

# 机床工艺試驗研究資料汇編

大連机床厂 編

上海科学技术出版社

## 内 容 提 要

本书为大連机床厂技术部門根据生产上的問題，进行試驗、研究的結果，擇其有交流价值者，加以整理汇編而成。

本书專門介紹先进工艺和工夾具改进方面的資料，內容包括有：精密漸开齒輪杆的制造工艺、強力剃齒試驗、工件平面的精密加工——“点磨削”、彈簧卡头的制造工艺、利用机械无級調速机构进行等速切削、机床傳动系統中的无級調速機構、方刀架模，这些內容对实际生产具有一定的帮助。

本书可供各机械製造厂、試驗研究等部門的技术人員参考。

## 机床工艺試驗研究資料汇編

大連机床厂 編

上海科学技术出版社出版

(上海南京西路2004号)

上海市書刊出版業營業許可證出093号

新华书店上海发行所发行 各地新华书店經售

中华书局上海厂印刷

开本 850×1168 1/32 印张 2 4/32 字数 54,000

1960年3月第1版 1960年3月第1次印制

印数 1—5,000

统一书号：15119·1426

定价：(十二) 0.32 元

## 前　　言

試驗研究工作是工厂里設計与制造工艺的开路先锋，是机器制造中的重要一环。

在苏联的机器制造厂里党和行政都非常重视試驗研究工作，目前苏联各厂都有较完整的試驗机构（如工艺、机床、理化等試驗室）。

我国自第一个五年計劃开始到现在，在党的正确领导下各厂先后建立了試驗机构。几年来事实証明試驗工作是完全能够解决工厂的設計与制造工艺难题的。不仅如此，試驗研究单位还可以直接完成车间所不能加工的高精密零件，象漸开線蝸杆就是一个很好的例子。

为了使我们各项的試驗成果能及时交流，特将这些試驗研究資料加以汇編成册。本书仅供机器制造厂及有关試驗研究等单位的工程技术人员参考。因編者水平所限在內容上可能有不当之处，希讀者指正，以便改进。

大連机床厂

一九五九、十一月

## 目 录

### 前言

1. 精密漸開線蝸杆的制造工艺.....	1
2. 強力剃齒試驗.....	14
3. 工件平面的精密加工——“點磨削”.....	26
4. 彈簧卡頭的制造工艺.....	32
5. 利用機械無級變速機構進行等速切削.....	35
6. 机床傳動系統中的無級調速機構.....	45
7. 方刀架鑽模.....	60

# 一、精密漸開線蝸杆的制造工艺

荆永亮

## (一) 概述

在机床制造业中漸開線蝸杆現尚未被广泛应用，这是由于它在制造上存在着一定困难，并需要专用机床来加工。随着机床制造业飞跃的向着高精度方向发展，因此对于提高被加工工件或刀具的制造精度，也就提出了更高的要求，我厂仿苏設計的C8916M型(MB-10)精密鏜磨床，是用于鏜磨精密滾刀以及花鍵軸滾刀。

该机构中的主运动，如图 1-1 所示，漸開線蝸杆 1 与斜齒輪 3 相啮合之后，便带动同一軸上的漸開線凸輪 2，该凸輪便将运动傳递给主軸，借助重块 6，可使主軸向前或向后作直線运动。同时主軸上齒輪 4 与另一軸上的長圓柱齒輪 5 相啮合，并带动主軸旋转，故主軸的合成运动便成为螺旋运动。

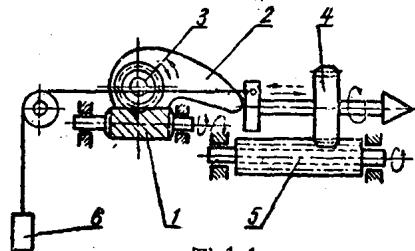


圖 1-1

根据螺旋齒輪的嚙合原理(即兩齒輪軌線既不平行又不相交)，在端面中都应是漸開線的齒形。因此在設計上就采用了漸開線蝸杆，工作时傳递平稳，齒輪磨損小，且工作效率高(根据英国布朗公司的資料可达 97%)。

