



直径 950 毫米轧钢机

油膜轴承机械加工工藝試驗報告

第 49 期

第一機械工業部
機械製造與工藝科學研究院

1959.11. 北京

一、前　　言

以油膜轴承代替滚珠轴承或塑胶轴承的滑动轴承来作为轧钢机，轧辊的轴承，将能使轧钢机的使用年限大大提高，并能提高轧制精度，但由于轧钢机油膜轴承尺寸大，而精度特别高，在制造过程中不但要求高级的操作工人，而且要求高精度的机床，要使用特种的加工工艺及工艺装备，并对加工现场的周围环境亦有很严格的要求，为此，世界各国都以能否制造油膜轴承来作为衡量各国重型工业生产的技术水平。我国自解放以来，重型工业发展得很快，在苏联的经济及技术援助下，生产水平及技术水平都已具有了稳固的基础，在第二个五年计划期间，重型工业更将得到空前的发展，随着钢产量的跃增，对轧钢机的需要量也与日俱增。作为轧钢机的关键零件——油膜轴承的试制能否成功，将影响到轧钢机的产量与质量。太原重型机器厂在总路线的光芒照耀下，全厂掀起了轰轰烈烈的大搞技术革新，产量翻番的运动。在破迷信，鼓干劲的大跃进的58年，该厂曾大胆试制了Φ950轧钢机油膜轴承，虽然由于当时客观条件的限制，在技术上还存在着不少问题，但试制过程中，积累了不少经验，发现了不少工艺问题。在这个基础上，又经过了半年来的技术准备，于59年5月份再行试制，虽然现有的条件仍较差，但在厂党委的积极支持下，在机械制造与工艺科学研究院的技术合作下，全体工作人员鼓足干劲，奋战了数月，克服了重重困难，破除了迷信，终于在8月份试制成功了第一套油膜轴承（不包括运转试验）质量基本上达到要求，为今后投入生产打下了稳固的基础。

油膜轴承试制成功，标志着我国重型机械制造工业的技术水平又向前提高了一步。

“油膜轴承制造工艺研究的总结，原则上是根据现场的加工实情加以分析，并参照了苏联诺沃克拉玛托尔斯克工厂的资料作必要的补充，总结不仅记录了现场的加工数据及主要工序的试验数据，并对个别重要工序提出今后进行研究的方向与建议，以作为今后投入生产或为改进个别工序而进行试验研究时的参考。

二、油膜轴承的制造工艺

锥套与巴氏合金套是油膜轴承的主要组成部份，它们的精度要求很高。（另附另件图）。

下表为Φ950 轧钢机轴承的制造精度标准：

	直 径 和 公 差 (毫米)	直 度 公 差		椭 圆 度 公 差 (微米)	锥 度 公 差 (微米)	内 外 表 面 不 同 心 度
		(微米)	(微米)			
锥 套	750 ^{-0.055}	4	20	20	20	
巴氏合金套	750.8	5	20	20	—	

由此可知：另件除直径尺寸的公差为一级精度外，其它公差已超出一级精度。

要达到这样高的制造精度必须采用高精度的机床和特种设备。

零件的光洁度也要求很高，錐套外圓光洁度為12級，突緣止推表面為10級，巴氏合金套的軸衬表面為10級，要達到上述光洁度必須採用特殊加工方法。此外在製造過程中，還必須去除由於零件在鍛造，淬火及切削加工中所引起的內應力，以免經過相當時間後，由於內應力減弱而引起零件的變形。

I. 錐套的製造工藝與主要工序的試驗：

錐套材料，按蘇聯資料規定：直徑大於500毫米的應該用55×鋼，直徑小於500毫米的，用40×鋼。現用的材料為40×鋼，其製造工藝如下：

I、鍛造

由水壓機鍛成中空的圓柱形毛胚。

II、熱處理（退火）

退火目的在於去除由鍛造而引成的內應力，改善切削性能。退火規範如下：加熱至 $880\sim900^{\circ}\text{C}$ ，經5~6小時後，隨爐冷卻。

III、粗加工：

在國產齊齊哈爾2米立車上可使用T₅K₁₀硬質合金刀具粗加工外圓、端面及內錐孔。並各留6毫米裕量。一切邊緣上倒角 $5\times45^{\circ}$ ，以免淬火時發生裂紋。

IV、熱處理（調質）

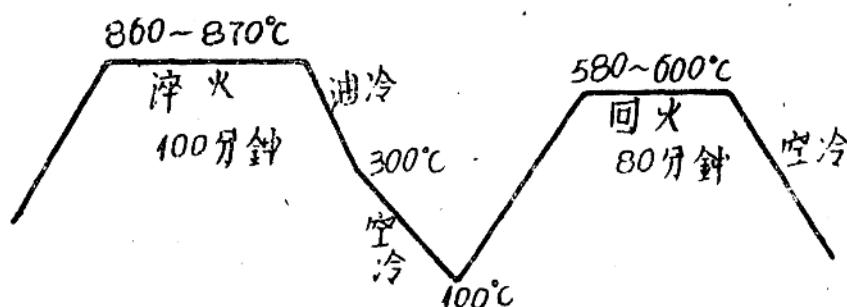
按技術條件，零件經調質後的機械性能如下：

$\sigma_b \geq 72\text{公斤}/\text{毫米}^2$ ； $\sigma_s \geq 50\text{公斤}/\text{毫米}^2$ ；

