DOI: 10. 16356/j. 1005-2615. 2018. 01. 014

氢化钛粉制备钛及 Ti-6Al-4V 钛合金粉末 冶金工艺与性能研究

亚历山大·莫利亚尔^{1,2} 田金华¹ 张莎莎^{1,2} 姚正军^{1,2} 刘子利¹ 缪 强¹ 张平则^{1,2}

- (1. 南京航空航天大学材料科学与技术学院,南京,211106;
- 2. 面向苛刻环境的材料制备与防护技术工业和信息化部重点实验室,南京,211106)

摘要:为了降低制造钛和钛合金半成品的成本,以氢化钛和氢化钛与铝-钒中间合金的混合物为原料,采用粉末冶金制备工艺分别制备了用于轧制的 TA2 和 TC4 多孔坯料,研究了热轧后合金的组织与力学性能。研究结果表明,不同形变程度(50%和 75%)的热轧工艺有效消除了残余孔隙,改变了微观结构特征(之前的 β 晶粒边界 α 相消失),极大地提高了 TA2 和 TC4 合金的强度和塑性,而且与传统工艺相比,省略了锭块熔炼步骤,降低了钛和钛合金轧制产品的价格。

关键词:钛合金;轧制;多孔坯料;微观结构;机械性能

中图分类号:TF12

文献标志码:A

文章编号:1005-2615(2018)01-0100-05

Powder Metallurgy Technology and Properties of Ti and Ti-6Al-4V Alloy Prepared Using Titanium Hydride Powder

 $OLEKSANDR\ Moliar^{1,2}\ , TIAN\ Jinhua^1\ , ZHANG\ Shasha^{1,2}\ , YAO\ Zhengjun^{1,2}\ , \\ LIU\ Zili^1\ ,\ MIAO\ Qiang^1\ , ZHANG\ Pingze^{1,2}$

(1. College of Material Science and Technology, Nanjing University of Aeronautics & Astronautics, Nanjing, 211106, China;
2. Key Laboratory of Materials Preparation and Protection for Harsh Environment, Ministry of Industry and Information Technology, Nanjing, 211106, China)

Abstract: In order to reduce the cost of manufacturing semi-finished products of titanium and titanium alloy, a mixture of titanium hydride, titanium hydride and aluminum-vanadium master alloy is used as raw material, the TA2 and TC4 porous billets for rolling are prepared by powder metallurgy process, and the microstructure and mechanical properties of the alloy after hot rolling are studied. The results show that in the hot-rolling process with different degrees of deformation (50% and 75%), the residual porosity is eliminated effectively and the microstructure characteristics are modified (the α phase formed along previous β grain boundary disappears). This results in the significant improvement of the strength and ductility of the TA2 and TC4 alloys. And compared with the traditional process, due to eliminating the ingot melting step, the price of titanium and titanium alloy rolled products is reduced.

Key words: titanium alloy; rolling; porous blank; microstructure; mechanical properties

收稿日期:2017-11-31;修订日期:2018-01-07

通信作者:亚历山大·莫利亚尔,男,特聘教授,乌克兰国家工程院通信院士,E-mail:molyar.olekcandr@i.ua。

引用格式:亚历山大·莫利亚尔,田金华,张莎莎,等. 氢化钛粉制备钛及 Ti-6Al-4V 钛合金粉末冶金工艺与性能研究 [J]. 南京航空航天大学学报,2018,50(1):100-104. OLEKSANDR Moliar,TIAN Jinhua,ZHANG Shasha, et al. Powder metallurgy technology and properties of Ti and Ti-6Al-4V alloy prepared using titanium hydride powder[J]. Journal of Nanjing University of Aeronautics,2018,50(1):100-104.