經試驗證明，漸開線蝸杆的制造并不比制造阿基米德蝸杆复杂，而且在某些情況下反而简单，因为该蝸杆在工艺上的最大优点，就是可用平面砂輪加工。对于砂輪本身的修整，也并不困难。

## (二) 母线为直线螺旋面的几种形式

圆柱蜗杆就是由两个同心圆柱面和两个一定形式的螺旋面所组成的物体。圆柱蜗杆共分四种类型，每一类蜗杆的特征，取决于其横截面上的齿形。其中对第四种类型（即母线为曲线的蜗杆），因非所研究的内容，就不再详述；其余三种类型的圆柱蜗杆，都有一个相同的特点，即其螺旋面作螺旋运动而构成的，亦就是说这些表面是直线的螺旋面，如图 1-2 所示。

第一类型——阿基米德蜗杆（图 1-2 甲），或者是当形成螺旋面的直线，固定地通过蜗杆中心时得出的螺旋蜗杆。在平面通过蜗杆中心线的截面内，阿基米德蜗杆的螺线成直线形；在平面垂直于螺线的截面内，则成曲线形。其特征就是这种蜗杆在平面垂直于蜗杆中心线的截面内，得出阿基米德螺旋线。而其缺点是传动效率低，通常为 50~80%，所以蜗轮副磨损较快，因此只适用于不重要的、载荷小的以及转速低的场合。

第二类型——渐开线蜗杆（图 1-2 乙），从图中看到直线 AB 和半径  $r_0$  的圆柱相切，AB 与蜗杆轴线的垂直线交成  $\tau_0$  角。当此直线环绕圆柱体无滑动的转动时，此直线的空间运动轨迹表面为渐开线螺旋面，半径  $r_0$  的圆柱，即称为渐开线螺旋面的基圆柱，此  $\tau_0$  角为此螺旋面在基圆处的螺旋升角。这个螺旋表面在和轴心垂直的截面中，将得到渐开线。

第三类——延伸渐开线（图 1-2 丙），它的螺旋面是由直线在螺旋运动时所构成，该直线永远与导向圆柱  $r_0$  相切。

延伸渐开线螺旋面与渐开线螺旋面两者所不同的，就是延伸

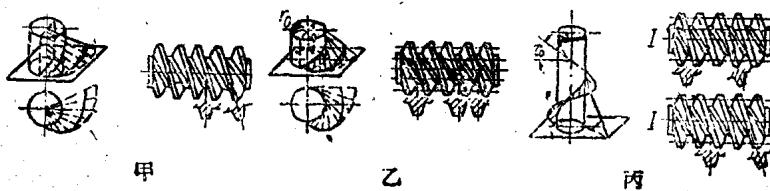


图 1-2  
甲—阿基米德蜗杆；乙—渐开线蜗杆；丙—延伸渐开线蜗杆

渐开线螺旋面的母线只与圆柱相切，而渐开线不仅与圆柱相切，并且与该圆柱上螺旋线相切（如图 1-3）。

渐开线与延伸渐开线之方程式由图 1-4 可证。

渐开线有三种：（1）渐开线；（2）延伸渐开线；（3）变短渐开线。

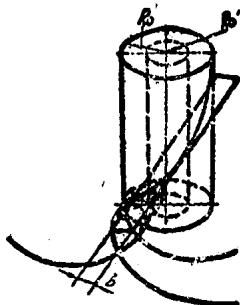


图 1-3

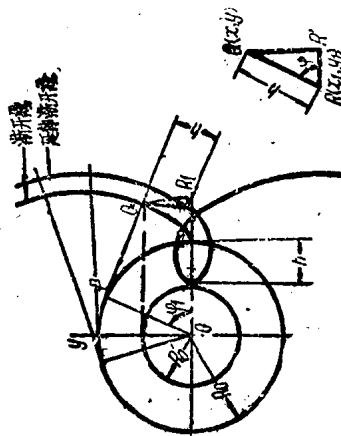


图 1-4

在 Q 点坐标的渐开线方程式

$$\begin{cases} x = R_0[\cos \varphi + \varphi \sin \varphi] \\ y = R_0[\sin \varphi - \varphi \cos \varphi] \end{cases} \quad (1)$$