$\delta_5 \geq 14\%$ ； $\psi = 40\%$ ； $a_k = 5'\text{公斤}\cdot\text{米}/\text{厘米}^2$ ；

$H_b = 250\sim300\text{公斤}/\text{毫米}^2$ 。

但由於零件材料已由55×改為40×，所以用如下的規範可達到要求。（見下圖）



V、半精加工：

零件經熱處理後，用套料刀套下2個試樣，逐個進行機械性能試驗，當機械性能試驗合格後才能繼續加工，否則需重行熱處理，但每個零件不能重複熱處理2次以上。

半精加工時，系在國產齊齊哈爾2米立車上用T₅K₆硬質合金車刀。加工錐套端面、外圓及凸緣的外圓，並鏽錐孔。加工表面各留3毫米裕量。

VI、熱處理（穩定性回火）：

目的是徹底消除由前幾道工序引起的內應力。

其規範為：加熱至 500°C ，保溫6~8小時，隨爐冷卻。

VII、精車內外表面，凸緣及端面：

这道工序系在匈牙利的1.3米立車上进行加工。除外圓及止推凸緣外，其它表面已是最后的一道加工工序。鏽錐套的內圓錐面是这道工序中最重要的工步，因为將來錐套裝在軋輶軸頸上時，如錐度不合、錐套內圓錐母線不直或有椭圓度，則錐套外部工作表面可能就要變形。此外磨削錐套外圓時，要利用內圓錐面定位，但由于錐套壁厚度不大，內表面形状上的誤差將影響外部表面。

为了能保証精度，因此这道工序必須在精度很高的立車上进行，按苏联資料，所用的立式車床，其精度应保証在下列公差范围内：

a.花盤工作面的平行度公差： $\frac{0.03}{1000}$ 毫米；

b.花盤工作表面的軸向跳動公差： $\frac{0.03}{1000}$ 毫米；

c.刀架垂直移动方向对花盤工作表面的垂直度：

縱平面公差： $\frac{0.015}{500}$ 毫米；

橫平面公差： $\frac{0.02}{500}$ 毫米；

現場所用的匈牙利立車，由于在使用过程中維护欠善，精度已較差，由于花盤軸承的磨損，使工作台在高速旋轉時軸向摆动达0.12毫米。

此外又由于鏽削面積頗大，如所选的刀具材料不合适，則將因刀刃的磨損而使加工表面形状上造成很大的誤差，鉴于前述原因，对这次試驗，就着重在刀具材料的选用，及如何达到內圓錐面6級光洁度問題上來考慮。

58年試制時曾选用过国产T₃₀K₄，T₁₅K₆等硬質合金刀具进行加工，均未能达到一次走刀在全长上的耐用度，这次試驗試圖用陶瓷刀來解決耐用度問題。

車頭轉速的选用，曾試圖采用較低的速度，以減少工作台摆动幅度。从而減小工件椭圆度。但在轉速較低時，发现工件材料塑性变形甚大，在加工后表面光洁度很差，經過試驗，当轉速为29.5轉/分即切削速度V=50米/分時，塑性变形較小。当然，采用高速（例如V=100~200米/分）鏽孔，对提高另件的光洁度有利，但高速对刀具寿命影响較大，更重要的是工作台的摆动，随着轉速的提高而增大，鉴于錐套內圓錐面是固定表面，不是滑动表面，精度的保証比起光洁度來更为重要，所以在試制過程中由于条件的限制，就先从保証精度的前提下考慮問題。其次走刀量S受机床規格的限制，故选用最小一挡，即S=0.19。

