文章编号:1004-0609(2010)S1-s0188-05

医用钛合金的微弧氧化膜层组织及其磨损性能

王艳玲, 惠松骁, 叶文君, 米绪军

(北京有色金属研究总院,北京 100088)

摘 要:采用微弧氧化方法对医用钛合金表面进行改性,利用 X 射线衍射分析(XRD)、扫描电镜(SEM)对微弧氧 化膜层的表面形貌和化学成分进行分析,通过小振幅往复摩擦磨损试验测量膜层的耐磨损性能。结果表明:钛合 金经过微弧氧化表面处理后,所得膜层存在不同尺寸的放电微孔,氧化膜内层相对外层较为致密;膜层主要由大 量金红石型 TiO₂相、非晶相 SiO₂ 及少量锐钛矿型 TiO₂相组成;与基体相比,微弧氧化膜层的初期摩擦因数从 0.7 降低至 0.1,耐磨性提高。

关键词: 钛合金; 医用钛合金; 微弧氧化; 磨损性能 中图分类号: TG146.23; TG174.45 文献标志码: A

Microstructure and its wear property of micro-arc oxidation coating on biomedical titanium alloy

WANG Yan-ling, HUI Song-xiao, YE Wen-jun, MI Xu-jun

(General Research Institute for Nonferrous Metals, Beijing 100088, China)

Abstract: The coating prepared by micro-arc oxidation (MAO) on biomedical titanium alloy was investigated. The surface morphology and chemical composition of MAO coating were analyzed by X-ray diffractometry and scanning electron microscopy (SEM). The anti-wear property of the coating was measured through small amplitude oscillatory reciprocating friction and wear test. The results show that the MAO coating has some micropores with different dimensions and the inner layer of the coating is denser compared with the outer layer. The composition of the coating comprises majority of rutile TiO_2 and amorphous phase SiO_2 . A fraction of the composition is anatase TiO_2 . The preliminary friction coefficient of the coating decreases from 0.7 to 0.1. The micro-arc oxidation treatment improves the anti-wear property of the titanium alloy.

Key words: titanium alloy; biomedical titanium alloy; micro-arc oxidation; wear property

在生物医学领域, 钛及其合金凭借高比强度、与 骨骼相近的弹性模量、良好的生物相容性和生物环境 下优良的抗腐蚀性能,在用于人体硬组织修复和替换 材料方面已逐渐成为主要的金属医用材料^[1-2]。但钛及 其合金的耐磨损性能差,生成的磨屑游离于植入体附 近,容易引起炎症。因此, 钛及其合金表面改性的研 究是十分有意义的。

微弧氧化(Microarc oxidation, MAO)是一种在 Al, Mg 和 Ti 等有色金属表面原位生长氧化物陶瓷膜的新 技术^[3-4]。本文作者主要研究一种医用钛合金 Ti-39Nb-6Zr 经过微弧氧化处理后,所得陶瓷膜层的表面形貌、 化学成分和耐磨损性能。

1 实验

1.1 实验材料及方法

原始材料为 Ti-39Nb-6Zr 钛合金厚板材,尺寸为 12 mm×90 mm×L,厚板材经过冷加工变形,变形量 为 95%,在经过冷变形加工板材上切取 20 mm×20 mm 试样,试样表面均用 1000[#]水砂纸进行打磨。

微弧氧化试验采用北京师范大学 WHYH-40 型

通信作者:王艳玲;电话:010-82241172;E-mail:sophia0825@yahoo.com.cn

40 kW 微弧氧化控制电源及装置。以碱性硅酸盐溶液 (主要为 Na₂SiO₃)作为微弧氧化电解液,微弧氧化电压 在-120~500 V 之间,工作时间为1h。微弧氧化工艺 如下:表面清洗→微弧氧化处理→清洗→烘干。

用 Philips APD10 X 射线衍射仪 Cu K_a射线分析微 弧氧化膜层相组成。管电压为 40 kV,管电流为 20 mA, 测量步长为 4 (°)/min。

