₩ 热处理温度及冷却速度对 Ti6Al4V组织和力学性能的影响

杨宝震1 田欣洋2

2023年4月5日

¹ **》**:新疆大学机械工程学院教师 ² **ズ**:新疆大学机械工程学院本科学生

摘要

Ti6Al4V 合金又名 TC4 合金,拥有较好的塑韧性、耐热性、成形性、耐蚀性等,在机械、军事、航空航天等领域获得了极为广泛的应用。但 TC4 合金仍存在硬度较低、摩擦磨损系数高、耐磨性能差、较低的塑韧性和力学性能上的各向异性等缺点,制约了其进一步的应用。结构决定组织,组织决定性能。合金的显微组织显然不能轻易被各种冷塑性变形所改变,而热处理恰恰具有这种控制结构、组织的能力。热处理制度的不同会带来不同的组织,进而得到各异的性能。对 Ti6Al4V 合金而言,普通处理方式得到的合金存在着硬度低、摩擦性能差的缺点,经过调研 Ti6Al4V 合金近几十年的研究可以发现固溶 + 时效处理是一种不错的强化手段,可以很好地调控合金的显微组织,提高强度、硬度与耐磨性,从而大幅改善构件的性能。

本文通过固溶时效处理 Ti6Al4V 合金的强度性能研究,分析了不同固溶时效工艺参数下处理 Ti6Al4V 合金的力学性能,旨在确定最佳的固溶温度、时效温度、失效时间等参数,为工程应用提供参考。本文全面系统地描述了 950 ℃附近固溶处理、550℃附近时效处理所得的 Ti6Al4V 合金在室温下 10 240N 施加载荷范围内的力学性能与组织特征。在不同的参数下,确定合金的强度、硬度等力学参数,分析高性能的 Ti6Al4V 合金所处的工艺参数范围。并结合金相特征和电子显微镜分析测试结果,通过分析合金微观组织特征和力学性能变化,探索固溶体组织转变的机理。主要研究成果如下¹:

- 1. (从热处理制度) 在 950℃ 进行固溶、550℃ 进行时效处理时可以得到合金 最佳的力学性能。
- 2. (从微观组织)冷却速率越高,得到组织所含 β 相含量越多,综合性能越好。
- 3. (从转变机理) 时效时间越久,亚稳定 β 相分解的就越充分,得到的组织性能更好。

关键字: 热处理, 固溶, 时效, 组织, 钛合金, 工艺

^{1 ◇}以下几点为胡诌,待实验结束后再整理之!

目 录

第一章	引言・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
1.1	钛工业的发展历程与国内外现状	1
	1.1.1 钛与钛合金的特点	1
	1.1.2 国外发展 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2
	1.1.3 国内发展 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2
	1.1.4 应用领域 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3
1.2	钛合金的分类	3
1.3	钛合金的显微组织	5
1.4	钛合金的相变 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6
1.5	Ti6Al4V 合金研究进展 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	7
1.6	研究背景意义与研究内容	7
	1.6.1 研究意义 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	7
	1.6.2 研究内容 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	8
	1.6.3 研究路线方法	8
第二章	热处理实验·····	9
2.1	TC4 型钛合金的热处理工艺 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	9
2.2	TC4 钛合金的热处理方案设计·····	9
2.3	TC4 钛合金的热处理方案实验过程 · · · · · · · · · · · · · 1	0
	2.3.1 实验材料 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0
	2.3.2 实验过程 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0
2.4	小结······· 1	0
第三章	力学性能实验与组织表征······1	2
3.1	TC4 钛合金的力学实验过程 · · · · · · · · · · · · · · · · · 1	2
3.2	TC4 钛合金的显微组织表征 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2
3.3	小结	2
第四章	综合分析··········· 1	3
4.1	基于机器学习的金相组织分析	3
4.2	性能与热处理的关系	3
4.3	微观机理 \cdots \cdots 1	3
4.4	结论 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	3

插图清单	•			•		•		 	 			•				•									•					1 4
附表清单		•	•	•	•	•	•	 	 		•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		15
参考文献								 	 																					16

