

&lt;技術解說&gt;

## 크롬鍍金의 제반문제와 다공성(多孔性) 크롬에 對하여

## On Porous Chromium Plating

李 晋 燮\*

다공성(多孔性) 크롬鍍金은 우리들 주위에 널리 알려져 있지 않으나, 工業的인 產業分野에 大端히 重要的한 表面處理의 工程으로서 関連하게 되었다.

주로 적용되는 分野가 항공기나 디젤엔진의 실린더 라이너(cylinder bore)의 内面, 즉 피스톤이 왕복운동 하므로서 마찰되는 面으로서 라이너의 内面에 多孔性硬質 크롬鍍金을 하여 耐熱, 耐磨耗性을 向上 시켜서 보오링(boring) 하지 않고 長期間 使用할 수 있는 特性을 充分히 發揮 시킬 수가 있는 것이다.

다공성 크롬을 정확히 구사함에는 于先 크롬鍍金에 對한 諸般問題를 熟知하여야 할 줄로 안다.

鍍金을 分類하여 본다면

裝飾鍍金 Ni, Cr, Au, Ag 等

防蝕鍍金 Zn, Cd, Sn, Pb 等

特殊鍍金 電鑄 Cu, Ni, 工業用 Cr 等

으로 大別할 수가 있고, 여기서는 特殊鍍金中, 工業用 Cr鍍金으로서, 1920年 美國의 G. J. Sargent氏가  $\text{CrO}_3-\text{H}_2\text{SO}_4$ 浴을 提唱한 以來 50年間 別다른 發展을 뜻하고 使用하여 왔으나, 最近 自動調節高速浴(SRHS), 微細組織크롬浴(micro-crack chrome), 無孔隙組織크롬浴(crack free chrome) 等의 改良浴이 開發되어 많이 利用되고 있음을 볼 수가 있다.

특히 크롬鍍金에서 問題되는 것은 均一電着性과 被覆力으로서, 이에 영향을 주는 因子는;

- ① 一次電流分布(鍍金槽內의 幾何學的 條件)
- ② 二次電流分布(一次電流分布에 支障을 초래하는 分極現象, 가스의 기포, 浴組成과 溫度의 不均一等을 修正하여 通電한 전류 분포는 相違하게 된다)
- ③ 무수크롬( $\text{CrO}_3$ )의 농도
- ④ 황산( $\text{H}_2\text{SO}_4$ )의 농도
- ⑤ 不純物의 영향
- ⑥ 크롬鍍金의 설비와 퍼복력(걸이, 電源, 鍍金槽)

「金屬表面處理 第5卷 第1號 12페이지 참고」

우리가 일반적으로 크롬鍍金을 施設 할 時 냉크의 크기에 整流器의 容量確定을 당서릴 경우가 있으나, 大略 鍍金液 1/當 IA(암페아)로 生覺하면 된다.

다공성(多孔性) 크롬鍍金은 二次大戰中 항공기와 디젤(diesel) 엔진의 피스톤 링(piston ring)과 실린더 라이너(cylinder bore)에 사용하므로서 현저하게 알려졌다.

다공성 크롬鍍金은 보통硬質크롬鍍金 두께가 0.1 mm( $100\mu$ ) 또는 그 以上인 것이다.

硬質크롬도금을 多孔性을 가진 表面狀態로 해 주는 目的是 윤활유(lubrication oil)가 多孔性表面에 油膜이 形成되어 圓滑한 피스톤 作用을 도와 주고 局部의 인

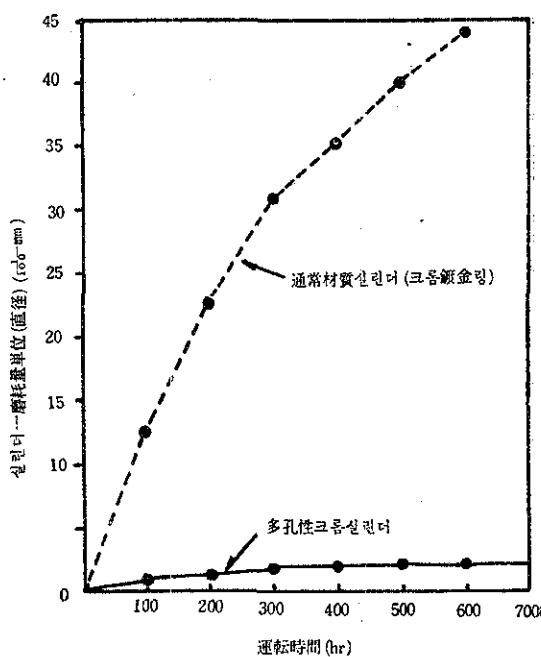


그림 1. 通常材質 실린더와 多孔性크롬  
실린더의 磨耗量

파괴 (local breakingin) 을 피하는데 절대적인 要素가 되는 것이다.