在 JSM-840 型扫描电镜上观察微弧氧化膜层表面形貌,同时利用扫描电镜上附加配置 NORAN-VARTAGE-DI4105 能谱仪进行 EDS 成分分析。 在 CETR 公司 Universal Micro-Tribo-tester-2 微动 摩擦试验机上进行小振幅往复摩擦磨损试验。对磨擦 副采用直径为4mm的 GR15钢球,采用点接触进行摩 擦,法向载荷为1N,频率为1Hz,行程为4mm。使 用 Talysurf sp-120型表面形貌仪测量磨痕截面面积。

2 结果与讨论

2.1 微弧氧化膜层表面形貌分析
图 1 所示为微弧氧化膜层不同放大倍率的表面形



貌。各种特征形貌的出现与微弧氧化膜层形成机理有 很大关系。由图 1(a)可以看出,膜层由许多颗粒状物 质组成,表明粗糙度很高,膜层疏松。由图 1(b)可知, 在整体疏松氧化层局部,存在平坦光滑区域。由图 1(c) 可清晰看到,微弧氧化膜层表面是多孔的。图 1(c)不 同的是,图 1(d)中在各放电微孔之间表面有小平坦光 滑区域,这可能是图 1(b)中大的平滑区域中细小微孔 放电产生的结果。由图 1(e)可清晰观察到膜层表面由 直径 20 μm 左右和大量几微米左右的孔洞组成。在图 1(f)中,大孔洞中间又出现许多几微米甚至更小的放电 气孔,类似火山口处又出现多个喷发点,大孔洞内部 进一步放电,造成孔洞深浅、大小不一。图 1(h)所示 为典型的火山喷发式微孔放电残留形貌。

图2所示为砂轮锯断试样的原始断面形貌。图2(a) 中基体上留有清晰的砂轮锯过痕迹,而膜层没有明显 痕迹,这从基体与膜层形貌上很容易得到解释,基体 为致密金属,膜层为颗粒状陶瓷氧化物,膜层间有许 多微弧放电时留下的孔洞,孔洞使得陶瓷氧化物间结 合力降低,另外陶瓷氧化物硬度高,砂轮锯到陶瓷氧 化物时,没有直接把陶瓷氧化物锯断,而是在样品结 合力较薄弱的部位断开。图2(b)所示为陶瓷氧化物绷 断部位留下的断面形貌,这是最原始的断面形貌。图 2(c)所示为试样同一位置倾斜30°后的断面形貌。图2(d) 所示为图2(c)的局部放大图。由图2(c)和(d)可知,接 近基体处,膜层仍然有大量不同尺寸的微孔,大部分 孔洞尺寸为纳米量级,孔洞平均尺寸远小于表面膜层 孔洞尺寸,氧化膜内层相对外层较为致密。

2.2 微弧氧化膜层成分分析

用扫面电镜能谱分析微弧氧化膜层的成分,对微 弧氧化断面成分进行分析,其结果如表1所列。微弧 氧化膜层,从邻近基体处至膜层表面,依次选取3个 点,如图3中膜层截面形貌上所标位置,所选位置相 对平整,使成分点数据准确度提高。从表1可知,在 靠近界面2点处的Si元素含量已经达到34%(质量分 数),说明微弧氧化点解液中硅元素已扩散到膜内层, 且膜层中硅元素含量趋于平稳;Na和K元素从膜层 中部位置开始出现,越到膜表层含量越高。

表1 微弧氧化膜层的成分

Table 1	Chemical	compositions	of MAO	coating in Fig.3
---------	----------	--------------	--------	------------------

Point –	Mass fraction/%						
	Na	Si	Κ	Ti	Nb	Zr	
1	_	-	-	60.2	34.7	4.8	
2	_	34.0	-	40.0	23.7	1.8	
3	-	32.5	1.7	40.0	23.7	1.5	
4	5.3	43.8	10.2	26.0	13.6	-	



- 图 2 微弧氧化膜层的原始断面形貌
- Fig.2 Original cross section morphologies of MAO coating at different magnifications