第一章 引言

1.1 钛工业的发展历程与国内外现状

钛(Titanium),原子序数为 22,最早于 1791 年由格雷戈尔在英国康沃尔郡发现,是一种银白色的金属,具有密度小、比强度高、耐高温、化学性质性质稳定等明显优于传统金属的特性而备受重视。钛及钛合金常用来制造飞机、火箭等航天机械,一直以来都是航空航天工业的"脊柱"之一,被誉为"太空机械"^[1]。与纯钛一同发展起来的钛合金也毫不逊色,钛合金是在纯钛的基础上添加了各种各样的合金元素而形成的合金,凭借其更高的强度、耐蚀性、抗高温性能,得到了广泛的应用,尤其是在机械制造、航空航天、化工、军工等领域,钛合金的占比更大。钛工业的发展水平在一定程度上是衡量一个国家航空航天、汽车工业等发展水平的重要标志^[2]。

1.1.1 钛与钛合金的特点

钛合金具有密度小,强度高的显著特点,相较于高强度钢而言,不仅强度相 差无几,而且还具有更大的比强度。

合金镁合金铝合金高强钢钛合金比强度16212329

表 1.1 不同合金比强度比较表

钛合金的特点如下[3]:

- 1. 熔点高,钛的熔点为 1668℃,比铁的熔点还高出 138℃。加入合金元素后可以获得极佳的热强性。
- 2. 弹性模量低,屈服强度高,适合做弹簧材料,高端赛车内部的弹簧大多数都 是由钛合金制成,它同时还具有较好的耐磨性。
- 3. 表面极易生成致密的氧化层,在氧化性或中性介质中有较强的耐腐蚀能力。
- 4. 此外还有无磁性,, 形状记忆性等优良特点。
- 5. 化学活性高,当钛加热到 500℃ 以上时,氧化膜变得稀松且易脱落,在熔融 状态下,极易发生自然。
- 6. 此外,某些钛合金还具有储氢、超导、低阻尼性,生物相容性、形状记忆、超 弹、高阻尼等特殊功能。

由于钛合金具有以上诸多特点,目前已广泛应用于自动化、能源、航空航天、 医疗卫生、汽车和家电等领域。

1.1.2 国外发展

钛工业的发展充满曲折。从钛元素的发现 (1791) 到第一次制得较纯的金属钛 (1910) 经历了 120 年的历程。又由实验室第一次获得纯钛 (1940) 到首次进行工业生产,又花费了近 30 年的时间。钛在自然界中主要以钛矿石的形式存在,如钛铁矿、金红石(TiO2)等,需要进行精炼(refining)才能获得纯金属。起初,钛的提取是通过高温还原法,但这种方法费时费力,成本高昂。直到了二十世纪四十年代,一种利用氯化钛矿与氯气进行反应来制备四氯化钛,然后通过还原反应(比如 Na、Mg等)来得到纯钛的精炼工艺方法终于以其低廉的成本、高效的回收率得到了广泛的商业化应用。

第二次世界大战之后,世界上许多国家都开始意识到钛工业的重要性,钛工业在数年间便迅速发展成为航空、航天、军事等领域的关键材料。1954年,美国成功研发出一种 Ti-6Al-4V 合金,这种合金在耐热性、强度、塑性、韧性、成形性、可焊性、耐蚀性和生物相容性方面均达到较高水平,使它成为钛工业的主要合金,并占据全部用钛量的 50%以上,可以说,许多其他型号钛合金也可以作为 Ti-6Al-4V 的改良版^[4]。

1.1.3 国内发展

我国的钛工业发展起源于 20 世纪 50 年代,在六七十年代,成为了世界上第四个拥有完整钛工业体系的国家。自 21 世纪以来我国钛工业进入高速发展阶段,产能与产量已经连续多年占据世界第一的位置,目前海绵钛产量占全球比重已经达到六成,钛加工材产量稳定增长,钛产品消费端需求旺盛^[5],无论是在生产还是在加工领域均保持在世界前列,我国已成为名副其实的世界钛工业大国。2014 年,浙江余杭高端钛材的研发投产,标志着中国彻底摆脱了对国外的依赖,填补了中国高端钛材的技术空白。^[6]