现如今金属钛和钛合金在不同的工业行业中有着相当广泛的应用。早期金属钛作为结构材料局限在航空航天领域得到广泛使用,后来钛在造船、化学机械制造、医学、体育、建筑、日用品等领域也占据了一席之地[1-2]。但是,目前钛合金产品的高价格仍然是现实中阻碍钛合金应用发展的关键因素[3-4]。

根据 Ilvin 等[5]的研究数据表明,在锭块熔炼 和半成品制备(采用当今世界上通用的真空电弧重 熔技术)上的费用占钛产品制造所有费用的62%, 这是由于钛在高温下有很高的化学活性,以及高熔 化温度和容易发生热形变[6-8]。因此,从掺杂合金 元素的钛合金中制备锭块,必须经过两次或三次重 熔,以保证里面的合金元素均匀分布;必须多次加 热到随后热转变所需的高温,以保证必要的性能要 求,这些性能由合金的化学组成、所形成的组织类 型决定[9-10]。另一方面, Ivasishin 等所做的研究工 作表明,使用以钛氢化物为初始原料的粉末冶金方 法得到的钛零件在产品数量和成本方面具有优 势[11-14]。粉末工艺在零件制备上的主要优点是跳 过锭块制备阶段,不需要后续的机械加工。然而粉 末冶金工艺需要在单相β区高温烧结,使钛合金不 可能形成物理机械性能和实用性能,以达到最佳组 合的组织[15-16]。

本文尝试通过 TiH_2 多孔烧结制备纯钛 (TA2)和合金 TC4(Ti-6Al-4V)的坯料并通过热轧工艺制备半成品,以提高钛合金的机械性能并改善其致密性,其中使用氢化物 (TiH_2) 作为原料代替钛粉末,以保证在烧结过程中粉末的冶金结合,有以下两种联结强化机制:(1)粉末表面的清洁,包括在真空条件下温度 ≥ 350 $^{\circ}$ C时,在氢化钛分解过程中释放的活性氢原子能够去除中间合金表面的氧化物;(2)由于氢化钛的四方晶格转化为 α -钛的六方晶格能提供扩散过程的激活能,从而促进原子的扩散。并且分析了在制备工艺的各个阶段中样品的孔隙率、组织结构和机械性能。

1 实 验

本文实验原料分别为钛氢化物和铝-钒中间合金 (Al-60%, V-40%) 粉末,粉末平均粒径为 $40~\mu m$ 。将钛氢化物粉末压实可以得到纯钛 (TA2)的样品。对于 TC4 合金预先将钛氢化物和中间合金放在 V 形搅拌器里搅拌,其中比例关系是:铝-钒中间合金 10% (重量分数),钛氢化物 93.75% (重量分数),随后用液压机在 150~MPa 下

压实。坯料尺寸大小为 $210 \text{ mm} \times 70 \text{ mm} \times 10 \text{ mm}$,压实后的孔隙率大约为 50%,压实后的强度可以满足后续工序的要求。

采用 CHBЛ1. 3. 1/16М1 真空炉, 压坯在 1 250 ℃温度下烧结 4 h 后得到两种合金的烧结坯 料。为了降低压制和烧结过程的成本,压制压强和 烧结温度在考虑经济效益的基础上以最低限度来 选择,组织和性能的形成在轧制阶段完成。已知当 钛合金加热到高干多晶型转变温度(对干钛 t= 882 ℃)时,在冷却过程中 α 相会在 β 晶粒的边界 处以边缘封闭的形式释放,这急剧降低了机械性 能:强度、塑性,特别是疲劳强度。为了除去α相的 边界分离并增加综合性能,只能在低于多晶转变的 温度下进行塑性变形。样品轧制的开始轧制温度 为 $t_{4.\parallel} = t_{8.\parallel 45\%} - 30$ °C (TA2: $t_{8.\parallel 45\%} = 882$ °C; $TC4: t_{84459} = 940 \%$),轧制温度的选择由以下因 素决定:变形必须尽可能地在两相区域进行,以便 为动态再结晶创造条件。形变率为50%和75%, 变形的程度由轧制设备的性能决定。

利用静水称重法分别研究样品在经过烧结和 轧制后的剩余孔隙率。机械性能的测量是在样品 的标准圆形(烧结后)和平面形(轧制后)的截面处 进行的。样品的金相分析使用 Olympus GX71 光 学显微镜。

