

## · 化学镀 ·

# Ni-P-PTFE 自润滑镀层的耐磨性能及其增强机理研究

## Wear Resistance and Enhanced Mechanism of Self-lubrication Ni-P-PTFE Coating

应巧宁, 李颖, 徐洪, 陈卫增, 包辉煌, 虞震富

(浙江师范大学 工学院, 浙江 金华 321004)

YING Qiae-ning, LI Ning, XU Hong, CHEN Wei-zeng, BAO Hui-huang, YU Xian-fu

(College of Engineering of Zhejiang Normal University, Jinhua 321004, China)

**摘要:** 采用化学复合技术将纳米聚四氟乙烯(PTFE)颗粒沉积到化学镀 Ni-P 镀层中。扫描电镜(SEM)表明, 镀层内 PTFE 颗粒分散均匀, 与 Ni-P 镀层结合紧密。摩擦磨损实验表明: 在 100 N 作用下, Ni-P-PTFE 镀层的摩擦因数约为 0.03, 具有良好的摩擦学性能。热处理后的摩擦磨损实验表明: 经热处理后, 镀层仍具有较低的摩擦因数和良好的耐磨损性。

**关键词:** 自润滑; Ni-P-PTFE; 复合材料; 摩擦学性能

**Abstract:** Nano polytetrafluoroethylene (PTFE) particles were deposited into electroless Ni-P coatings by electroless composite plating process. The scanning electron microscopy (SEM) indicated that PTFE particles in the coating were evenly dispersed and bound tightly with Ni-P coating. The friction and wear performance experiment showed that the friction coefficient of the Ni-P-PTFE coating was around 0.03 under 100 N, exhibiting a better tribological performance. The friction and wear performance experiment after heat treatment showed that the composite coating still had a low friction coefficient and good wear resistance after heat treatment.

**Key words:** self-lubrication; Ni-P-PTFE; composite material; tribological performance

中国分类号:TQ 153

文献标识码:A

文章编号:1000-4744(2012)02-0010-03

## 0 前言

聚四氟乙烯(PTFE)分子结构含有 13 或 15 个 [-CF<sub>2</sub>-] 基化学重复单元, 当滑动时, 在对偶面上形成一层薄的润滑膜。该润滑膜主要为碳分子结构单元, 具有自润滑特性<sup>[1]</sup>。此外, 将 PTFE 作为固体微粒进行化学复合沉积所得镀层也具有一些特殊的性能, 如耐腐蚀、耐磨损、自润滑等。化学复合镀 Ni-P-PTFE 发展较晚, 上世纪 80 年代后, 欧美各国、日本等才开始研究该技术。本文采用化学复合镀技术制备 Ni-P-PTFE 复合镀层, 考察了热处理温度、载荷以及 PTFE 的加入量对镀层摩擦学性能的影响, 并探讨了镀层中 PTFE 的增强机理。

## 1 实验

### 1.1 试样制备

试样基底为 10 mm×10 mm×10 mm 的 45° 钢方形试样, 热处理后的洛氏硬度为 45~48, 经磨削加工后起磨面的表面粗糙度为 0.8 μm。

镀液组成及工艺条件为: 硫酸镍 25 g/L, 次磷酸

钠 20 g/L, 磷酸钠 14 g/L, PTFE 8 mL/L, 稳定剂和配位剂 适量, pH 值 4.4~4.6, (85±1) °C, 1 h。

镀后试样在箱式电阻炉中经 200 °C, 300 °C, 400 °C 热处理 1 h。磨片材料为 GCr15, 磨, 回火后的洛氏硬度为 62~65。

### 1.2 镀层性能测试

摩擦磨损实验在 MM-200 型磨损试验机上进行, 采用开放式边界润滑磨损模式, 40# 机油润滑, 滴油量为 20 滴/min。上试样为往复水平移动, 移动频率为 16 次/min, 移动量为 1 mm; 下试样角速度为 200 rad/min。

试样的耐磨损性通过磨损量测量。采用 10 倍读数显微镜测量磨痕宽度, 每一磨痕测 5 次, 取平均值。通过下式计算磨损量:

$$V = \frac{B \times b}{12r} \quad (1)$$

式中: V 为磨损体积, mm<sup>3</sup>; B 为下试样宽度, 取 10 mm; b 为磨痕宽度, mm; r 为下试样半径, 取 20 mm。

使用  $1000 \text{ N} \cdot \text{mm}$  的摩擦力矩标尺测定摩擦副的摩擦力矩。通过下式计算摩擦因数：

$$\mu = \frac{T}{R \times P} \quad (2)$$

式中： $\mu$  为摩擦因数； $T$  为摩擦力矩， $\text{N} \cdot \text{m}$ ； $R$  为下试样半径，取  $0.02 \text{ m}$ ； $P$  为试样所承受的垂直载荷， $\text{N}$ 。