目前,我国的钛产品消费正处于上升期,如工业、航空航天、海洋船舶和体育休闲等中高端领域的钛材料的需求量平均增长约 20%,而医疗行业受疫情影响,需求有所减少,电力和制盐等行业仍有小幅增长,整体盈利水平也有所改善[7]。

此外,近年来计算机技术的发展也为钛工业带来了新的发展机遇。计算机模拟技术用于优化钛合金的生产工艺,显著提高了产品质量。邵一涛等通过采用BP人工神经网络方法建立 TC17 钛合金组织与性能的关系模型,克服了传统 BP人工神经网络训练高精度而预测低精度的过拟合问题^[8];计算机辅助设计和制

造技术也为钛制品的设计和生产带来了更多的可能,李淼泉等人对 TC6 合金叶片在等温锻造过程中初生 α 晶粒尺寸的演变进行了数值模拟^[9],将有限元法与 Yada 微观组织模型结合起来,并给出了 TC6 合金叶片在等温锻造过程中初生 α 相的分布和晶粒尺寸的变化。在未来,随着物联网、大数据、人工智能、AIGC 等技术的不断发展,钛工业也将迎来更多新的机遇和挑战。

1.1.4 应用领域

进入21世纪以来, 钛工业在多个领域遍地开花。

- 在航空航天领域中,大型客机的研制如火如荼、军机也处于过渡时期,世界航空工业对钛合金的需求也随之迅猛增长。
- 在医疗健康领域,由于钛合金生物相容性良好,可以降低人体对植入物的排斥 反应和感染风险,它也被广泛用于制造人工关节、牙科种植体和其他医疗设备。
- 在汽车制造领域,钛合金的应用主要集中在高档汽车的制造中。钛合金零部件可以减少车辆的自重,从而提高燃油效率和运行性能。同时,钛合金也具有优异的耐腐蚀性能,可以延长汽车零部件的使用寿命。
- 在建筑工程领域, 钛合金被广泛应用于大型建筑的外墙幕墙、顶棚和立面系统。钛合金具有良好的耐候性和抗腐蚀性能,可以抵御各种恶劣气候条件的侵蚀,并且具有高度的可塑性和装饰性,可以为建筑带来更加优美的外观。

1.2 钛合金的分类

由于纯钛的强度很低,限制了其在工业生产中的应用。为了满足实际生产中高强度、耐腐蚀性等要求,可以向纯钛中添加一些合金元素形成钛合金。

合金元素

工业钛合金的主要合金元素为铝、钒、钼三种,此外还有 Cr、Mn、Fe、Cu、Sn、Zr、W 等元素组成,可以根据合金元素对钛多晶型转变温度的影响可将其分为三大类: α 稳定元素、 β 稳定元素、中性元素,形成的四种类型的相图示意图如图 1.1 所示。

工业上一般根据 β 相稳定元素系数 K_{β} 来划分不同的合金元素, K_{β} 是指合金中各 β 稳定元素与各自的临界浓度的比制之和,即:

$$K_{\beta} = \frac{C_1}{C_{k1}} + \frac{C_2}{C_{k2}} + \frac{C_3}{C_{k3}} + \dots + \frac{C_n}{C_{kn}}$$

根据 β 相稳定系数划分合金类型为:

- **1.** α 型合金 K_{β} 为 $0 \sim 0.07$
- 2. 近 α 型合金 K_{β} 为 $0.07 \sim 0.25$

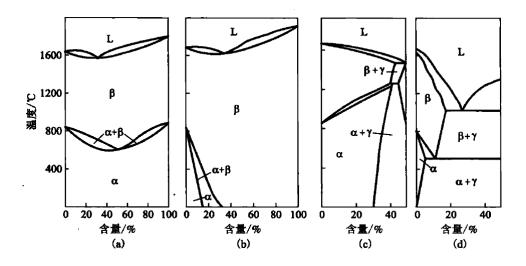


图 1.1 合金元素对钛合金相图的影响示意图

- 3. $\alpha + \beta$ 型合金 K_{β} 为 0.25 ~ 1.0
- **4.** 近 β 型合金 *K_β* 为 1.0 ~ 2.8
- 5. β型合金 K_β 为 > 2.8

