# 工艺参数对 2024 铝合金 T 型接头搅拌摩擦焊接质量的影响研究

#### 陈志强

(张家界航空工业职业技术学院 湖南 张家界 427000)

摘要:本文通过实验研究 10mm 厚 2024 铝合金 T 型接头搅拌摩擦焊 (FSW) 焊接工艺,分析焊接参数对焊缝形貌和力学性能的影响,研究了搅拌头形状尺寸、搅拌头转速、焊接速度、下压量、主轴倾角、垫块圆角半径等焊接工艺参数对焊接质量的影响。结果表明,焊接质量是多种参数共同作用的结果,合适的焊接工艺参数能够获得高质量的焊缝,同时提高焊接强度和延展性。本文对 2024 铝合金 T 型接头搅拌摩擦焊焊接工艺的研究有一定的参考价值。

关键词: 搅拌摩擦焊; T型接头; 焊接工艺参数

# 1 实验背景

2024 铝合金是一种高强度、耐蚀性良好的铝 - 铜 - 镁系合金,广泛应用于航空航天领域 [1]。但是,2024 铝合金由于含有较多的 Cu 元素,在传统的熔化焊接过程中容易产生液相分离和热裂纹等缺陷。因此,搅拌摩擦焊为 2024 铝合金的连接提供了一种有效的解决方案。搅拌摩擦焊(Friction Stir Welding,FSW)是一种固相焊接技术,它利用高速旋转的搅拌针在被焊材料上产生热量和塑性变形,使被焊材料达到固相连接的状态 [2]。FSW 具有低热输入、无熔池、无气孔、无裂纹等优点,适用于高强度、难焊的铝合金等轻质材料的连接 [3]。T型接头是机械工程结构中应用最广泛的焊接接头形式之一,它不仅可以承受单向应力还能承载复合应力 [2],飞机、汽车、高速列车等的钣金结构中多采用 T 型接头的壁板 + 加强筋结构,T 型接头搅拌摩擦焊接工艺研究在相关领域具有工程应用价值。

#### 2 实验材料与方法

本研究的实验材料为2024-T4铝合金,采

用 搭 接式 T 型 接 头,两 板 的 加 工 尺 寸 均 为  $300 \text{mm} \times 120 \text{mm} \times 10 \text{mm}$  板材。 为减少组织变化对实验带来的影响,采用线切割进行板件的加工,实验设备采用数控式搅拌摩擦焊机型号为 JF-FSW-003,焊接工艺参数搅拌头旋转速度  $1200 \sim 1500 \text{r/min}$ ,焊接速度  $60 \sim 100 \text{mm/min}$ ,下压量  $0.1 \sim 0.5 \text{mm}$ ,主轴倾角  $0 \sim 7^\circ$  ,垫块的圆角半径  $0 \sim 5 \text{mm}$ ,详细的焊接工艺参数与对应的编号如表 1 所示。焊接后焊接接头进行强度性能试验,测量相关性能参数,拉伸试样尺寸如图 1 所示。

# 3 实验结果与分析

下文分别对搅拌头的形状尺寸、焊接工艺参数对 接头性能的影响进行分析。

#### 3.1 搅拌头的形状尺寸对接头性能的影响

#### 3.1.1 轴肩尺寸及结构

轴肩的作用是通过与工件摩擦产生大量的热能, 使金属软化,并持续施加压力包拢塑性金属。平板 对接时,轴肩直径、搅拌针直径和板厚之间存在线 性关系<sup>[4]</sup>,经研究T型接头的轴肩直径、搅拌针直

表 1 焊接工艺参数与接头编号

接头编号	转速 n/(r/min)	焊接速度 v/ (mm/min)	搅拌头形状编号	下压量 h/mm	倾斜角 θ/°	圆角半径 R/mm
A1 ~ 3	1500	60, 80, 100	4	0.4	3	3
B1 ~ 3	1200	60, 80, 100	4	0.4	3	3
C1 ~ 3	1200	80	1, 2, 3	0.4	3	3
D1 ~ 4	1200	80	4	0.1, 0.2, 0.3, 0.5	3	3
E1 ~ 4	1200	80	4	0.4	0, 1, 5, 7	3
F1 ~ 3	1200	80	4	0.4	3	0, 1, 5