試驗所用的刀片为上海大中厂的陶瓷刀片及苏联ЦМ—332陶瓷刀片，采用机械夾固方式固定于刀杆上，試驗結果如图一所示。

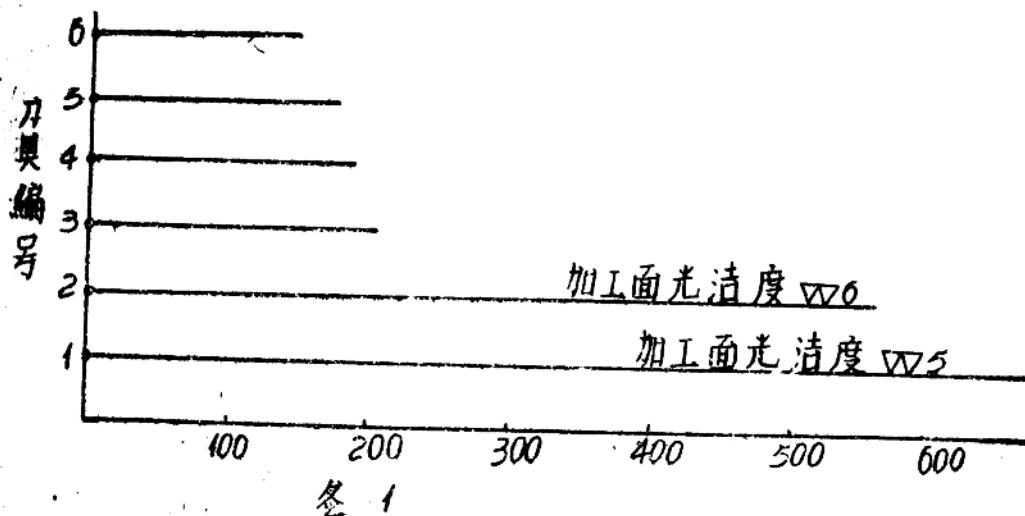


图1 刀具耐用度（以走刀刀杆伸出的工作长度計算）及工件光洁度試驗

	ϕ	ϕ_1	γ	α	γ
1. ЦМ332	45°	15°	0 °	10°	0.8
2. ЦМ332	45°	15°	0 °	10°	2
3. 大中瓷刀	45°	15°	0 °	10°	0.8
4. 大中瓷刀	45°	10°	10 °	10°	0.8
5. 大中瓷刀	45°	15°	+5°	10°	0.8
6. 大中瓷刀	45°	15°	-10°	10°	0.8

$t \times s = 0.15 \times 0.19$ V = 50米/分。

从图一可看出，国产瓷刀在抗磨损强度上，远较苏联瓷刀差，无论刀头采用何种几何参数（已略去部份試驗数据）都不能达到目的。ЦМ—332型的瓷刀在全长上未磨损，虽加工面光洁度未达到 $\nabla\nabla 6$ ，但对保証直線性方面起了一定的作用，特号刀具在加大刀尖圆弧半徑后，加工面的光洁度达到 $\nabla\nabla 6$ ，但加大 γ 使刀具振动增大，影响耐用度，在全长的 $\frac{1}{2}$ 上达到 $\nabla\nabla 6$ ，但在 $\frac{1}{2}$ 上由于刀具磨损而光洁度降低。此外由于另件热处理較差，另件硬度不均，机床的振动，以及走刀量受机床結構限制不能減小等，都是影响提高光洁度的根源。

今后对这道工序建議进行下列几方面的試驗：

①在使用机床振动最小，周围环境的影响最小的情况下，对刀具材料的耐用度方面进行試驗，最終目标是选用合乎要求的国产刀片。

②在机床的精度得到保証，亦即另件的椭圓度公差得到保証的前提下，試用高速鑽孔以提高光洁度。

③必要時可以在立車刀架上裝上磨头，以磨代鏽。

由于这道工序的精度，取决于机床的精度，所以对机床的精度及結構設計方面提出下列几点建議：

①机床要具有小的走刀量，例如0.05毫米，这样利于提高加工面的光洁度。

- ② 机床工作台应以皮带与减速机构联动，以避免工作台产生振动。
 ③ 刀杆应以丝杆走刀代替齿条齿轮走刀，以避免刀杆产生轴向窜动。
 ④ 机床应具有三个上刀架，其中一只为镗锥孔专用，这样可以避免每次要调整刀杆角度。

镗锥孔时，刀架先调整好 5° 角度，试镗一刀后，用样板（图二）来校验锥度，再逐步的调整刀杆角度，另件加工后用同一块样板检验锥度。

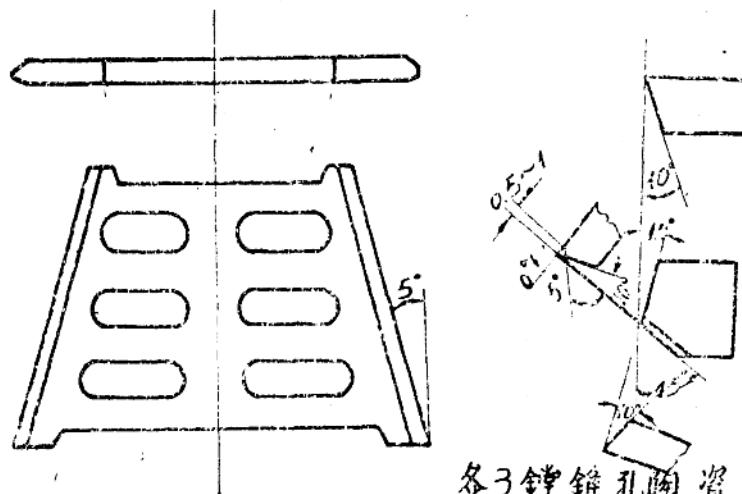


图2 檢驗錐度的樣板
(刀具用600号油石研磨)

