方法的垂直起降飞行器 气动设计与分析[J].液压与气动,2023,47(4):132-140. ZHAO Nan, ZHANG Zhiqiang, SUN Weiwei. Aerodynamic design and analysis of vertical takeoff and landing aircraft based on CFD method[J]. Chinese Hydraulics & Pneumatics, 2023, 47(4): 132-140. (in Chinese)
- [7] 刘峰,喻辉,高鸿渐,等.重载四旋翼无人机结构优化设计与强度计算[J].航空工程进展,2018,9(1):99-106.
 LIU Feng, YU Hui, GAO Hongjian, et al. Structural optimization design and strength calculation of heavy-duty quad-copter unmanned aerial vehicle[J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2018,9(1):99-106. (in Chinese)
- [8] 王一为, 雷锐午, 汪辉. 飞翼布局飞行器结构拓扑优化设计[J]. 北京航空航天大学学报, 2023, 49(2): 9-15.
 WANG Yiwei, LEI Ruiwu, WANG Hui. Topological optimization design of flying wing layout aircraft structure [J]. Journal of Beijing University of Aeronautics and Astronautics, 2023, 49(2): 9-15. (in Chinese)
- [9] 王春阳,周洲.涵道式垂直起降固定翼无人机过渡走廊研究[J].航空工程进展,2022,13(1):42-50.
 WANG Chunyang, ZHOU Zhou. Research on transition corridor of ducted VTOL fixed wing unmanned aerial vehicle
 [J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2022, 13(1):42-50. (in Chinese)
- [10] 程宇轩,周洲,王科雷.分布式推进垂直起降固定翼的过渡走廊边界研究[J].西北工业大学学报,2022,40(6): 1195-1203.

CHENG Yuxuan, ZHOU Zhou, WANG Kelei. Research on the transition corridor boundary of distributed propulsion vertical takeoff and landing fixed wings[J]. Journal of Northwestern Polytechnical University, 2022, 40 (6) : 1195-1203. (in Chinese)

[11] 方宜武. 一种用于安装旋翼的撑杆及飞行器:
 202110400262.7[P]. 2021-04-14.
 FANG Yiwu. A support boom and aircraft used for install-

ing lift rotors: 202110400262.7[P]. 2021-04-14. (in Chi-

nese)

- [12] 邹鹏, 倪迎鸽, 毕雪, 等. 胶螺混合连接在复合材料结构中的研究进展[J]. 航空工程进展, 2021, 12(1): 1-12.
 ZOU Peng, NI Yingge, BI Xue, et al. Research progress of bond bolt hybrid connection in composite material structures
 [J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2021, 12(1): 1-12. (in Chinese)
- [13] 中国民用航空局.正常类、实用类、特技类和通勤类飞机适航规定:CCAR-23-R3[S].北京:中国民用航空局,2004.
 Civil Aviation Administration of China. Airworthiness regulations for normal, practical, stunt, and commuting aircraft: CCAR-23-R3[S]. Beijing: Civil Aviation Administration of China, 2004. (in Chinese)
- [14] LEISHMAN J G. Principles of helicopter aerodynamics[M]. 2nd ed. New York: Cambridge University Press, 2006: 67.

- [15] 谭祥军.从这里学NVH-噪声、振动、模态分析的入门与进阶[M].北京:机械工业出版社,2018:164.
 TAN Xiangjun. Learn NVH from here-introduction and advancement of noise, vibration, and modal analysis[M]. Beijing: China Machine Press, 2018: 164. (in Chinese)
- [16] YANG K, GUO Y L, LI D H, et al. Design and static testing of wing structure of a composite four-seater electric aircraft[J]. Sci Eng Compos Mater, 2020, 27: 258–263.
- [17] 毛一青,杨飞,王乐. M2飞机的复合材料机翼静强度载荷 及试验研究[J]. 航空工程进展, 2019, 10(5): 643-649.
 MAO Yiqing, YANG Fei, WANG Le. Static strength load and experimental study on composite wing of M2 aircraft
 [J]. Advances in Aeronautical Science and Engineering, 2019, 10(5): 643-649. (in Chinese)

(编辑:马文静)