2 结果与讨论

表 1 为在烧结后以及不同轧制程度下 TA2 和 TC4 钛合金的孔隙率。可以看出,常规粉末冶金方法(压实和烧结)制备的坯料致密度比较低。经过烧结后,TC4 合金的孔隙率为 3.5%,而 TA2 纯钛的孔隙率达到 6.5%。通过轧制形变工艺后,TA2 和 TC4 钛合金的孔隙率得到明显的降低。TC4 合金经过 75%的轧制后孔隙率由烧结状态时的 3.5% 下降到 0.2%。TA2 纯钛的孔隙率随着轧制程度的变化规律与 TC4 合金一致,轧制变形程度越高,样品的孔隙率越低。通过表 1 还可以看出,不论是烧结后还是经过轧制加工,TC4 合金的

表 1 TA2,TC4 轧件不同阶段的样品孔隙率

Tab. 1 Sample porosity of TA2, TC4 rolled pieces in different stages %

合金	孔隙率				
	烧结后	轧制 50%	轧制 75%		
TA2	6.5	2.0	0.6		
TC4	3.5	0.8	0.2		

孔隙率明显小于相同工艺条件下纯钛 TA2 的孔隙率,这是由于烧结活化引起的。

TA2和 TC4 合金在不同制备工艺阶段的机械性能如表 2 所示,其中:σ₀.2为屈服强度,σ₀ 为抗拉强度,δ 为相对延伸率,Ψ为相对截面收缩率。烧结后 TA2和 TC4 合金的抗拉强度分别为 485 和 970 MPa,延伸率分别为10.5%和12%。经过烧结后的 TA2 合金的强度和塑性尚不能满足合金的标准性能要求。TA2 纯钛经过 75% 轧制变形后,屈服强度和抗拉强度也得到了大幅提高,其塑性水平提高明显,相对延伸率从烧结状态下的 10.5%提高到 30%,相对截面收缩率从12.5%提高到 43%。强度和塑性完全满足合金的标准性能要求,TC4 合金的强度和塑性虽然符合标准性能要求,但是经过轧制变形后合金的强度和塑性同时得到了明显的提升。

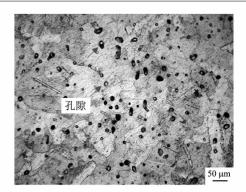
表 2 TA2,TC4 合金的机械性能(形变程度为 75%的轧制)
Tab. 2 Mechanical properties of TA2, TC4 alloys(Degree of deformation of 75% of the rolling)

合金		机械性能				
		$\sigma_{0.2}/\mathrm{MPa}$	σ_b/MPa	δ / 0 / 0	Ψ/ %	
TA2	标准	_	400~550	25.0	_	
	烧结	360	485	10.5	12.5	
	轧制	410	600	30.0	43.0	
TC4	标准	_	900~1 100	8	_	
	烧结	890	970	12	32	
	轧制	1 020	1 110	15	41	

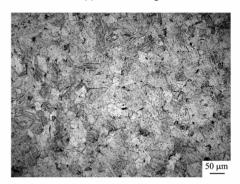
图 1 为 TA 2 合金在烧结后和轧制工艺后的金相组织图。从图 1(a)中可以看出烧结后样品有大量的孔隙存在,经过轧制变形后样品的孔隙率明显降低,轧制变形程度越高,材料的孔隙越少,与表 1 中的孔隙率测试结果一致。

图 2 对比了烧结后和烧结轧制后 TC4 合金的金相组织。从图中可以看出,样品在烧结后存在明显的孔隙,而 75%形变程度的轧制几乎完全去除了样品的孔隙。烧结后 TC4 合金的微观结构是晶粒大小为 50~100 μ m 的等轴晶粒结构。当合金在 β 区的烧结过程中,样品的微观结构形态特征为 α 相向前 β 晶粒的边界处聚集,以板状形态从 β 相内部析出 α 相(图 β 2(a))。在轧制过程中的形变能去除边界 α 相的形成,同时有效地消除孔隙(图 β 2(b)),从而能显著改善材料机械性能。