采用 Hitachi S-4800 型扫描电子显微镜观察镀层及磨损后的试样的表面形貌；采用 71-1 型显微硬度计测定镀层硬度，载荷为  $1 \text{ N}$ 。

### 1.3 热处理实验

PTFE 的软化点为  $325^\circ\text{C}$ ，在  $400^\circ\text{C}$  下处理较长时间将导致 PTFE 还原成气体单体；而 Ni-P 镀层经  $400^\circ\text{C} 1 \text{ h}$  热处理后，其硬度达到最大值。实验采用  $400^\circ\text{C} 1 \text{ h}$  和  $300^\circ\text{C} 2 \text{ h} + 400^\circ\text{C} 10 \text{ min}$  两种不同的热处理工艺，所得镀层的维氏硬度分别为  $1390 \text{ MPa}$  和  $3340 \text{ MPa}$ ，硬度值很接近，不同于文献[2]所提到的两步热处理能使硬度值进一步提高的说法。

## 2 结果与讨论

### 2.1 热处理温度的影响

图 1 为热处理温度对化学镀 Ni-P-PTFE 复合镀层摩擦因数和比磨损量的影响，载荷为  $100 \text{ N}$ 。由图 1 可知，镀层的摩擦因数随着热处理温度的升高而增大，而比磨损量随着热处理温度的升高而降低。镀层磨损时，PTFE 微粒直接暴露在镀层表面，在镀层与滑动摩擦面之间产生一层薄膜。这层薄膜具有良好的润滑作用且抗剪强度较弱，同时有机聚合物在滑动过程中易被剪切脱开，所以镀层的摩擦因数较低，表现出较好的摩擦学性能。经  $300^\circ\text{C}$  热处理后，镀层的耐磨性能同比提高。这是由于 PTFE 分子有一层惰性的含氟外壳，使其具有突出的不黏性，赋予该复合材料很好的抗咬合性能，这时 PTFE 的自润滑性在磨损过程中起主要作用。

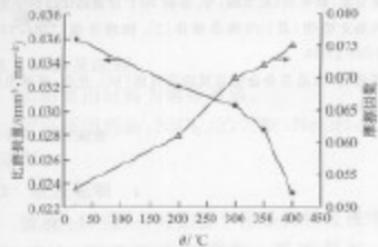


图 1 热处理温度对镀层性能的影响

图 2 为热处理温度对化学镀 Ni-P-PTFE 复合镀层表面形貌的影响。由图 2 可知：镀层未经热处理及经热处理后的表面形貌均显示出明显的“梨沟”，表面形貌以磨痕为主，且随着热处理温度的升高，磨痕变浅。经  $300^\circ\text{C} 1 \text{ h}$ 、 $400^\circ\text{C} 1 \text{ h}$  热处理后，磨痕消失明显，表明较高温度下的热处理提高了镀层的耐磨性能。同时文献[1-5]提到，Ni-P 合金镀层在  $280^\circ\text{C}$  时产生相变，生成六角亚稳相  $\alpha_1$ 、 $\alpha_2$ 、 $\alpha_3$ ，而六角结构类似石墨的层片状结构，具有相似的润滑特性；同时，PTFE 的层片状结构镶嵌在基体内，起到一定的润滑保护作用，也有利于降低镀层的磨损量，提高复合镀层的摩擦学性能。



图 2 热处理温度对镀层表面形貌的影响

### 2.2 载荷的影响

图 3 为载荷对化学镀 Ni-P-PTFE 复合镀层摩擦因数的影响。由图 3 可知：当载荷小于  $100 \text{ N}$  时，镀层的摩擦因数变化很小；当载荷超过  $100 \text{ N}$  后，镀层的摩擦因数明显增大。在较低载荷下，PTFE 发生一定的变形而形成润滑膜，该润滑膜具有良好的润滑效果；同时，PTFE 的层中结合力很强，而层间结合力较弱，易于发生错位迁移，在对偶面上形成的镀层具有良好的自润滑特性，进一步提高了镀层的摩擦磨损性能。在较高载荷下，由于 PTFE 变形过大，润滑膜被擦穿；同时，PTFE 的加入降低了镀层的硬度，使镀层的塑性变形增加，从而提高了镀层的摩擦因数。