(1) a型

 α 型钛合金经退火处理,其组织常以单相的 α 固溶体或者以含微量金属化合物的 α 固溶体形式存在,主要合金元素为铝、锡、锆等 α 稳定元素,并少量含有钒、钼、铌等中性元素,各个元素均可起到固溶强化的作用。

常用的 α型钛合金包括 TA1、TA2、TA7 等。

α型钛合金的β相转变温度较高,因而具有良好的热强性、高温稳定性。焊接性性能好,并在高温环境下具有极好的组织稳定性和抗蠕变性能,在低温环境下也依然保持良好的延展性,因而适合制作各种飞行器形状复杂的外层板材。但它对热处理和组织类型不敏感,故不能采用热处理的方式强化其组织^[10]。

(2) β型

 β 型钛合金中主要有钒、钼、铌、钽等 β 相稳定元素,若在合金中加入少量的铝、锆、锡,可提高 β 型钛合金的塑性并改善其热稳定性。

常见的 β型钛合金有 TB1 TB5、TB7、TB10 等。

β型钛合金的显微组织一般比 α型、α+β型钛合金的显微组织更粗大。β型钛合金常表现出良好的冷成形、冷加工性能,较好的淬火态塑性以及可焊接性,但是亚稳态 β型钛合金热稳定性较差 β型钛合金含有较高的 β稳定元素,主要分为稳定 β型钛合金和亚稳定 β型钛合金。稳定 β型钛合金在平衡状态下全部由稳定的 β相,热处理后不易产生变化。

(3) α+β型

 $\alpha+\beta$ 型钛合金经退火处理,所得到的室温组织为不同比例的 α 和 β 相。该类型的钛合金中除含有定量的铝元素外,还含有少量的其它元素。可采用适当的热处理方法对 $\alpha+\beta$ 型钛合金进行组织强化, $\alpha+\beta$ 型钛合金的强度和淬透性随着 β 相稳定元素含量增加而提高,其锻造和轧制等加工成型性能优于 α 型、 β 型钛合金。

最常用的 α+β型钛合金包括 TC4、TC6、TC12等,其中 TC4 钛合金(等轴 马氏体型两相合金)作为做早被应用的钛合金,该合金以其优越的性能占据了钛工业的大量市场,现在占到 Ti 合金总产量的 50%,占到全部 Ti 合金加工件的 95%。

从成分上来看,这类钛合金中的合金元素基本上是以铝为主要合金元素, β 稳定化元素为辅助元素。这使得 $\alpha+\beta$ 型钛合金组织变动的余地较为灵活,性能变动范围大,可以满足各种应用场合及工况要求 $^{[10]}$ 。

1.3 钛合金的显微组织

众所周知,材料的最终性能是由显微组织的形态决定的,不同的组织对应于不同的力学性能,而微观组织形态主要取决于合金的化学成分、变形工艺和热处理方式等。

前面提到过: 钛合金的基本组织是由密排六方的低温 α 相和体心立方的高温 β 相构成。而且除了少数稳定 β 型钛合金之外,体心立方的高温 β 相一般都无法保留到室温,冷却过程中会发生 β 相向 α 相的多晶转变,以片状形态从原始 β 晶界析出。片状组织由片状 α 与片状 α 之间的残余 β 相构成,由于其与母相之间存在着一定的结晶学位向关系,称为 β 转变组织。片状组织在 α + β 两相区承受足够大的塑性变形后再结晶球化得到等轴组织。因此,按照晶内 α 相的形状变化, α + β 型钓合金的显微组织大致分为 4 类:

- **等轴组织**: 在 β 转变温度以下 30 ~ 100°C 加热, 经过充分的塑性变形和再结晶 退火形成。具有较好的塑性, 延伸率和较高的断面收縮率, 且抗缺口敏感性和 热稳定性最好。综合性能好, 使用广泛。
- 网篮组织: 在 β 区加热或开始变形, 在 α + β 两相区的变形量不太大时形成。具有高的持久强度和蠕变强度, 在热强性方面具有明显的优势, 具有高的断裂韧性、低的疲劳裂纹扩展速率。缺点是塑性和热稳定性较低。
- 双态组织: 在 α + β 两相区的上部加热或者进行变形可以获得。双态组织兼顾了等轴组织和片状组织的优点,等轴 α 含量在 20% 左右的双态组织具有强度 塑性 韧性 热强性的最佳综合匹配。与片状组织相比, 双态组织具有更高的

屈服强度、塑性、热稳定性和疲劳强度; 与等轴组织相比, 双态组织具有较高的持久强度、蜻变强度和断裂韧性, 以及较低的疲劳裂纹扩展速率 $\mathrm{d}a/\mathrm{d}N$ 。

魏氏组织: 在较高温度的 β 区加热或变形量不够,时可以形成。魏氏组织具有最高的蠕变抗力、持久强度和断裂韧性,但是其致命的弱点是塑性低,尤其是断面收缩率远低于其他组织类型。类似于钢中的过热组织,在实际生产过程中没有特殊的需求应尽量避免。

机械性能	抗拉强度 σ MPa	延伸率 $\delta\%$	冲击韧性	断裂韧性
片层组织	1020	9.5	355.3	102
网篮组织	1010	13. 5	533	-
双态组织	980	13	434.3	-
等轴组织	961	16.5	473.8	58.9

表 1.2 不同组织的性能

1.4 钛合金的相变

钛合金中的相变主要包括:多晶转变、共析转变、有序化、亚稳相等稳转变、 非等温转变等。

由于 β 钛合金的用途更为广泛,本设计侧重于对 β 合金进行说明。众所周 知, β 钛合金按照亚稳定状态相组成可分为 3 类:稳定 β 型钛合金、亚稳定 β 型 钛合金和近 β 型钛合金。其中亚稳态 β 合金的综合性能最好,其相变过程也最 复杂。

亚稳定 β 相的分解

亚稳定 β 相的分解的分解过程如下:

- **1**. 当加热温度较低时,β 相将分解为无数极小的溶质原子贫化区 β' 和与其相邻的溶质原子富集区 β。
- 2. 随着加热温度升高或加热时间延长,则根据 β 相化学成分不同而从溶质原子 贫化区中析出 w 相或 α "相。
- 3. 最后在贫化区析出的 α "和 w相分解为平衡的 α 和 β 相。

出现这种逐步分解的原因就在于虽然成分范围宽广的钛合金,通过快速冷却 β 相可以保持在亚稳定状态,随后在高于室温的温度下逐渐分解,但是在温度不太高的情况下,由于密排六方点阵的 α 相在体心立方点阵的 β 相基体中生核比较困难,而一些中间分解产物比较容易生核,因此,亚稳定 β 相不能直接分解形成平衡的 α 相,而是经过一些中间分解过程,由生成的一些中间分解产物