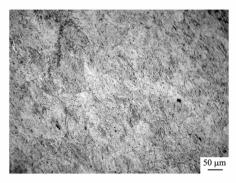
钛合金的力学性能对结构的依赖性由 Hall-Petch 定律较好地描述 $\sigma_r = \sigma_0 + kd^{-1/2}$,其中 σ_r 为 钛的屈服强度; σ_0 是基体(单晶)的流动应力; k 为 常数,取决于晶粒滑动到晶粒的交接条件; d 为平均粒度。根据 Hall-Petch 定律,晶粒尺寸的减小



(a) After sintering



(b) After rolling (50% deformation)

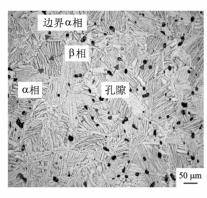


(c) After rolling (75% deformation)

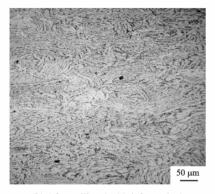
图 1 TA 2 合金的微观结构

Fig. 1 Microstructure of TA2 alloy

导致了强度的增加。但是对于钛合金来说,与多晶转变的存在有关,特别是高温β结构的物相在冷却时会形成具有不同形状的亚结构组织:如球状、板状或双峰状(双态的)。各种类型的亚结构的形成也由合金的热机械加工方式决定,并且反过来影响合金的强度和塑性特性。板状亚结构的存在增加了断裂韧性但降低了塑性,而球状亚结构增加了合金的塑性,但降低了断裂韧性,而双峰亚结构则取中间值。因此,通过形成具有前β晶粒的无边界α相的细晶粒结构的钛合金,并且提供获得球状类型亚结构的条件,可以同时提高钛合金的强度和塑性性能。在该研究中,样品经过热机械加工存在初始板状亚结构的部分转变,以形成变形结构,但是使α相的亚结构析出物获得球状组织的热力学参数,目前并未获得。



(a) After sintering



(b) After rolling (75% deformation)

图 2 合金 TC4 的微观结构 Fig. 2 Microstructure of TC4 alloy

同时,75%的形变程度并不是最佳形变程度,如果轧制设备性能更好,那么可以得到形变程度更高的轧制粉末钛合金,相应的微观结构也会更好,综合性能也会更佳。如图 3 所示为采用整体锭块轧制形变得到的合金微观结构,轧制形变程度大于75%,得到的微观结构最佳。

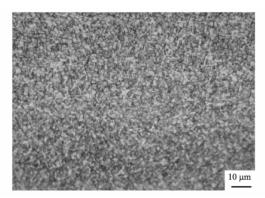


图 3 由整体锭块轧制形变得到的两相钛合金最佳球 状结构

Fig. 3 Optimum spherical structure of two-phase titanium alloy obtained by rolling deformation of the whole ingot

因此,如果将粉末钛合金进行更大程度的轧制 形变处理,那么也会得到更高的综合性能。

3 结束语

本文提出了以氢化钛为原料制备 TA2 和 TC4 钛合金半成品的工艺。研究发现,烧结后产生的孔 隙可以通过后续轧制工艺消除,并且经过轧制后合 金的强度和塑性得到极大的提高。使用烧结坯料 轧制工艺可以得到满足标准要求性能的钛和钛合 金板材。此工艺能消除粉末冶金钛的主要缺陷:残 余孔隙和β转变结构的存在。运用此工艺得到的 半成品的成本比用锭块冶炼标准工艺得到的低得 多,该研究为低成本高性能钛合金制备工艺的开发 提供了重要依据。

参考文献:

- [1] LUETJERING G, ALBRECHT J. Titanium 2003: Science and technology[C]//Proceedings 10th World Confrence on Titanium. Hamburg, Germany: Wiley-VCH, 2003:3425.
- [2] 沙爱学,王庆如,李兴无. 航空用高强度结构钛合金的研究及应用[J]. 稀有金属,2004,28(1):10-15.