V、划线

划孔、键槽及内圆锥表面上的槽线

VI、鑽孔

在横臂钻床上钻所有孔。

X、銑鍵槽及槽：

在捷克臥式銑床上装上立銑头銑槽，为了防止由于夹紧力而使另件变形，这道工序采用如图3所示的专用夹具，工件固定放在四个滚輪上，用拉紧鉗条夹紧工件，这样，夹紧力均匀分布于工件上，可防止变形。

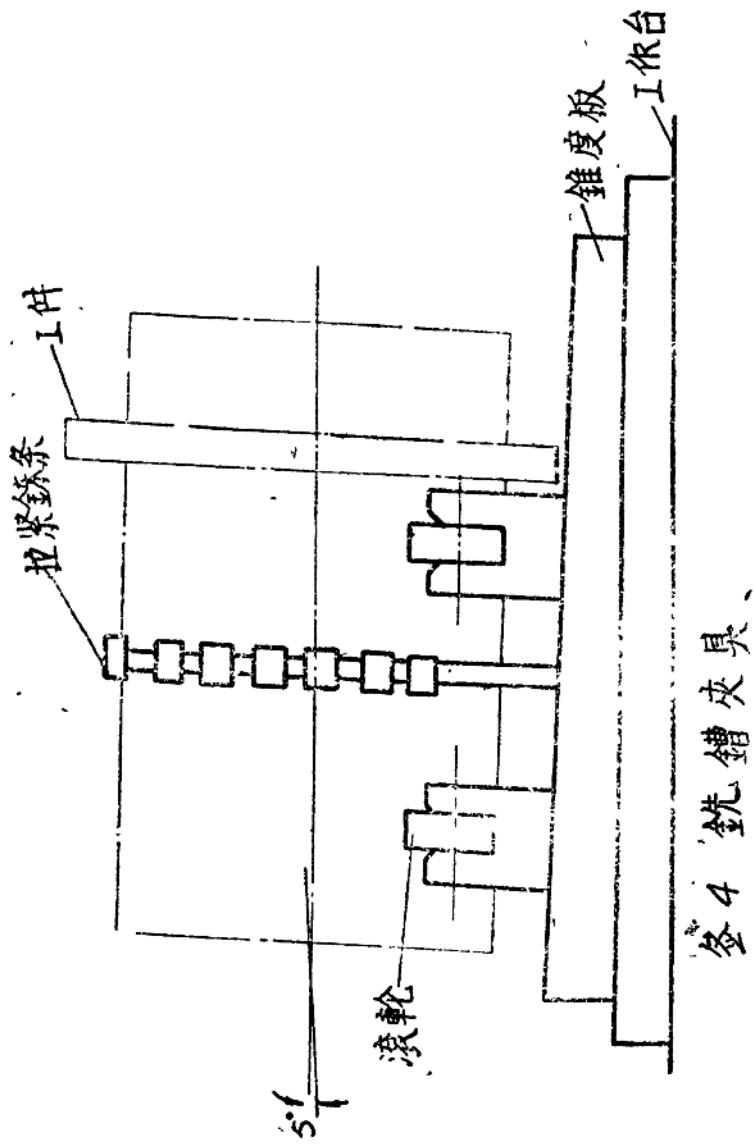
在銑鍵槽時，只要把錐度板拿掉即可。

XI、鉗

去銑槽毛刺，及攻螺紋。

XII、磨外圓

磨外圓在3174磨床上进行，工件以內圓錐面定位固定在頂針間的特殊心軸上。心軸必須在磨床上修整，使其在頂針間的跳动不得超过0.015毫米。对于最后要求。12級光洁度的外圓則留裕量0.02~0.04毫米（直徑上）以便超精加工。外圓的直線性用直線尺檢查尺与外元表面間的間隙，3174磨床精度，不能保証另件達到0.004毫米直線性，投入生产的磨床必須是特殊訂貨高精度的磨床。



第4 鑄鑄夾具、

XIII、磨凸緣端面

将工件装在原有心轴上进行。

原来磨凸緣端面应在磨外圆时一起磨削，而3174外圆磨床工作台只可能转动士 2° ，如在原有基础上磨端面时，由于砂轮面与工件接触面积大，而砂轮端面与另件端面间不可能很平行，以致磨削平面出现磨痕，因此需转 10° 左右，使砂轮与加工表面为线接触，这样易于自发地跑合而磨出需要的端面来，现车床上装一磨头来加工（见图5）

