

小机床加工大生活技术經驗汇編

专辑之二

上海市工业館編

科技卫生出版社

目 录

齒輪加工：

車床銑連軸人字齒輪	江南造船厂	1
五軸人字齒輪銑床	精业机器厂	3
滾床加工內齒輪	江南造船厂	5
改裝鑄床銑內齒輪	江南造船厂	6
在龍門刨床上加工大模數正齒輪	上海齒輪廠	7
小机床加工大螺旋傘齒輪	精业机器厂	10
球面蝸輪副製造	上海齒輪廠	12

熱加工：

1.5噸轉爐澆注3.3噸鋼鑄件	中鑄鋼鐵廠	19
利用烟道排出廢熱預熱工件的預熱爐	上海漁輪修造廠	20
靈活方便的活動加熱爐	上海漁輪修造廠	23
三輪汽車曲軸前半軸模鍛工藝	上海內燃機配件廠	24
固体燃料鹽浴爐	大隆機器廠、上海內燃機配件廠	26

車床銑連軸人字齒輪

革新者：江南造船厂
虞根发、陈鸣崗

我厂承造的轧钢设备中重要零件之一——长4160公厘、模数14、重达4吨的连轴人字齿轮，因工件庞大，现有设备无法胜任，职工们为了确保钢帅升帐，想尽一切办法完成任务，经慎重考虑，选择呆滞，长久的大型曲轴车床进行改装，解决了加工的困难。

一、改装内容

1. 由于该机床的特殊结构，决定了改装的简单性。

(1) 走刀丝杆的转动由马达通过一系列传动轴直接带动，传动系统简单，改装容易，能传递较大的动力(见图1)。

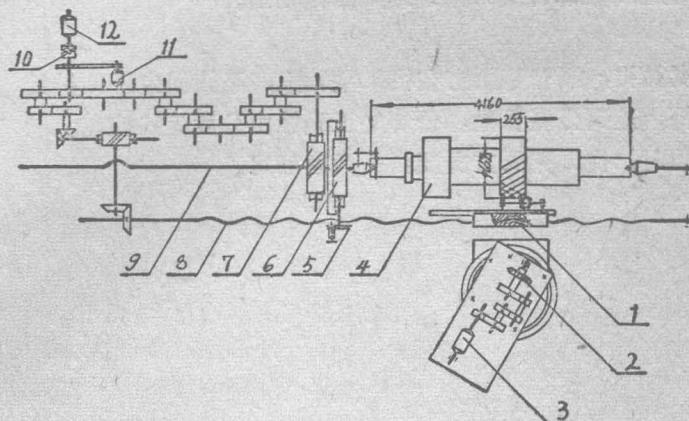


图1 传动系统图

1—哈夫螺母 2—銑刀 3—馬达 4—工件 5—分度盤 6—分度机件 7—蜗杆蜗輪
8—走刀絲杆 9—車床主軸 10—離合器 11—工作馬達 12—退刀快速馬達

(2) 主轴具有分度机构。

2. 传动系统的改装：

(1) 已知条件，工件材料：鑄鐵；齿数=39；螺旋角=28°57'58"；模数=14；压力角=20°。

(2) 决定切削用量。

(3) 决定走刀丝杆转速，在丝杆8与马达11之间挂齿轮，马达10匹，转速1440转/分，走刀丝杆每转进给20公厘。

$$\text{走刀丝杆转速} = \text{马达转速} \cdot \frac{D_1}{D_2} \frac{a}{b} \frac{c}{d} \frac{e}{f} \frac{1}{64} \frac{G}{H}.$$

式中 D_1 — 主动皮带轮直径； D_2 — 被动皮带轮直径； a, b, c, d, e, f — 各中间传动齿轮之

齿数；1——蜗杆头数；64——蜗輪齿数； G ——主动伞齒輪齿数； H ——被动伞齒輪齿数。

(4) 决定工件轉速，馬达与工件之間原用皮帶傳动，为了保証齒輪导程的正确，傳动系統必須要改装。現改用齒輪傳动，其动力由馬达11供給。

$$\text{工件轉速} = \text{馬达轉速} \cdot \frac{D_1}{D_2} \frac{Z_1}{Z_2} \frac{Z_3}{Z_4} \frac{Z_5}{Z_6} \frac{Z_7}{Z_8} \frac{Z_9}{Z_{10}} \frac{1}{84}.$$