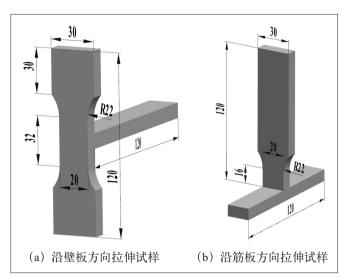


图 1 拉伸试样尺寸规格

径和板厚之间仍然存在近似线性匹配关系。轴肩直 径与搅拌针直径的比值约为3,若比值过小,产生的 摩擦热不足,金属塑化不充分从而易产生焊接缺陷; 若比值过大,产生热量过多,则易出现接头弱化等 缺陷。

本文研究的轴肩端面形状主要采用平面和凹面两 种,研究表明,凹面轴肩相较于平面轴肩顶锻作用 更强,对塑性金属的流动包拢效果更好,配合一定

的主轴倾角,不易造成流动 性金属材料的溢出。常见的 轴肩结构如图 2 所示。从加 工性和经济性考虑,端面结 构选用光面(第一个)和同 心圆(最后一个)两种结构 的轴肩应用较广, 同心圆轴 肩较光面轴肩而言, 增大了 与焊接表面的接触面积,提 高了焊接时的闭合性,能有 效地提升塑性金属的流动 性,进而拥有更宽的工艺范 围。

# 3.1.2 搅拌针的尺寸及结构 搅拌针的作用是使高塑 性状态下的金属沿着焊接方 向从前往后和上下往复运 动。本研究主要采用的搅拌 针的形状结构如图 3 所示。 经研究,圆锥形搅拌针与圆 图3 搅拌针结构示意图

柱形搅拌针相比较可以减少与固定夹具倒角部位的 碰撞概率,可以显著增加金属沿搅拌针轴向的流动 效果; 3P 圆锥带螺纹形搅拌针较其他三种形状的搅 拌针更能产生强烈的塑性变形和搅拌效果, 在焊缝 周围形成细小的晶粒和均匀的组织,

通过文献研究和大量实验表明, 搅拌针长度应略 小于焊件厚度, 其与轴肩直径之比约为1:3为好, 搅拌针的直径一般为待焊工件厚度的 0.9~1.1 倍, 搅拌针直径越大焊缝底部热输入越多, 但与夹具发 生碰撞的概率增加。相较于搅拌针的直径,搅拌针 的长度对热输入量的影响较小。对于 T 型接头而言, 搅拌针的长度略长于待焊工件厚度,一般为待焊工 件厚度的 1.1~1.2 倍,过长的搅拌针会使得沿筋板 方向的接头强度下降。

#### 3.2 焊接工艺参数对接头性能的影响

#### 3.2.1 搅拌头转速 n 和焊接速度 v

研究表明, n/v 比值对焊缝表面成形质量与力学 性能影响较大, 搅拌头旋转速度和焊接速度匹配合 适可以获得较好的表面质量和焊接质量。n/v 比值较 大时, 热输入较大导致焊核区晶粒变粗从而影响接 头性能; n/v 比值较小, 热输入较小塑性金属的流动 性降低搅拌针的搅拌效果不充分, 弱结合缺陷愈发

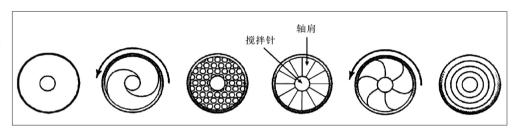
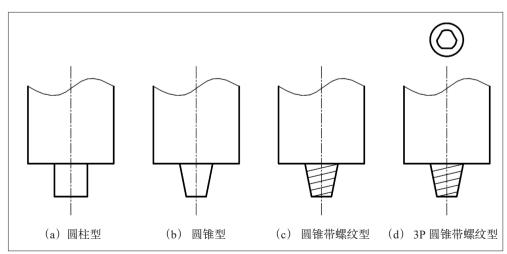


图 2 轴肩结构示意图



明显, 抗拉强度逐渐下降; n/v 比值进一步变小时, 热输入持续减小, 除弱结合外, 还有隧道等缺陷出现, 最终导致抗拉强度快速下降。 n/v 比值在 12 ~ 15 范围内能获得较好的接头。

#### 3.2.2 主轴倾角 θ

主轴倾角  $\theta$  对接头成形有很大的影响,当主轴倾角较小时,轴肩后沿对热塑性金属材料的压力不够,致使焊缝表面粗糙,两侧飞边较多,接头强度较低;当主轴倾角较大时,轴肩前沿与热塑性金属的摩擦热不足,在后退侧产生单侧飞边,倾角的增大同时使焊缝凹陷增加,焊缝减薄量增加,使强度降低。通过文献和实验研究表明,倾角  $\theta$  保持在  $3^{\circ} \sim 5^{\circ}$  可使得焊缝成形较好,接头强度较高。主轴倾角示意图如图 4 所示。