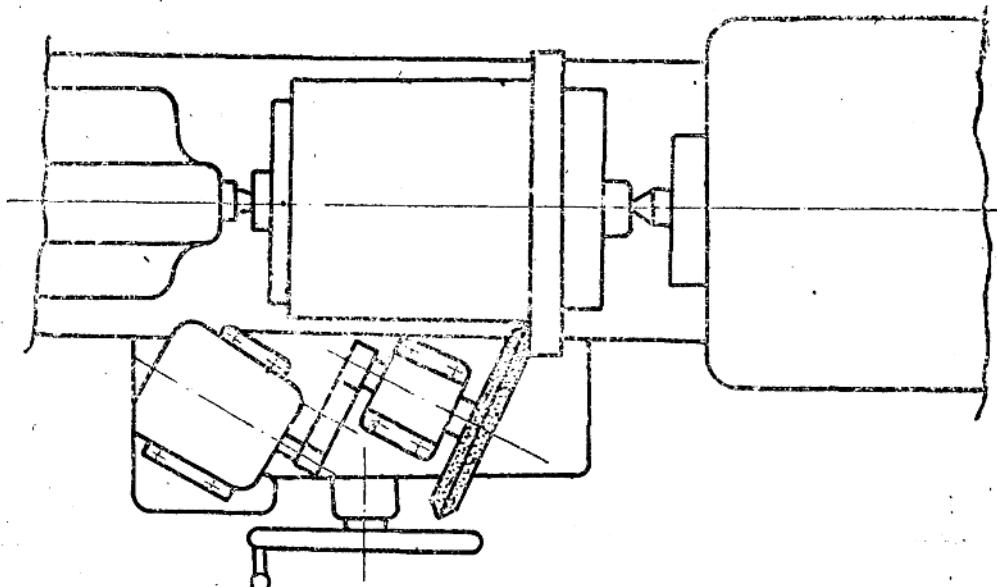


图5 在車床上附加磨头的装置

在磨削中，由于磨头有轴面串动，砂轮太硬，车床无法微动进刀，这样加工表面光洁度只能达到 $\nabla\nabla\nabla_5$ ，不能达到 $\nabla\nabla\nabla\nabla_{10}$ ，而且烧伤得很厉害。后采用超精加工才达到要求。

今后生产中，磨削端面可采用二种方法来解决：第一在磨床上附加磨头，最后用石墨砂轮精磨；第二是采用超精加工。

XIV、超精加工和抛光

为了保证锥套加工表面达到预定的精度和光洁度，在磨削后采用超精加工和抛光的加工方法，不但能达到要求的精度和光洁度，而且所费的时间也最短。

一、凸緣端面超精加工

超精加工磨头及磨石见下节详述，但在超精加工凸緣外端面时，磨头须转 90° ，磨石座再转 180° ，见图6。

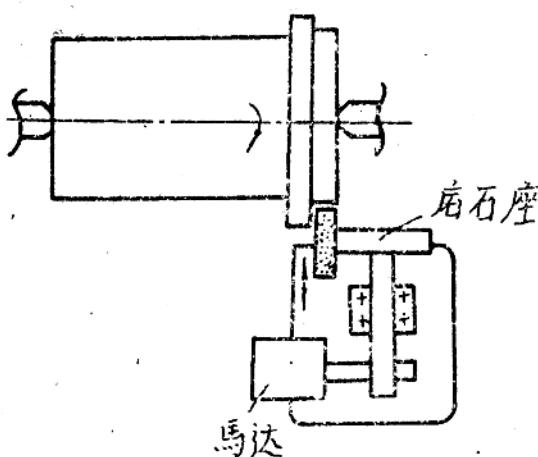


圖 6 加工端面筒釜

光, $n_{\text{工作}} = 34.2$ 轉/分, 主要使另件更光亮些。

這次試驗加工外端面很易達到 $\nabla \nabla \nabla \nabla_{10}$, 而內端面則需修改磨頭, 一時不易辦到, 所以未采用超精加工, 而是磨削後拋光, 達到 $\nabla \nabla \nabla_{10}$ 級。

二、外元超精加工:

外元超精加工分為粗精兩個工步進行。

1. 形狀性的超精加工, 本工序的主要目的為了消除工作表面的波紋度, 鼓形度或元錐度, 這些誤差是不可能在磨削中消除的。

2. 光整性的超精加工, 本工序的主要目的為了使錐套外元達到 $10 \sim 11$ 級的光潔度, 這樣可使拋光後達到 12 級光潔度的要求。

拋光的主要目的為使另件表面達到 12 級或更高的光潔度, 同時也可去除超精加工所遺留下來的極淺的痕迹, 並使另件表面光亮如鏡, 超精加工磨頭結構見圖 7。

超精加工採用了電動的磨頭, 它由功率為 1 匹, 轉速為 940 轉/分的感應電動機直接使偏心軸作旋轉運動, 帶動擺動軸作往復運動, 磨石的往復次數為 940 次/分, 往復距離為 5 毫米, 有校正彈簧可得到工作時所需要的壓力, 壓力大小有指針指示。

磨頭原結構系參考蘇聯諾沃克拉瑪托爾斯克工廠資料而製造的, 在去年試製過程中發現有如下的缺點:

(1) 磨石原來長度為 150 毫米, 這樣長的磨石加工另件時, 接近二端面部份由於磨石接觸機會少, 因此接近二端面部份的光潔度較差, 因此這次改短為 75 毫米。

(2) 超精加工頭由球形鉸鏈連接於作往復運動的滑塊上, 這種磨頭活動性範圍太大, 當超精加工時, 磨頭靠近或離開工件時, 必須用手扶住, 否則有碰傷工件的危險, 今改成如圖 7 的結構。