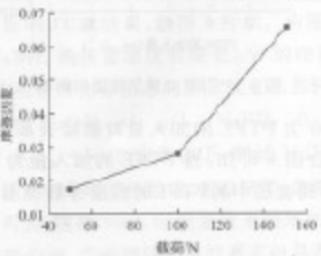


图 3 载荷对镀层摩擦因数的影响

图 4 为载荷对化学镀 Ni-P-PTFE 复合镀层表

面形貌的影响。由图 4 可知, 当载荷为 50 N 和 100 N 时, 锌层表面的磨损形貌相差不大, 均显示出明显的“梨沟”, 而当载荷为 150 N 时, 磨痕明显加深。这一变化趋势和摩擦因数的变化趋势相吻合, 即: 在高载荷的条件下, Ni-P-PTFE 复合镀层的耐磨损性能明显减弱, 这是由于镀层的硬度较低不能承受高载荷所引起的。



图 4 载荷对镀层表面形貌的影响

### 2.3 PTFE 的加入量的影响

图 5 为 PTFE 的加入量对化学镀 Ni-P-PTFE 复合镀层摩擦因数和磨损量的影响, 载荷为 100 N。由图 5 可知, 镀层的摩擦因数在 PTFE 的加入量为 8 mL/L 时最小, 磨损量也最低, 即, 此时镀层的耐磨损性能最好。镀层中 PTFE 的质量分数随镀液中 PTFE 的加入量的增大而升高后降低; 当 PTFE 的加入量为 8 mL/L 时, 沉积到镀层中的 PTFE 的质量分数达到最大值; 而后, 由于 PTFE 在溶液中团聚, 影响了其在镀层中的沉积。由于 PTFE 具有较好的润滑性能, 镀层中 PTFE 的质量分数的增大可以提高镀层的耐磨损性能。

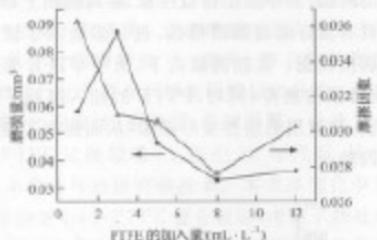


图 5 PTFE 对镀层性能的影响

图 6 为 PTFE 的加入量对镀层表面形貌的影响。结合图 5 可知: 当 PTFE 的加入量为 1 mL/L 时, 沉积到镀层中的 PTFE 的质量分数很小, 镀层表

面出现“梨沟”, 磨损较严重<sup>[3]</sup>; 当 PTFE 的加入量大于 3 mL/L 时, 锌层中 PTFE 的质量分数增大, 锌层的磨损量降低, 磨痕变浅; 当 PTFE 的加入量为 8 mL/L 时, 锌层中 PTFE 的质量分数达到最大, 磨损量进一步降低, “梨沟”变浅, 锌层表面变得光滑; 而后, 进一步增大 PTFE 的加入量, 锌层的磨损量明显增大, 磨损加剧。



图 6 PTFE 的加入量对镀层表面形貌的影响

### 3 结论

(1) 采用化学复合镀技术获得了 Ni-P-PTFE 复合镀层。热处理实验表明: 一步热处理与两步热处理所得镀层具有相近的维氏硬度。

(2) 摩擦磨损实验表明: Ni-P-PTFE 复合镀层具有良好的摩擦学性能。当 PTFE 的加入量为 8 mL/L 时, 锌层的摩擦因数最小, 磨损量最低。

(3) 热处理后的摩擦磨损实验表明: 经热处理后, 锌层仍具有较低的摩擦因数和良好的耐磨损性能。

### 参考文献:

- [1] 李凝, 黄便海. 自润湿复合镀层的摩擦学性能及强化机理分析 [J]. 电镀与环保, 2010, 30(6): 5-8.
- [2] 张永忠, 张克宁. 化学镀 Ni-P-PTFE 的工艺及性能 [J]. 动能材料, 1999, 31(1): 88-90.
- [3] Ramilko A, Miranda J C. Friction and wear of electrodeposited Ni-P and Ni-P+PTFE coatings [J]. Wear, 2005, 259(7): 828-834.
- [4] Rosset E A, Mischler S, Lendlein D. Surface chemistry effects on friction of Ni-P/PTFE composites coatings [J]. Tribology Series, 1994, 21: 329-336.
- [5] 黄金忠, 郭宗和, 吴玉琢, 等. 非晶 Ni-P 合金晶化过程中生成的六角亚稳相(Ⅲ)-六角多型体 [J]. 物理学报, 1984, 33(7): 1037-1039.
- [6] 高成晖. 非晶态合金镀及其镀层性能 [M]. 北京: 科学出版社, 2014.