

輪 箋 踏 面 电 火 花 强 化 机

人 民 鐵 道 出 版 社

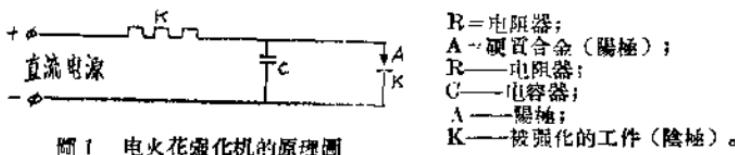
輪轂踏面電火花強化機

金屬的電火花加工是一種新的加工方法，是由蘇聯技術科學博士 B.P. 拉沙連柯和工程師 H.H. 拉砂連柯於 1935 年發明的。1945 年蘇聯首先把這方法應用到工業上。近年來獲得很大的成果。

這台輪轂踏面強化機是哈爾濱機務段與哈爾濱工業大學電加工研究室協作下，根據電火花加工原理試製成功的，在哈爾濱機務段使用一年效果良好。齊齊哈爾管理局也試作了一台，在南叉機務段使用，效果亦良好。

I. 金屬電火花強化的原理

電火花強化機的原理如圖 1 所示。



當陽極 A 與陰極 K 分離時，直流電源經過電阻器 R 給電容器 C 充電。當 A 與 K 接近時，充了電的電容器將通過 A 與 K 間的空氣隙放電，發生火花。在放電的瞬間產生高溫，硬質合金變成微粒移到被強化的工件上。這些微粒與空氣中的氮、碳和工件的金屬結合，在工件表面形成很硬的薄層。

2. 本強化機的結構和操作方法

本強化機由兩部分構成，分裝在兩個可移動的車上：一個

車上裝有鼠籠式感應電動機及并激直流，發電機的組合，作為直流電源；另一車上裝有電阻器和容電器。線路的連接方法如圖2所示。

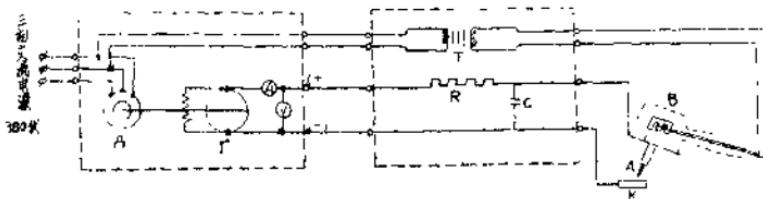


圖2. 強化機電路圖：

A——鼠籠式感應電動機（380/220伏）10安培； T——變壓器，（380/220伏）；
G——并激直流通電機（220伏10安培）； C——容電器（2000微法）；
A——直流通安培計（75安）； R——電阻器（4.4歐）；
V——直流通伏特計（230伏）； K——被強化工作；
A——硬質合金； B——振動器。

當振動器線圈接通交流電源（由變壓器供電）時，陽極A將往復運動，因此使容電器的充電和放電不斷交替進行。操作時，持握振動器手柄，使振動頭（陽極A）沿工件表面移動，並施以適當的壓力。