求证：由图 1-4 得：

$$\overline{OP'} = x$$

$$\overline{OP''} = y$$

$$\begin{aligned} \overline{OP'} &= \overline{SR} - \overline{TO} = \overline{SP} \sin \varphi - \overline{OS} \cos (180^\circ - \varphi) \\ &= \overline{SP} \sin \varphi + \overline{OS} \cos \varphi \end{aligned}$$

$$\overline{SP} = \widehat{SQ} = (\varphi - \varphi_0) R_0$$

$$\therefore x = R_0(\varphi - \varphi_0) \sin \varphi + R_0 \cos \varphi$$

$$\begin{aligned} \overline{PP'} &= \overline{OP''} = \overline{RP'} + \overline{RP} = R_0 \sin \varphi + \overline{PS} \cos (180^\circ - \varphi) \\ &= R_0 \sin \varphi - R_0(\varphi - \varphi_0) \cos \varphi \quad \text{又 } \overline{PP'} = \overline{OP'} \end{aligned}$$

整理后则得：

$$\begin{cases} x = R_0 \cos \varphi + R_0 (\varphi - \varphi_0) \sin \varphi \\ y = R_0 \sin \varphi - R_0 (\varphi - \varphi_0) \cos \varphi \end{cases}$$

求新座标中  $R$  点(图 1-5)的延伸渐开线方程式:

$$x_1 = x - RR'$$

$$y_1 = y - h \sin \varphi$$

$$\therefore RR' = h \cos \varphi$$

(由图 1-5 可看出

$$\varphi_1 = \varphi - \varphi_0)$$

故得:

$$x_1 = R_0 [\cos \varphi + \varphi_1 \sin \varphi] - h \cos \varphi$$

$$y_1 = R_0 [\sin \varphi - \varphi_1 \cos \varphi] - h \sin \varphi$$

整理后得:

$$\begin{cases} x_1 = (R_0 - h) \cos \varphi + R_0 \varphi_1 \sin \varphi \\ y_1 = (R_0 - h) \sin \varphi - R_0 \varphi_1 \cos \varphi \end{cases} \quad (2)$$

该方程式与渐开线方程式不同，就是两个常数，即  $(R_0 - h)$  与  $R_0$ 。令  $R'_0 = R_0 - h$ ，当  $h = 0$  时  $R'_0 = R_0$ ，故该方程式为渐开线方程式。

### (三) 精密渐开线蜗杆磨削之原理

**(1) 两轴非平行磨削法** 渐开线齿形的磨削试验，是在 C 620-3 万能螺丝车床上进行的。这种磨削方法，就是将砂轮轴线摆动与被磨工件轴线相交  $\tau_0$  角，即螺旋面的母线与垂直于蜗杆的轴线的交角  $\tau_0$  为基圆上的螺旋升角，故称之为两轴非平行磨削法(图 1-6)，其原理如下：