다공성 크롬鍍金의 効果는 一般的으로 使用條件, 크롬鍍金의 性質, 다공성의 상황, 鍍金面의 마무리研磨狀態 等에 의하여 左右되는 것이며, 小型漁船用 엔진의 실린더—라이나에 對한 다공성 크롬鍍金 및 通常材質 실린더의 磨耗量을 그림 1에서 볼 수가 있다.

일반적으로 使用條件이 磨耗를 많이 생기게 하는 조건은 低級연료, 低級운환유의 使用, 모래, 먼지 等이 축입되어 가동될 경우 더욱 크롬鍍金은 효과적인 것이다.

특히 注意하여야 할 것은 前處理를 정확히 行하지 않으면 大端히 우수한 密着이 悪化되어 剥離 (素地로부터 떨어지는 狀態) 하여 비리는 결과가 되는 것이다.

그리고 長時間 鍍金하는 것은 要求 두께를 1/3정도 올린 다음 표면 상태를 확인하고 再次 에칭 (etching) 시킨 다음 正電流로서 계속 作業을 하면 平滑한 表面을 얻게 된다.

최近에 使用되고 있는 改良浴도 역시 적용되며, 관리가 용이하고 電流効率이 높아 Sargent浴 보다 鍍金時間を 단축시킬 수가 있고, 硬質크롬 鍍金의 硬度 (hardness) 가 普通浴 보다 높은 表面을 얻을 수가 있는 것이다.

다공성 크롬鍍金의 工程을 보면;

前處理(研磨) → 에칭 (크롬液에서 著材 따라 時間조절) → 크롬鍍金  
→ 에칭 (다공성조직形成) → 마무리 研磨

핀홀型과 찰렐型의 組織形成은 다음 表에서 보여 준다.

有孔型	농도 $\text{CrO}_3 \text{ g/l}$	$\text{CrO}_3 : \text{H}_2\text{SO}_4$	온도	전류밀도
Pit	250	100 : 1	50	30~40 A/dm <sup>2</sup>
Channel	250	115 : 1	60	30~40 A/dm <sup>2</sup>

鍍金하기 以前의 에칭 (etching) 方法에 크롬鍍金液 내에서의 陽極에칭, 鹽酸, 黃酸, 磷酸, 菲酸 等의 陰極에칭, 鹽酸, 黃酸의 化學에칭이 있으나, 一般的으로 前者の 方法을 많이 채택하고 있는 것이다. Honing,



lapping, grinding, polishing이나 有孔形成에칭은 0.025mm (25μ) 또는 그 以下로 해준다. 마무리 honing은 하지 않는 경우도 있으나 行하게 되면 研削된 fine Cr 粒子 (particle) 을 有機용제 (organic solvent) 나 알칼리크리너 (alkaline cleaner) 로서 깨끗이 除去한다.

펫트 (pin hole) type는 온도를  $50 \pm 5^\circ\text{C}$ , 찰넬 (channel) type은  $60^\circ \sim 70^\circ\text{C}$ 로 調節하는 것이 分離하기 용이 할 것이다. 그리고 마무리에칭 (다공성 形成)의 逆電流는  $30 \text{ A/dm}^2$ 에서  $10 \sim 13$ 分,  $60 \text{ A/dm}^2$ 에서  $5 \sim 7$ 分 정도로 行하여 준다.

위의 사진은 新液이 아니고 종래 사용하던 液으로서 3價의 크롬과 不純物이 存在 하여 있고 溫度를正確하게 조절 못한 탓으로 pit와 channel이 混在하여 있음을 볼 수가 있다. 본 組織은 전자현미경으로 100倍 확대하여 촬영한 것으로서 마무리에칭 시간은  $40 \text{ A/dm}^2$ 에서 5分 정도 行한 것이다.

결론적으로 무수크롬酸과 黃酸의 比 그리고 液溫等을 正確히 調節하여 作業하므로서 우리가 要求하는 組織을 얻을 수가 있는 것이다.