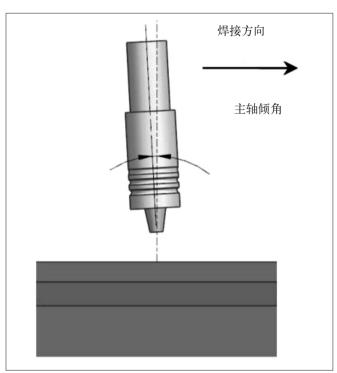


图 4 主轴倾角示意图

## 3.2.3 下压量 h

下压量 h 是搅拌头施加在工件上的垂直力的大小,下压量 h 的大小对于焊接头的形貌、变形程度、塑性流动和金属流动状态都有影响。经研究表明,下压量 h 在  $0.2 \sim 0.4$ mm 时,接头形貌和力学性能较好,下压量过小,顶锻力不足,金属的塑化和流动性效果较差,接头力学性能不高,下压量过大,飞边严重,壁板减薄,热输入量增加组织粗大,接头力学性能下降。

#### 3.2.4 圆角半径 R

T型接头搅拌摩擦焊中圆角的作用是可以加强接头的承载能力,圆角可以减小搅拌摩擦焊接头处的应力集中,从而降低接头产生的残余应力,提高接头的抗拉强度和疲劳寿命。圆角过小时,与搅拌针的碰撞概率增加,应力集中程度相对较高;圆角过大时,倒角垫块与工件之间的间隙更大,需要填充的金属越多,在前进侧易产生隧道缺陷。焊接工艺参数不当时,在圆角处易产生结合线缺陷等,从而降低接头的强度。板厚10mm的T型接头,圆角半径R在1~3mm,接头性能较好。垫块圆角如图5所示。

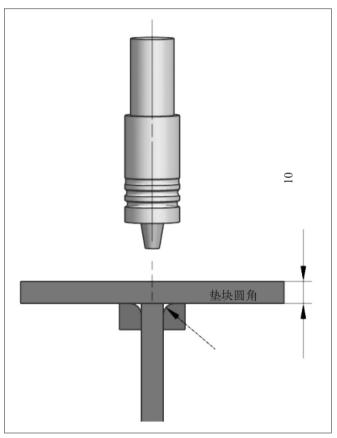


图 5 垫块圆角

## 4 结语

本文针对工艺参数对 2024 铝合金 T 型接头 搅拌摩擦焊接质量的影响进行了研究,得出以下 结论:

(1) 搅拌头的形状与尺寸对搅拌摩擦焊接质量影响较明显,不同的结构和尺寸会影响热输入的大小、 金属塑化与流动性,晶粒的尺寸和组织的分布。在 选择搅拌头的形状与尺寸时,应当根据所要焊接材料的性质、板厚、加工成本以及焊接工艺参数等因素综合考虑,进行实验和优化,并根据实际应用场景的要求进行适当调整。

(2) 焊接工艺参数的合理选择对焊接质量起决定性作用,主要参数有搅拌头转速和焊接速度,这也是国内外学者研究的重点。在其他条件选定的情况下,探索合适的工艺参数规范优化焊接工艺。此外还有主轴倾角、下压量、圆角半径等参数也是获得优质焊缝的关键,各参数之间相互影响共同作用。

基金项目: 湖南省教育厅科学研究项目: 2024 铝合金 T 型接头搅拌摩擦焊焊接工艺研究(20C1890)。

# 参考文献:

[1] 王进军,王桂珍,刘鹏,等.2024 铝合金搅拌摩擦焊接头组织结构及力学性能[J]. 电焊机,2015,45(06):86-90.

[2] 刘德佳,丁江灏,涂文兵,等.T型接头搅拌摩擦焊接的研究进展[J].材料导报,2016,30(23):68-73.

[3]I. RADISAVLJEVIC, A. ZIVKOVIC, N. RADOVIC, V. GRABULOV. 搅拌摩擦焊工艺参数对 2024-T351 铝合金搭接焊接头成形质量和力学性能的影响(英文)[J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China, 2013, 23(12):3525-3539.

[4] 高守栋.基于热力耦合分析的搅拌头结构设计及接头组织研究[D].哈尔滨:哈尔滨工业大学,2021.

**作者简介**: 陈志强(1982.09-), 男,汉族,江西景德镇人,硕士研究生,副教授,研究方向: 机械设计与制造。