如果把一个包罗在圆柱体上的三角形纸片向外展开，则其斜边所经过的空间轨迹，就是一个

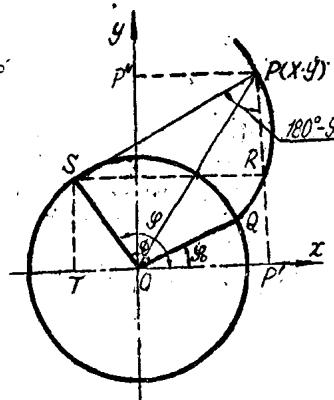


图 1-5

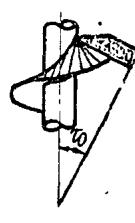


图 1-6

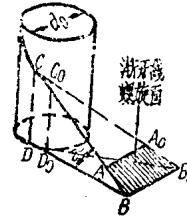


图 1-7

渐开线螺旋面(图1-7中  $A_0B_0$ 、 $BA$ )。

$$\operatorname{tg} \tau_0 = \frac{t}{\pi d_0} \quad (3)$$

式中

$$d_0 = \frac{t}{\pi \operatorname{tg} \tau_0}$$

$$\cos \tau_0 = \cos \tau \cos \alpha \text{ on } ① \quad (4)$$

$$\operatorname{tg} \tau = \frac{Z_1 \cdot m}{2D_s} \quad (5)$$

式中  $\tau_0, \tau$ —基圆柱分齿圆上旋线的导程角

$d_0, D_s$ —蜗杆基圆与分齿圆直径

$Z_1, t$ —蜗杆的线数与导程

令平面  $H$  与机床的导轨水平面相平行，并且蜗杆基圆柱的轴线  $y-y$  亦平行于  $H$ 。母线  $MN$  的空间轨迹，就形成了渐开线螺旋面  $Q$ ，取该螺旋面中的任意一个三角形  $MNB$  平行于  $H$  (图 1-8)。

将三角形  $MNB$  投影在平面  $H$  上仍然是一个三角形  $M'N'B'$ ，即：

$$\Delta MNB = \Delta M'N'B'.$$

由于  $MN = M'N'$ ,  $MB = M'B'$ ,  $NB = N'B'$ , 故在平面  $H$  上就构成齿廓。因此可用砂轮端面来磨制，并与工件轴线相交  $\tau_0$  角(图 1-9)。

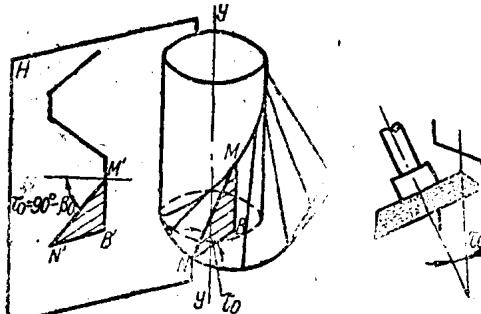


圖 1-8

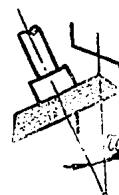


圖 1-9

(2) 平行軸磨削法 ② 图 1-10 所示，是在 MM582 螺絲磨床或蜗杆磨床上，进行平行于軸線磨削渐开线蜗杆的方法。

① 參閱“齒輪刀具”的理論基礎公式 6 [式中令  $\beta_0 = (90^\circ - \tau_0)$ ,  $\beta_0 = (90^\circ - \tau_0)$ , 即得該公式]。

② 參閱大連工学院學刊 1957 年第 2 期。

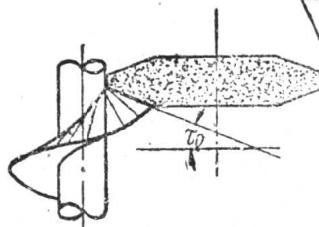


圖 1-10

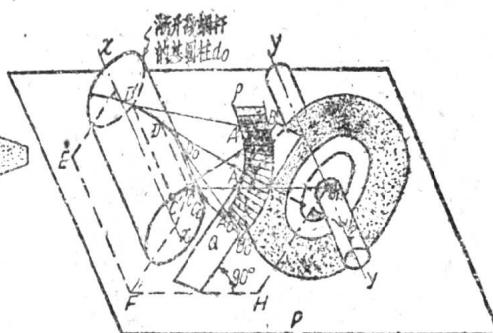


圖 1-11

今設平面  $P$  (圖1-11) 代表機床床面的水平基准面，蝸杆基圓柱的軸線  $x-x$  平行于  $P$  素線  $AB$  的空間軌跡，就形成了漸開線螺旋面  $R$ ，平面  $CBD$  平行于  $P$ 。