這種磨頭限止它的活動範圍

(3) 密封性較差, 偏心軸處需經常加油, 不經濟。

試驗條件:

加工端面採用三個工步進行:

1. 粗超精加工

採用 500 粒度氧化鋁磨石, $n_{\text{工作}} = 2.75$ 轉/分。

這道工序主要去除磨痕, 在加工前磨石需修平, 而旁邊接近外元表面處需修成圓弧, 這樣端面內部也可加工得很好。

2. 精超精加工

仍採用上道工序的磨石, 只是工件轉速加快, $n_{\text{工作}} = 15.6$ 轉/分使另件達到 $\nabla \nabla \nabla_{10} \sim \nabla \nabla \nabla \nabla_{10}$ 級光潔度。

3. 拋光

採用 M₁ 氧化鉻磨膏放毛毡上拋

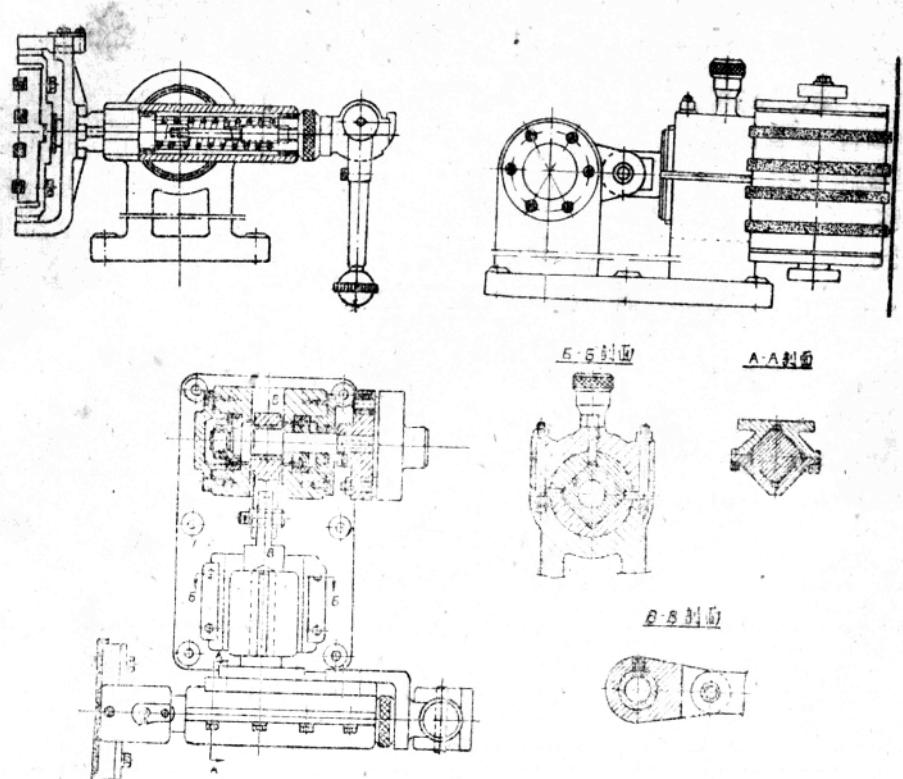


图 7 超精加工磨头

1. 工作物：锥套（一种有凸缘端面；一种没有）

材料：40×硬度： $R_H = 240$

尺寸： $\Phi 750 \times 545$

另件直径大，韧性较高，超精加工非常困难，如果在加工中有一些小缺点（如拉线，二头都未加工好）反映非常清楚。

2. 磨头：电动磨头，功率1瓦。

往复次数：940次/分。

往复距离：5毫米。

3. 磨石：

(1) 形状性用超精加工磨石。

a. 磨料：氧化铝320

结合剂：黏土。

硬度： $R_H = 65$

尺寸： $15 \times 15 \times 75$ (四块)

b. 磨料：氧化铝500

结合剂黏土

硬度： $R_H = 65$

尺寸 $15 \times 15 \times 75$ (四块)