(或称过渡相)再转变为平衡的 α 相。至于形成哪一种过渡相,取决于加热温度和合金成分。

1.5 Ti6Al4V 合金研究进展

近些年来国内对于 Ti6Al4V 合金的研究,主要在热处理工艺上取得了较多成果[11]。

- 1. 固溶处理:实施固溶处理工艺,是为了得到等轴稳定的 α 相、马氏体弥散的 [′]相、亚稳定状态的 β 相,等轴的 α 相能够让合金的力学性能得到综合性的提升,马氏体弥散的 [′]相能够让合金,在强度、硬度上得到提高,塑性、韧性被降低^[12]。
- 2. 时效处理:有研究^[13]发现,次生的 α 相体积分数在 TC4 钛合金中,会对屈服强度产生很大的影响。在条件相等的情况之下,时效温度越低组织越小,时效温度高低组织越大。研究人员主要是通过控制参数,来影响对次生 α 相的含量,从而来实现 TC4 钛合金在力学的性能上得到更好的提升。
- 3. 深冷处理: 深冷处理是近些年来新兴的一种处理工艺,其可以对金属内部的组织进行改善,在进行深冷处理的时候操作比较方便,对环境也不会造成太大的污染,并且能够让在热处理之后残留的奥氏体被清除掉。实验研究发现,原始的β相会在深冷处理的过程当中,逐渐的向α、相去转变,残余应力在组织中会变少,与此同时网篮状组织的增加,会让TC4钛合金的韧性、强度、塑性,在组织上的性能得到提高。

1.6 研究背景意义与研究内容

1.6.1 研究意义

Ti6Al4V 合金具有比强度高、生物相容性好、耐高温、化学性质性质稳定,等优良特性,在航空航天、汽车工业、医疗健康领域等领域得到了广泛应用,是目前应用最广泛的钛合金。但其室温塑性较低,加工硬化能力较差,冷加工成型困难。目前相关研宄中,提升 TC4 钛合金室温塑性的手段包括添加合金元素、剧烈塑性变形和相变热处理等。其中,前两种对于塑性提升明显,但工艺复杂、成本较高[14],而第三种方法虽然工艺简单,成本低,但是合适的工艺参数很难确定。本设计的目的就是确定 Ti6Al4V 合金最佳的热处理工艺参数。

1.6.2 研究内容

本设计对 TC4 钛合金进行两相区热处理,重点研究不同固溶温度和冷却方 式、时效的温度和时间下,TC4 合金显微组织与力学性能的变化规律,重点关注 β 相稳定性变化及其对钛合金加工硬化和塑性的影响,以期为实际生产中探索高 塑性 TC4 钛合金加工工艺提供理论依据。具体的步骤是:从 Ti6Al4V 合金板材 中切取试样,采用SRJX-4-12箱式电炉进行固溶时效热处理,采取的热 处理工艺见第二节。将热处理好的试样,打磨抛光后进行腐蚀,腐蚀液的配比 Φ (HF) □φ (HNO3) □φ (H2O) = 1 □ 3 □ 7,最后在PMG3型倒置式 光学金相显微镜下进行观察拍照。室温力学性能测试在AG-I250kN精 密万能试验机上按GB/T228-2002进行试验。

1.6.3 研究路线方法

本设计采用实验 + 分析的研究方法, 热处理在SX-4-13¹箱式电阻炉中进行。 热处理完成后, 进行了断裂形态的显微组织分析、拉伸力学试验、仪器冲击试 验、X射线衍射(XRD)试验和环境扫描电子显微镜(ESEM)观察。

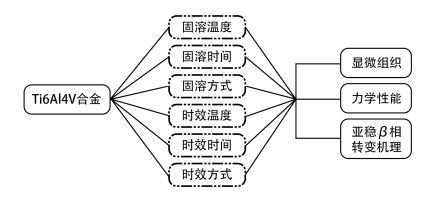


图 1.2 研究路线图

¹ 待确定

第二章 热处理实验

2.1 TC4型钛合金的热处理工艺

由节 1.2可知,钛合金可以通过各种各样的相变过程来得到不同的组织结构。因而可以设计适宜的热处理工艺参数,来获得具有高强度的显微组织,由此实现 Ti6Al4V 合金力学性能和工艺性能的改善。Ti6Al4V 合金热处理的一些特性如下:

- 1. α+β 钛合金的淬透性差,淬火热应力大,淬火时零件易翘曲。由于导热性差, 钛合金变形时易引起局部温升过高,使局部温度有可能超过β转变点而形成 魏氏组织。
- 2. 化学性质活泼。热处理时,钛合金易与氧和水蒸气反应,在工件表面形成具有一定深度的富氧层或氧化皮,使合金的性能降低。同时钛合金热处理时容易吸氡,引起氡脆。
- 3. β 转变点差异大。即使是同一成分,但由于冶炼炉次的不同,其 β 转变温度 有时差别很大。