通過  $AB$  可作一平面  $Q$  垂直于  $P$ ，由於  $CD$  是  $AB$  的瞬時回轉軸線，因此不難理解  $R$  一定和平面  $Q$  相切於直線  $AB$ 。如果砂輪的軸線  $y-y$  平行于  $x-x$ ，並與  $CB$ 、 $CD$  的延線分別相交於  $y_1$  與  $y_2$ ，則砂輪也將可以和平面  $Q$  相切於  $A'B$ ，也就是說砂輪將和蝸杆相切於直線  $AB$ 。這時如果工件沿軸線  $x-x$  作螺旋運動，則所磨出來的表面便正是我們所需要的漸開線蝸杆的側面。

同時通過  $DC$   $y_1y_2$  作一斷面，不難看出砂輪整形時應有的角度，正是上述的  $\tau_0$  角(圖 1-12)。

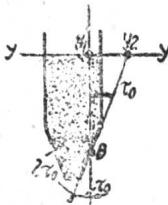


圖 1-12

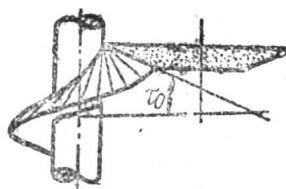


圖 1-13

(3) 平行軸錐面砂輪磨削法 该磨削法与上述平行轴的磨削法原理基本相同，而所不同的只在于砂轮整形(图 1-13)方面。其原理如下：

将渐开线螺旋面中取任意其中一个三角形  $MNT$ , 作  $y'-y'$  轴, 距离  $r$  并在三角形  $MNT$  平面内。母线  $MN$  延长交于  $y'-y'$  轴上  $O$  点,  $y'-y'$  轴与  $y-y'$  轴相平行将  $OM$  直线绕  $O$  点回转, 即构成圆锥体, 取该圆锥体的母线  $OM$  的一段并等于  $MN$  的锥面砂轮宽度(图 1-14), 而砂轮的圆锥角应等于基圆柱的螺旋线的升角, 则砂轮所磨出来的就是渐开线蜗杆的侧面(图 1-15)。

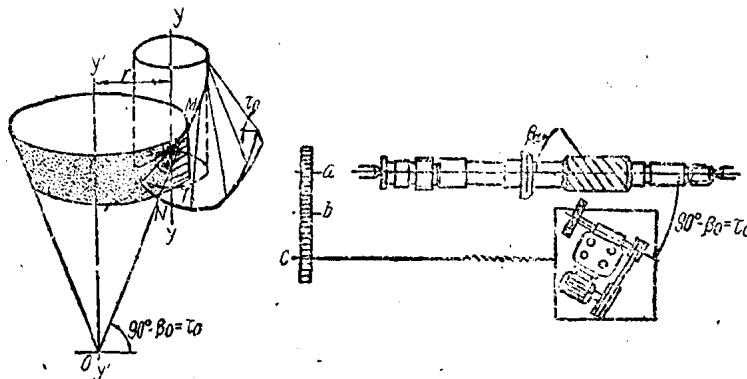


圖 1-14

圖 1-15 在 C620-3 車床上磨漸開線螺杆

#### (四) 工藝試驗過程

**(1) 初步試驗** 根据两轴非平行磨削法和試驗室內已有的工藝設備——在 C620-3 (1K62) 万能螺絲車床刀架上裝置万能机头, 在该机头的主軸上装一成形砂輪(图 1-15)。

該試驗是为了能否获得正确的渐开线齿形, 以及証明原理的正确性。砂輪盤形問題很简单, 并不需用专用或特殊的砂輪夹具。在该机床上用卡盘和尾架夹紧金剛石, 使拖板进給后, 刀架往复纵向运动而打制砂輪的一側平面和另一側平面。磨工件一側齿形时, 将砂輪軸转动一个基圓的上升角, 而磨另一側齿形时, 同样的也转动一个基圓上升角。