(2) 光整性超精加工

a. 磨料：氧化鋁500

結合剂：黏土

硬度： $R_H = 45$

尺寸： $15 \times 15 \times 75$ 四块

以上三种磨石由上海天工砂輪厂供給，磨石制造过程詳見本院1959年出版的超精加工試驗研究。

b. 磨料：氧化鋁500

結合剂：酚醛树脂

外加：片状石墨

硬度 $R_H = 70$

尺寸 $13 \times 13 \times 75$ 四块

这种磨石系由本按五处磨削組試制。

总的來說這次磨石質量較差，有粒度不均，軟硬不均，有磨損太快，因此影响加工精度，故今后对磨石还需作一定的試驗。

(3) 抛光：

a. 303金刚砂和少量煤油，滴在胶木条上。

b. M 3 氧化鉻磨膏和少量煤油放毛毡上。

4. 冷却潤滑液：

(1) 形状性超精加工：90%煤油 + 10% 鍛子油

(2) 光整性超精加工：50%煤油 + 50% 鍛子油。

5. 机床：

德国車床（刚性精度尚可）

6. 前道工序情况：

前道工序为磨削，磨削后的表面光洁度为 $\nabla\nabla\nabla$ ，另件呈多角形，表面有部分烧伤。

7. 檢驗仪器：

(1) 用 ПЧ - 2 型輪廓仪檢驗光洁度。

(2) 用300毫米直尺檢驗直線性。

8. 壓力控制的說明：

原需預先測量壓力大小，但因条件限止，无法測量，故只能凭估計來控制。

試驗情況：

切削規範的选择：

1. 根据去年厂中試制經驗：

(1) 形状性超精加工。

磨石：320粒度。

工件轉數：2.3轉/分。

縱进給：25~30毫米/轉

压力：1~2公斤/厘米²

時間：5~6小時。

(2) 光整性超精加工。

磨石：500粒度。

工件轉數：2.3轉/分。

縱進給：15~20毫米/轉。

壓力：0.5~1公斤/厘米²

時間：3~4小時

(3) 抛光

a. 303金剛砂。

工件轉數17.7轉/分

縱進給5毫米/轉

壓力0.5~1公斤/厘米²

時間2小時

b. M 3 氧化鉻

工件轉數：22轉/分

縱進給：6~8毫米/轉

壓力：0.3~1公斤/厘米²

時間：6~8小時

这种加工方法較差，因为粗超精加工切削作用強，切削痕深，最后用抛光不易去除，且光亮度很差，而且用金剛砂抛光，很容易在加工中間拉綫，如能中間加以精超精加工（速度高些）是可以采用的，但時間上不一定經濟。

2. 根据苏联先进驗經：

(1) 形狀性超精加工磨石320

工件轉數：4轉/分

縱進給：25毫米/轉

壓力：1~2公斤/厘米²

時間：6~8小時

(2) 光整性超精加工磨石500

工件轉數：22轉/分

縱進給：6~8毫米/轉

壓力：0.5~1.5公斤/厘米²

時間：4~5小時

(3) 抛光 M 3 氧化鉻

工件轉數：34.2轉/分

縱進給：5毫米/轉

壓力：0.3~1公斤/厘米²

時間：6~8小時

3. 根據本院過去在各廠所作超精加工試驗：

1) 形狀性超精加工磨石320

工件轉數：6.6轉/分

縱進給：20毫米/轉

壓力：1~2公斤/厘米²

時間：4~6小時

(2) 光整性超精加工

磨石 白色500

工件轉數：13.6轉/分

縱進給：15毫米/轉

壓力：1~1.5公斤/厘米²

時間：2~4小時

石墨500

22

5~7

0.5~1

1~2小時

(3) 抛光M3氧化鋯

工件轉數：41.5轉/分

縱進給：5毫米/轉

壓力：0.5~1公斤/厘米²

時間：4~6小時

三種方法形狀性超精加工前磨石用粗砂布放在另件上進行修正，最後洗清，這道工序主要看另件表面的磨痕是否去掉。

光整性超精加工前磨石先用粗砂布修正，後用00號細砂布修正，最後洗清，加工後在拋光前應檢驗其是否達到10~11級光洁度，然後進行拋光。

試驗共進行了10余次（詳見試驗記錄），開始幾次不但达不到12級，有時甚至停留在9~10級之間，主要的原因並不是切削規範的問題，而是磨石質量差，軟硬不均勻，不脫砂，砂粒不純，特別是在加工中間發現另件上拉線，在最後加工不掉而影響光洁度。開始認為冷卻液情況不好或冷卻液不清潔，可是後來更換了新的冷卻液，壓力加大，周圍環境也布置好，可是仍拉線，但是磨石只有這幾種，只能採用了其中比較好的磨石，仔細的進行粗加工，在後來精加工時採用高速小進給 $n=27$ 轉/分， $S=0.12$ 轉/分來加工，開始一次走刀情況非常良好，另件非常光亮，可是第二次進給時又發現拉線。

經分析結果，認為中間拉線是磨石質量有問題，而尖角上拉線主要是磨頭質量有問題。

後來又將磨頭固定死，這樣拉線情況有所好轉，但部份還是有，光整性超精加工後另件光洁度達10級，而拋光後提高到11級，離要求還差1級，為了使另件達到12級光洁度，針對了現在的缺點（磨石質量差，磨頭精度差），修改了切削規範（見第13次試驗）而用500號磨石作粗加工，光整性超精加工後另件光洁度達10級強，而二頭較差，這樣必須在拋光上採取措施使另件達到12級，在拋光時採用小進給量（ $S=0.12$ 毫米/轉）加工，這樣在拋光，1.2個來回時，部份細線紋已去掉，繼續拋光，最後另件光洁度已達12級以上，而且另件表面光亮如鏡，見圖8，表面線紋的去除，說明了拋光時採用小進給量加工可以使另件光洁度提高二級，在小進給量拋光中間，發現另件表面有很細的進給紋，如能在小