用水砂纸对微弧氧化膜层打磨,磨掉表面疏松层, 剩余 30~40 μm 致密层,进行 XRD 分析,其 XRD 谱 如图 4 所示。



图 3 微弧氧化膜的断面形貌

Fig.3 Cross section morphology of MAO coating



Fig.4 XRD pattern of MAO coating

由以上分析得出, 钛合金微弧氧化陶瓷膜层含有 金红石型 TiO₂和锐钛矿型 TiO₂相。根据衍射峰相对 衍射强度可推知, 金红石含量比锐钛矿含量高。

微弧氧化膜层相组成主要为 TiO_2 ,没有探测到 Nb 的氧化物相, Nb 原子可能固溶在 TiO_2 中,因为在 锐钛矿结构的 TiO_2 中,至少 20%的 Ti 原子可以被 Nb 取代^[5]。

能谱分析显示微弧氧化膜层中硅元素含量超过 30%,图4中未出现SiO₂的衍射峰,这说明氧化膜层 中除含有金红石和锐钛矿外,还含有大量SiO₂非晶 相。SiO₂从溶体形成非晶态的临界冷却速度只有 2×10⁻⁴K/s,极易形成非晶态物质。

2.3 微弧氧化膜层耐磨损性能

微弧氧化膜层经水砂纸打磨掉疏松层,剩余 20 μm 左右的致密层,对基体和打磨后膜层进行摩擦磨 损试验,图 5 所示为基体与微弧氧化膜层摩擦因数 f 随时间的变化曲线。从图 5 观察到,基体与对磨幅之间的摩擦因数 f 为 0.7 左右 ;微弧氧化膜层样品表面与 Gr15 球对磨,摩擦初期,因数 f 仅为 0.1;2 min 后, 摩擦因数缓慢增大。

基体与打磨后微弧氧化膜层对应的磨痕截面图如 图 6 所示。由图 6(a)基体磨痕轮廓可以看出,磨损主



图 5 基体与打磨后微弧氧化膜层摩擦因数随时间的变化曲 线

Fig.5 Change of fraction coefficient with time of matrix (a) and MAO coating after polishing (b)



图 6 基体与微弧氧化膜层磨痕曲线

Fig.6 Worn-out depth curves of matrix and MAO coating: (a) Matrix; (b) MAO coating

要是微切削和犁沟磨损,这主要是因为 Gr15 的硬度 比钛合金的高一个数量级,磨痕呈现擦伤特征,磨痕 深度较深。图 6(b)所示为微弧氧化膜层的磨痕曲线。 由图 6(b)可知,膜层表面高低不平,这是因为膜层内 存在微孔。微弧氧化磨痕和基体磨痕相比,磨损面积 仅为其 3.9%,磨损量大大降低。这体现出微弧氧化陶 瓷膜能显著提高合金的耐磨损性能。

3 结论

 1) 钛合金经过微弧氧化表面处理,所得膜层存在不同尺寸的放电微孔,相对外层氧化膜内层较为致密, 作为生物医用钛合金,放电微孔的存在有利于新生骨的生长。

2) 膜层主要由大量金红石型 TiO₂相、非晶相 SiO₂ 及少量锐钛矿型 TiO₂相组成。

3) 微弧氧化膜层耐磨损性能与基体相比,初期摩擦
因数从0.7降低至0.1,大大提高合金的耐磨损性能。

REFERENCES

- BRANEMARK P, BREINE U, LINDSTORM J, et al. Intraosseous anchorage of dental prostheses: () Experimental studies[J]. Scand J Plastic Reconstr Surg, 1969, 3: 81–82.
- [2] BRANEMARK P, HANSSON B, ADELL R, et al. Osseointegrated implants in the treatment of edentulous jaw: experience from a 10-year period[J]. Scand J Reconstr Surg Suppl, 1977, 16: 1–4.
- [3] MALYSCHEV V. Mikrolichtbogen oxidation[J]. Matalloberfläche, 1995, 49(8): 606–608.
- [4] 薛文斌,邓志威,来永春,汪新福,陈如意.铝合金微弧氧化 膜的形成过程及其特性[J]. 电镀与精饰,1996,18(5):3-6.
 XUE Wen-bin, DENG Zhi-wei, LAI Yong-chun, WANG Xin-fu, CHEN Ru-yi. Formation and characteristics of coatings formed by microarc oxidation on aluminate alloy[J]. Plating and Finishing, 1996, 18(5): 3-6.
- [5] HIRSCH J. Walztexturentwicklung in Kubisch-Flächen-Zentrierten Matallen[M]. Germany: Aachen University, 1984: 292–313.

(编辑 龙怀中)