經計量檢定結果(在万能工具显微鏡上檢驗漸開線齒形的直線)非常良好, 故証明了該方法切实可行。按精度不同的要求, 可

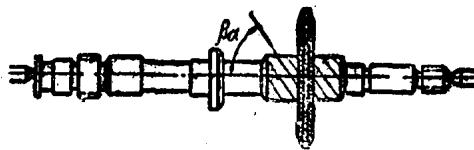


圖 1-16

在 K96 鐵床上磨制漸開線蝸杆。

(2) 精度試驗 为了保証漸開線蝸杆的精度要求，則应用兩軸平行磨削原理(图 1-16)。

在我厂工具车间 MM582 螺絲磨床上進行磨削試驗，該机床并附有打砂輪的裝置。

砂輪角的計算：

分齒圓的螺旋角  $\tau$

$$\operatorname{tg} \tau = \frac{Zm}{d} = \frac{1 \times 2.5039}{45} = 0.05564$$

$$\therefore \tau = 3^\circ 11' 5''$$

基圓螺旋角  $\tau_0$

$$\cos \tau = \cos \tau \cdot \cos \alpha_{on} = \cos 3^\circ 11' 5'' \cos 20^\circ = 0.9382348$$

$$\therefore \tau_0 = 20^\circ 14' 25''$$

基圓直徑

$$d_0 = \frac{Z \cdot m}{\operatorname{tg} \tau_0} = \frac{1 \times 2.5039}{\operatorname{tg} 20^\circ 14' 25''} = 6.99116 \text{ 毫米。}$$

將砂輪的角度打至  $20^\circ 14' 25''$ ，由於打砂輪的刻度裝置的副尺精密至  $6'$ ，很難一次打成所需要的砂輪角度。因此磨出漸開線蝸杆計量後再修正砂輪，即可得到需要砂輪角度( $d_0$  用于計量漸開線齒形和車削螺紋)。

經檢定結果，對漸開線蝸杆的要求來說，在一級精度之內(見表 1+1)。

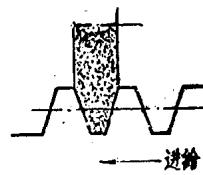


圖 1-17

表 1-1

件号 檢查項目	1# ●	2#	3#	备注
	实际誤差毫米			
齿距	-0.003	+0.0045	+0.0045	
累积	-0.007	+0.0095	+0.01	
内径	-0.088	-0.51	0.91	
基圆螺旋上升角	左 -5' 右 -7'	左 +6'35" 右 -2'	左 +4' 右 +1'	
齿形	直线性合格	直线性合格	直线性合格	
齿厚	-0.0169	-0.03	-0.03	

## ① 按法向模数为 2.5 挂轮

在精磨过程中两侧齿形用一次磨削(图 1-18), 则发现齿形的两侧面上有崩纹, 这是由于材料硬度很高(Rc 62)和工件细长而刚性较差, 以及砂轮问题。消除办法, 主要是改变磨削方法, 将前磨削法改为二次磨削(即每次磨齿形一侧面, 参见图 1-17), 并装置跟刀架, 这样消除了表面崩纹现象。粗磨时可用一次磨削, 其挂轮计算是根据 MM582 螺丝磨床按模数挂轮的计算公式进行, 即:

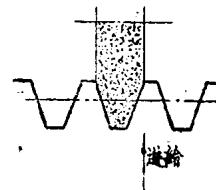


圖 1-18

$$i = \frac{m \times 66}{3 \times 105}$$

当轴向模数  $m = 2.5039$  时

$$i_1 = \frac{2.5039 \times 66}{3 \times 105} = 0.5246266666$$

得出挂轮比近似值

$$i_1' = \frac{341}{650} = \frac{66 \times 62 \times 60}{100 \times 78 \times 60} = 0.52462$$

挂轮比绝对误差  $\Delta$  之计算

$$\Delta = i_1 - i_1' = 0.5246266666 - 0.52462 = 0.0000066666$$

挂輪比相对誤差  $\delta$  之計算：

$$\delta = \frac{\Delta}{i_1} = \frac{0.0000066666}{0.5246266666} = 0.000012706$$