进給拋光一个來回后，再用大进給拋光2~3个來回，这样不但能提高男件光洁度，又能避免細进給紋，使另件最后光亮如鏡。



图8 超精加工及拋光后的情况

試驗的体会：

这次試驗說明超精加工切削規范第二种和第三种情况都可采用，而最后加工（在現有条件下）必須進行小进給拋光，如能将磨头結構作合理的修改和采用質量合乎要求的磨石，則不一定要用小进給拋光的，这次試驗只說明能达到12級光洁度，但在時間上不一定是最經濟的，必需在合乎精度的磨头条件下，进行校正压力后繼續进行試驗。

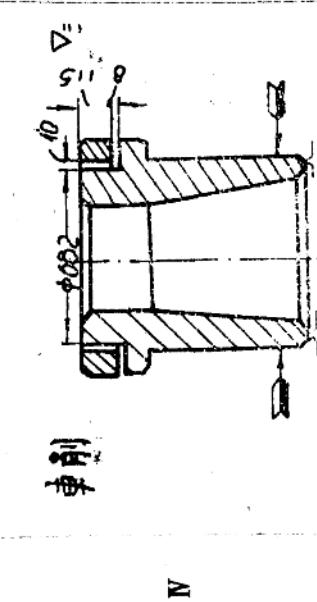
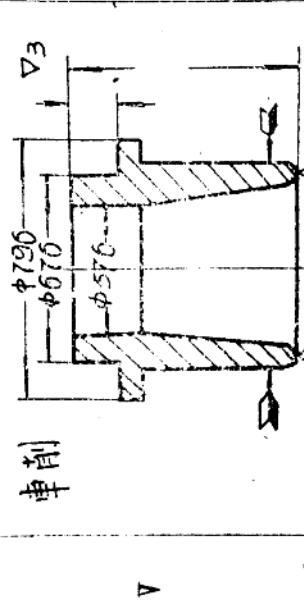
几个建議：

1. 磨头結構（磨头部份）見图7，最好是能密封的。
2. 磨石用环氧樹脂胶結，避免使用螺釘在加工中間有松脫現象，（图7已是用环氧樹脂胶結的磨石）。
3. 磨石座应多做几套，这样可避免磨石多次裝拆及多次修正的麻煩。
4. 磨头制造精度必須严格按照图纸要求制造。
5. 这次試驗中未定加工留量，經過多次試驗約直徑方向为0.02~0.04毫米。
6. 加工時不能二头來回跑或中間上刀，以免影响另件的直線性。

超精加工試驗記錄

日期	工件		磨石			
1959年8月22日	材料				材料：	結合劑
第13次試驗	40×				粒度：	硬度
磨头：电动	硬度				結構：	尺寸
机床：大高速	$H_B = 240$				特点：	
試驗次序	粗		精		拋光	
磨石	白色500	軟500	石墨500		M3氧化鋯	
工件直徑 毫米	750	750	750	750	750	
工件轉數 轉/分	2.75	5.1	10.8	27	27	34.2
工件速度 米/分	6.5	12	25	52	52	80
磨石頻率 次/分	940		940			
磨石振幅 厘米	5		5			
縱進給 毫米/轉	4.8	3.8	3.8	3.8	3.8	0.12
切削角 α	38°		20°	8°		
壓力 公斤	70		45		15	
單位壓力 公斤/厘米	1.5		1		0.3	
加工余量 毫米						
加工前光洁度	$\nabla\nabla\nabla\nabla$					
加工後光洁度			$\nabla\nabla\nabla\nabla\nabla\nabla$ 10		$\nabla\nabla\nabla\nabla\nabla\nabla$ 12	
冷却潤滑液	煤油50% + 銑子油50%		同前			
冷却情況	良好		〃			
加工時間 小時	5.5	1.5	1.5	1	5	3
加工後表面情況	開始有些拉線，將磨石填平修正后就好多了		表面線紋較淺，可是很花，測量后為10級強，因此決定拋光。		拋光5小時后，淺線甚多，且很花。用小走刀拋光后淺線少，表面極佳。	
這次試驗說明：采用小走刀拋光，可以去掉細紋，可是另件上走刀痕較深，必需再用大走刀去之。						

直徑750毫米軸承錐套的機械加工工藝過程

			尺
安装另件，校正并固定	四爪卡盘	K ₅ K ₁₀ 起槽刀 T ₅ K ₁₀ 割槽刀	
1. 车圆槽 2. 割试样 拆卸另件			
	四爪卡盘	T ₅ K ₆ 偏刀 T ₅ K ₆ 外圆车刀	尺 卡尺 尺 卡尺 内卡尺
安装另件，校正并固定	四爪卡盘	T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀	尺 卡尺 尺 卡尺 内卡尺
1. 车端面 2. 车外圆 3. 车凸台端面 4. 车凸台外圆 5. 镗孔 拆卸另件			
	四爪卡盘	T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀 T ₁₅ K ₆ 偏刀	尺 卡尺 尺 卡尺 内卡尺