 SHA Aixue, WANG Qingru, LI Xingwu. Research and application of high-strength titanium alloys used in airplane structure [J]. Chinese Journal of Rare Metals, 2004,28(1):10-15.
- [3] КОЦЮБА А А, БЫЧКОВ А С, НЕЧИПОРЕНКО О Ю И ДР. Порошковыематериалы для авиационной и ракетно-космической техники [М]. К.: КВИЦ, 2016:304.
- [4] ФЕДОРЧЕНКО И М. Важнейшие тенденции развития порошковой Металлургии [J]. Прогресс в области создания новых материалов, Порошк, Металлургия, 1989(8):23-33.
- [5] ILYIN A A, KOLACHEV B A, POLKINI S. Titanium alloys: Composition, structure, properties [M]. Moscow: VILS-MATI, 2009:520.
- [6] АБОЛИХИНА Е В, АНТОНЮК С Л, МОЛЯР А Г. Структура, прочность и пластичность полуфабрикатов из титанового сплава ВТ22 [J]. Физико-Химическая Механика Материалов, 2008(3):85-88.
- [7] 赵永庆,奚正平,曲恒磊. 我国航空用钛合金材料研究现状[J]. 航空材料学报,2003,23(S1):215-219. ZHAO Yongqing, XI Zhengping, QU Henglei. Current situation of titanium alloy materials used for national aviation[J]. Journal of Aeronautical Materials, 2003,23(S1):215-219.
- [8] BOLZONI L, RUIZ-NAVAS E M, GORDO E.

 Quantifying the properties of low-cost powder metallurgy titanium alloys[J]. Materials Science and Engi-

neering: A, 2007,687:47-53.

[9] 张颖楠,赵永庆,曲恒磊,等. 热处理对 TC21 合金显微组织和室温拉伸性能的影响[J]. 稀有金属,2004,28(1):34-38.

ZHANG Yingnan, ZHAO Yongqing, QU Henglei, et al. Effect of heat treatment on microstructure and tensile properties of TC21 alloy[J]. Chinese Journal

of Rare Metals, 2004,28(1):34-38.

- [10] 蔡建明,李臻熙,马济民,等. 航空发动机用 600 ℃高温 钛合金的研究与发展[J]. 材料导报,2005,19(1);50-53.

 CAI Jianming, LI Zhenxi, MA Jimin, et al. Research and development of 600 ℃ high temperature titanium alloys for aeroengine[J]. Materials Review, 2005,19(1);50-53.
- [11] IVASISHIN O M, SAVAKIN D G, MOXSON V S, et al. Titaniym powder metallurgy for automotives components [J]. Materials Technology: Advanced Performance Materials, 2002(4):20-25.
- [12] SHEN J, CHEN B, YE X, et al. The formation of bimodal multilayered grain structure and its effect on the mechanical properties of powder metallurgy pure

- titanium[J]. Materials & Design, 2017,116:99-108.
- [13] LIU Y, CHEN L F, TANG H P, et al. Design of powder metallurgy titanium alloys and composites [J]. Materials Science and Engineering: A, 2006, 418(1/2);25-35.
- [14] 于兰兰,毛小南,张鹏省,等. 热处理工艺对 BT22 钛 合金组织和性能的影响[J]. 稀有金属快报,2005,24 (3):21-23.
- [15] ИВАСИШИН О М, САВВАКИН Д Г, МОКСОН В И ДР. Порошковая металургия титановых сплавов с применением гидридного титана [С]// Сборники трудов международной конференции « Ті-2006 В СНГ». Россия, Г. Суздаль: Киев Наукова Думка, 2006; 32-38.
- [16] 吴杰,徐磊,郭瑞鹏,等. 粉末冶金 Ti-47Al-2Cr-2Nb-0.15B合金的制备及力学性能影响因素[J]. 材料研究学报,2015,29(2):127-134.

WU Jie, XU Lei, GUO Ruipeng, et al. Preparation of γ-TiAl alloy from powder metallurgy route and analysis of the influence factors of mechanical properties [J]. Chinese Journal of Materials Research, 2015,29(2):127-134.

(编辑: 胥橙庭)