在实际工作中挂輪比的相对誤差比绝对誤差还重要，因为知道挂輪的精度和实施效果。

【例】在苏联 MM 582 螺絲磨床上磨制渐开线蜗杆，螺距为 7.866，計算出的相对誤差  $\delta = 0.0000127$  求挂輪螺距的誤差。

$$[\text{解}] \quad \Delta t = t \cdot \delta = 7.866 \times 0.0000127 = 0.000099898$$

即每个螺距中有 0.000099898 毫米的挂輪精度的誤差。

### (五) 渐开线蜗杆車削時刀具的安裝

机械制造中所用蜗杆之间的区别，就在于它们螺旋面形成的方法，并决定于用以加工螺旋面的切刀在車床上的安装位置。

根据渐开线蜗杆的原理，其螺紋左右侧面可用两把直線切削刀的切刀来切割。切刀的齿形角应等于  $\alpha_{\infty}$ ，即等于蜗杆的齿形角。每把車刀应装在軸綫平行面内，它与軸綫的距离  $a$  等于基圓柱的半徑  $r$  ( $r = 3.39558$  毫米)，并根据螺紋被切面的方向装在軸綫的上方或下面。若渐开线蜗杆是右旋，则切刀的安装如图 1-19 所示，即螺紋左側面是用安于軸綫的切刀 I 来加工，右側面则用低于軸的切刀 II 来加工。这样螺旋面的形成是由切刀的刀刃保持，它和直徑为  $2r$  基圓柱相切位置时，沿与蜗杆軸綫同心螺旋綫运动而得到渐开线螺旋面。

在初步和精度試驗切削螺紋时，采用阿基米得蜗杆切削加工方法。切刀的刀刃处在蜗杆的軸向平面内（图 1-20），这时螺旋面



圖 1-19

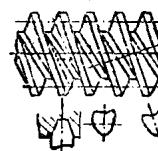


圖 1-20

即由通过蜗杆轴线的刀刃沿与蜗杆轴线同心的螺旋运动而成。

上述加工螺旋面的方法，对于具有大升角的蜗杆时很不适用，因为这时车刀的几何形状和切削条件都不利。因此须改变安装切刀的方法。

**切刀的齿廓设计** 切刀设计与车削阿基米德蜗杆的切刀设计相同。切刀通过蜗杆的轴向平面安装，这样安装切刀比加工渐开线蜗杆简便，而有足够的余量磨制渐开线齿形，即齿形侧面和外圆余量为0.15和0.50毫米（图1-21）。

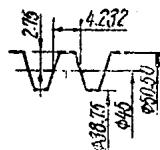


图 1-21

### (六) 确定工艺路线及其加工方法

为使渐开线蜗杆能达到一级精度的要求，根据零件的工艺特性并结合现场已有的设备条件，编制了工艺（图1-22），进行了试验，具体的工艺路线及其加工方法，见表1-2。

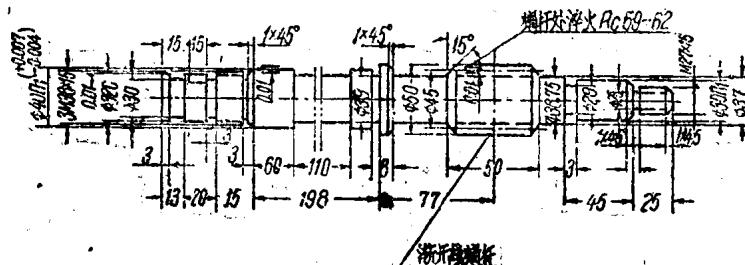


图 1-22

#### 技术要求

1. 左头右旋
2. 蜗杆精度等级为I级
3. 蜗杆为渐开线型蜗杆，齿形公差为0.012
4. 轴向模数  $m_n = 2.5$
5. 轴向模数  $m = 2.5039$
6. 螺旋角  $\beta = 3^\circ 11' 5''$
7. 轴向螺距  $t = 7.866 \pm 0.008$
8. 轴向螺距累积误差  $\pm 0.015$
9. 齿厚公差  $S = 3.933^{+0.030}_{-0.065}$