常见的 Ti6Al4V 钛合金热处理工艺有:退火、淬火 (往往加上时效处理)、形变热处理等,不同的热处理方式得到的组织性能各异。鲁媛媛,马保飞等人研究发现在时效温度为 450、500 和 550°C 时初生 α 相的含量随温度升高逐渐增加;而在时效温度为 600°C 和 650°C 条件下初生 α 相含量因高温溶解而明显减少,β 相尺寸相应增大。当时效温度为 550°C 时,所得钛合金的显微组织最佳 [13]。刘婉颖、林元华等人通过实验发现:在 960°C/1 h + WQ 进行固溶处理和 500°C/4 h + AC 下进行时效处理得到的 Ti6Al4V 具有最佳的力学性能 [15];陈冠宇通过实验表明,在 850°C 进行退火处理时,在 600°C 进行时效处理可以使合金得到更好的耐腐蚀性能 [16];李宸宇证明 Ti6Al4V 合金在 900°C 空冷固溶两小时在 530°C 时效四小时后具有更好的强硬度,而且固溶后冷速越快,合金的强硬度越高、塑韧性越差 [17]。

2.2 TC4 钛合金的热处理方案设计

对于 α+β 型的 Ti6Al4V 钛合金的固溶时效热处理工艺而言,其主要影响参数为温度和时间,在阅读了一些前人的研究报告^{[18][19]}之后,初步确定了固溶热处理的温度为 950°C,本设计选择如下的参数来进行热处理操作,并结合正交实

验方法 L9.3.4 进行了优化,最终的热处理制度如表 2.1 所示¹

时效温度/℃ 实验编号 固溶温度/℃ 处理时间/h 冷却方法 处理时间/h 冷却方法 1 910 1 WQ 510 1 AC 2 910 FC 590 2 AC1 3 液氮 910 1 550 3 AC3 4 950 1 WQ 590 AC5 950 1 FC 550 1 AC 6 950 1 液氮 510 2 AC 7 990 550 2 AC1 WQ 3 8 990 1 FC AC 510 9 990 1 液氮 590 1 AC

表 2.1 Ti6Al4V 合金的热处理制度

2.3 TC4 钛合金的热处理方案实验过程

2.3.1 实验材料

实验用的是真空自耗两次熔炼所得的钛合金板,其化学成分参数与室温(20°C)力学性能参数如表 2.2 与表 2.3 所示:

元素 (%) Al V C Η 其他杂质 Fe O N 实际含量 6.12 4.06 0.13 0.012 0.112 0.009 0.004 ≤ 0.4 标准要求 $5.5 \sim 6.75$ $3.5 \sim 4.5$ ≤ 0.05 ≤ 0.30 ≤ 0.20 ≤ 0.03 ≤ 0.015

表 2.2 试样的化学成分参数

表 2.3 试样的力学性能参数

力学性能	抗拉强度 Mpa	屈服强度 Mpa	断后伸长率 %
实测值	983	902	13
标准值	≥ 895	≥ 830	≥ 10

为了节约成本,本设计选择了尺寸较小的试样来进行实验,整体尺寸为 25mm×7.5mm 的狗骨状片体,具体参数如下图所示:

¹ 其中 WQ 表示水冷、FC 表示炉冷、AC 表示空冷。

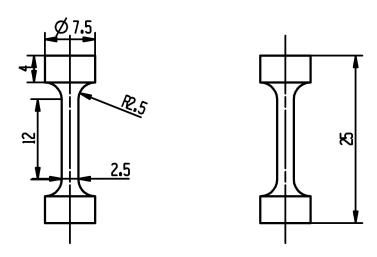


图 2.1 试样的尺寸参数

2.3.2 实验过程

2.4 小结

第三章 力学性能实验与组织表征

- 3.1 TC4 钛合金的力学实验过程
- 3.2 TC4 钛合金的显微组织表征
- 3.3 小结

第四章 综合分析

- 4.1 基于机器学习的金相组织分析
- 4.2 性能与热处理的关系
- 4.3 微观机理
- 4.4 结论

插图清单

图 1.1	合金元素对钛合金相图的影响示意图	4
图 1.2	研究路线图	8
图 2.1	试样的尺寸参数······· 1	1

附表清单

表 1.1	不同合金比强度比较表	1
表 1.2	不同组织的性能 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	6
表 2.3	Ti6Al4V 合金的热处理制度 ² ·····	10
表 2.3	试样的化学成分参数 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	10
表 2.3	试样的力学性能参数	10