3. 本強化機的用途

本強化機是專為強化輪轂踏面而設計的，但也可用來強化光潔度不高的機器零件。

4. 強化後金屬表面組織的變化

我們用兩種硬質合金對兩種車輪的小塊進行強化後，金屬表面形成一層很硬的白化層，經分析得如下結果：

（1）蘇聯車輪用T15K6強化後金屬表面組織硬化：

白化層厚度 0.2~0.28公厘；

白化層硬度 $R_c = 64~66$ ；

基体硬度 $R_c = 22 \sim 25^\circ$ 。

(2) 苏联車輪用BK8强化后，金属表面組織硬化：

白化层厚度 0.18~0.25公厘；

白化层硬度 $R_c = 63 \sim 65^\circ$ ；

基体硬度 $R_c = 22 \sim 25^\circ$ 。

(3) 日本車輪用 T15K6 强化后，金属表面組織硬化：

白化层厚度 0.15~0.2公厘；

白化层硬度 $R_c = 62 \sim 65^\circ$ ；

基体硬度 $R_c = 22 \sim 25^\circ$ 。

(4) 日本車輪用 BK8 强化后，金属表面組織硬化：

白化层厚度 0.16~0.2公厘；

白化层硬度 $R_c = 63 \sim 64^\circ$ ；

基体硬度 $R_c = 22 \sim 25^\circ$ 。

附注。在車輪上进行強化时，由于散热条件較好，所得的結果可能比在小塊上进行強化时好些。

5. 实 际 收 效

哈尔滨机务段首先在 $\text{→辽}—865$ 和 $\text{→辽}—1036$ 两台机車的动輪上使用电火花加硬的。部位是均重鉄到曲拐銷 順時針方向的踏面上，其效果見下表：

| 机 車 型 号 | 加 硬 时 间 | 加硬后走行公里 | 局部磨耗深度 |
|------------------|----------|---------|--------|
| $\text{→辽}—865$ | 56年7月5日 | 128709 | 1.3 公厘 |
| $\text{→辽}—1036$ | 56年1月25日 | 155076 | 1.3 公厘 |

在未使用电火花加硬的踏面局部磨耗发展的很快，尤其是經過10次以上洗修时，局部磨耗发展速度更甚。如 $\text{→辽}—1191$ 机車走行114777公里，局部磨耗2.2公厘，因而提前进行架修。从上表可以明显地看出，經电火花加硬后，局部磨耗大大減

少。

为了减少或消除煤水車輪踏面剥離，于1957年底开始試驗，材料用硬質合金，經两个月的試驗，效果不好。以后另用鉻鎢鋼加硬，其效果見下表：

| 机車型号 | 加硬日期 | 加硬后至三月底走行公里 | 煤水車輪剥離情况 |
|---------|----------|-------------|--------------|
| →7—163 | 58年2月5日 | 17304 | 1、2、3、4軸沒有剥離 |
| →7—563 | 58年1月30日 | 12025 | 1軸沒有剥離 |
| →7—747 | 58年2月14日 | 13063 | 1、2、3、4軸沒有剥離 |
| →7—1050 | 58年3月25日 | 2321 | 1、2、3、4軸沒有剥離 |
| →7—1157 | 58年2月11日 | 20488 | 3軸沒有剥離 |

以上各台机車車輪輪箍踏面經過加硬后到1958年3月末，最少走行2321公里，最多走行 20488 公里，均未呈現有剥離現象。証实踏面加硬对防止剥離是有适当的效果。

在南叉机务段担任区段坡道平均在12%左右，因之輪箍

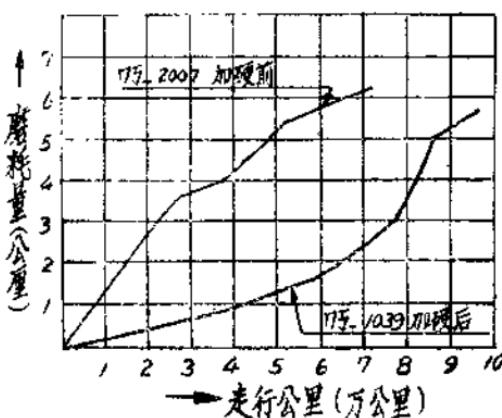


圖 3 加硬与未加硬的輪箍
踏面每万公里平均磨耗量

踏面磨耗严重，仅走行 89000 公里，即因踏面磨耗到限，需要燒錫或提前架修。使用强化机把踏面强化后，寿命平均提高 1 倍左右。如1957年强化11台机車到现在共走行了511742公里，踏面磨耗17.5公厘，平均每万公里磨耗 0.343 公厘（图3）。同时期未加硬的 9 台机車共走行281884公里，踏面磨耗18.1公厘，平均每万公里磨耗 0.644 公厘。两相比較，强化后踏面磨耗減輕了47%。踏面加硬前后每万公里磨耗量如图 1 所示。

6. 本强化机的缺点

本强化机体积大 笨重、成本費貴（約 12000 元），同时用电規格（电容、电压、电流等的大小）并不合乎理想，現哈爾濱机務段和哈爾濱工业大学电加工研究室正在研究进行改进。