表 1-2

操作号	操 作 内 容	使 用 设 备	备 注
1	切 料	切料机	
2	車兩端面及銑兩端中心孔	1A62	
3-1	精車外圓各空刀及絲扣 $\phi 50$ , $\phi 32$ , $\phi 40II$ , $\phi 30II$ 留磨	1A62	
3-2	磨車阿基米得齒形，齒形的每側面留磨 0.15~0.20和外圓留磨0.4~0.5毫米	1A62	
4	銑鑽槽		
5	淬 火	热处理	
6	磨外圓 $\phi 30II$ , $\phi 50$ , $40II$ , $\phi 32C$ 及 之端面	3151外磨	
7	磨漸開線齒形	582 螺絲磨或 K96 鐵床	

## (七) 漸開線蝸杆的齒形測量方法

在万能工具显微鏡上檢驗漸開線蝸杆時，顯微鏡可擺成垂直方向(圖 1-23)，將刀墊高或放低  $a$  的距離(即  $a=r_0 = \frac{t}{2\pi \operatorname{tg} r_0} = 3.39558$  毫米)，在顯微鏡的目鏡中觀察蝸杆齒形是否直線(根據漸開線蝸杆展成原理它是直線)，其齒形角之一半  $\alpha$  应等于蝸杆基圓螺旋線的上升角  $r_0$ 。

齒形結果處理如下(圖 1-24)：

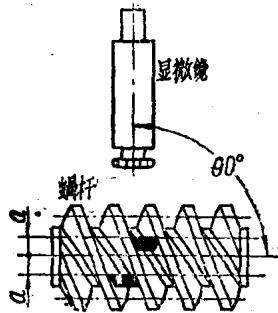


圖 1-23

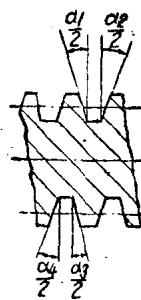


圖 1-24

$$\tau_0' \text{ 左} = \frac{\frac{\alpha_2}{\alpha} + \frac{\alpha_3}{\alpha}}{2}$$

$$\tau_0' \text{ 右} = \frac{\frac{\alpha_1}{\alpha} + \frac{\alpha_4}{\alpha}}{2}$$

## (八) 結論

(1) 經過試驗証實，精度等級相同的漸開線蝸杆與阿基米德蝸杆相比較，從製造來看漸開線蝸杆比較簡單，并不複雜。

(2) 用兩軸平行磨削法在 MM582 螺絲磨床上磨制，所得蝸杆精度完全達到 1 級。缺點是所磨螺紋的工作高度受一定限制，在螺紋牙底上有一段地方磨不出應有的曲線，因此只能應用在升角較小的蝸杆。多頭蝸杆一般升角較大，不適于此法加工。

(3) 可在 K 96(C 8955) 鋸床上用砂輪的端平面來磨制漸開線蝸杆，其缺點是調整刀架擺動角度的時間長，但最大優點是砂輪整形簡單。

(4) 精度要求不高的漸開線蝸杆，在普通車床的刀架上附加我廠最近試制萬能機頭①亦能磨制漸開線蝸杆。

(5) 切制漸開線蝸杆的螺紋時，切刀安裝可用車阿基米得蝸杆的方法。

## 參考資料

1. 卡西林著：機器製造工藝學。
2. 巴拉克辛著：機床製造工藝學。
3. СТАНКИ И ИНСТРУМЕНТ. 1957 年第 1 期。
4. 謝明欽科著：齒輪刀具。
5. 袁哲俊編：刀具設計。
6. 陳企平著：漸開線蝸杆的平行軸磨削法。大連工學院學刊。1957 年 2 期。

① 參閱上海科學技術出版社出版“萬能機頭”1959 年 12 月。