² 根据正交实验方法 L9.3.4 设计

参考文献

- [1] 李玲玲. 用碘化物精炼高纯钛[J/OL]. 新疆有色金属, 2001(48). DOI: 10.1 6206/j.cnki.65-1136/tg.2001.02.015.
- [2] 马蕊王鹏, . TC4 钛合金电子束焊接头性能研究[J/OL]. 焊接技术, 2021 (20-23). DOI: 10.13846/j.cnki.cn12-1070/tg.2021.09.012.
- [3] EZUGWU E, WANG Z. Titanium alloys and their machinability—a review[J]. Journal of materials processing technology, 1997, 68(3): 262-274.
- [4] 高敬姚丽. 国内外钛合金研究发展动态[]]. 世界有色金属, 2001(4-7).
- [5] 申晨. 我国钛工业技术进展及趋势[J]. 中国金属通报, 2022(1-3).
- [6] 李梁孟祥军. 钛合金的应用现状及发展前景[J]. 钛工业进展, 2004(19-24).
- [7] GUO G Q Y. Current situation and development trend of titanium metal industry in china[J]. International Journal of Minerals, Metallurgy and Materials, 2022(599-610).
- [8] 邵一涛韩远飞 周建华王晓英; 周义刚. 基于 BP 人工神经网络的 TC17 钛合金显微组织-力学性能关系预测[]]. 稀有金属材料与工程, 2011(225-230).
- [9] 史延沛李淼泉; 罗皎. TC4 钛合金叶片锻造过程中晶粒尺寸的数值模拟 [J/OL]. 锻压装备与制造技术, 2009(101-104). DOI: 10.16316/j.issn.1672 -0121.2009.02.014.
- [10] 邢淑仪, 王世洪编. 铝合金和钛合金[M]. 北京: 机械工业出版社, 1987.10.
- [11] 郭凯何忝锜; 和蓉. TC4 钛合金热处理工艺的研究现状及进展[J]. 世界有色 金属, 2021(16-17).
- [12] 王新英谢成木. ZTC4 钛合金固溶时效热处理工艺研究[J]. 金属学报, 2002 (z1): 4.
- [13] 鲁媛媛马保飞; 刘源仁. 时效处理对 TC4 钛合金微观组织和力学性能的影响 [J/OL]. 金属热处理, 2019(34-38). DOI: 10.13251/j.issn.0254-6051.2019 .07.007.
- [14] 刘子霖. TC4 钛合金两相区热处理组织与性能研究[D]. 东南大学, 2021.
- [15] 刘婉颖陈宇海 施太和; Ambrish Singh. 不同热处理工艺对 Ti6Al4V 钛合金 微观结构和力学性能影响(英文)[J]. 稀有金属材料与工程, 2017(634-639).
- [16] 陈冠宇. 热处理工艺对 TC4 钛合金腐蚀性能的影响[D/OL]. 河北: 石家庄铁道大学, 2021. DOI: 10.27334/d.cnki.gstdy.2021.000355.
- [17] 李宸宇. 热处理对 TC4 钛合金组织结构及铣削加工性能的影响[D/OL]. 合

- 肥工业大学, 2021. DOI: 10.27101/d.cnki.ghfgu.2021.001505.
- [18] 刘磊吴建;. Ti6Al4V 钛合金不同热处理方法的试验与复合材料力学性能分析[J]. 粘接, 2022(119-123).
- [19] 冉兴李海宾 吕志刚; 李培杰. 固溶温度对 Ti6Al4V ELI 钛合金显微组织及性能的影响[J]. 钢铁钒钛, 2021(66-71).