式中 D_1, D_2 ——皮帶輪直徑； $Z_1 \dots Z_{10}$ ——中間傳动齒輪之齒数；1——蜗杆头数；84——蜗輪齒数。

3. 銑刀架的改装，原走刀架拖板上安装的旋轉刀架机构，調上銑刀架。

二、操作過程

1. 对刀：

(1) 根据工件螺旋角=28°57'58" 将銑刀架隨圓梯形槽轉動，使銑刀傾斜角度与工件要求符合后，坚固之。

(2) 校正刀子切削深度，移至切削位置。

2. 动車：

(1) 开动馬达9使銑刀旋轉；

(2) 开动工作馬达11使工件及刀架运动，开始切削。

3. 分度：

原机床上有分度机构，蜗杆架固定在机床主軸上，蜗輪固定于頂針處，旋轉蜗杆使蜗輪轉動，带动工件旋轉，达到分度目的。分度的正确性由分度盤5控制。

4. 銑反向螺旋角时，使刀架反方向傾斜一角度即可。

五軸人字齒輪銑床

精业机器厂

我厂以往加工 $M=18$ 、 $Z=25$ 、 $l=1000$ 厘米的連軸人字齒輪时(如图2)，每只需一个月的时间，虽然在大跃进后一跃为7天时间完成，但工人同志并未感到满足，經研究后把原来的龙门鉋床改装成为五軸人字齒輪加工机床，加工上述同尺寸工件只須30小时左右，提高生产率12倍。

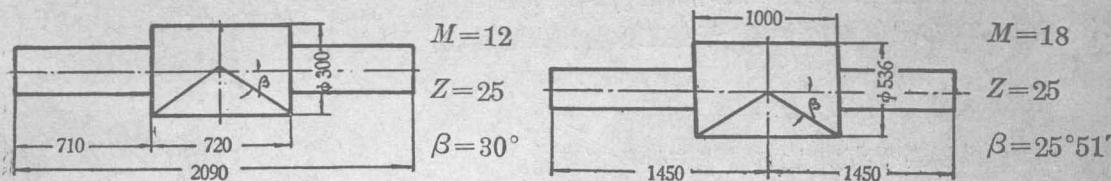


图2 工件的尺寸及形状。

設備运动簡述

一、刀具轉动(見圖3)

动力由电动机A經皮带1傳至齒輪2，中間齒輪3为活套在刀具主軸上，故齒輪3轉動时，主軸并不轉動。齒輪2的动力經中間齒輪3傳至齒輪4，齒輪4与齒輪5同时固定于一根軸上，故齒輪5也随着轉動，齒輪6以花键套于刀具主軸上，因此它可一面轉動一面沿軸向移动，慢速时齒輪6与齒輪5相啮合，因而帶动主軸旋轉。

要求主軸快速迴轉时，只要扳动手柄，使齒輪6往下移动，即可与齒輪3上的接合子合上，这时，主軸按照齒輪3的轉速迴轉，因此，主軸有两档可变速度。

进刀深度也有微动与快速退出两种。在微动时，只要扳动深度千分调节手柄，使伞齒輪7旋轉带动套在主軸上的伞齒輪8旋轉，因而使主軸上的蜗杆9轉動，在立軸套筒上有螺旋牙紋，当蜗杆旋轉时，即可使主軸套筒作軸向移动。

快速退刀时，可撥动快速退刀手柄，使鑲嵌在主軸缺口上的偏心桃子轉動，使主軸作軸向快速移动。

二、工作台往复运动(見圖4)

动力由电动机A經由皮带1及2傳至軸I，宝塔齒輪8以滑键与軸I連接，故可在軸I

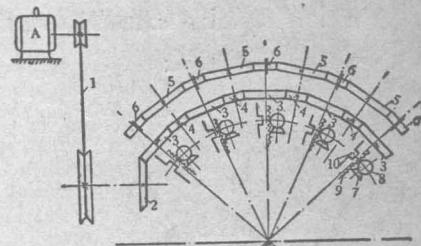


图3 五头图

上滑动，当搬动变换手柄时，则宝塔齿輪沿軸 I 滑动，可与軸 II 上相应的齒輪啮合，达到变速目的。軸 II 上固定有齒輪 9，它与齒輪 10 噬合，因而軸 IV 也随着旋转。軸 IV 的一端固定有蜗杆，它使蜗輪 11 旋转，当搬动控制手柄 12 使片状离合器与蜗輪 11 结合时，軸 III 就作慢速旋转。这时，固定于軸 III 上的齒輪 14 与固定于絲杆 16 上的齒輪 15 相啮合，于是絲杆 16 也随着旋转。工作台上有螺母 21，由于絲杆 16 的旋转，通过螺母 21 使工作台作慢速运动。

当要快速退回时，动力仍由电动机 A 經皮帶 1 及 2 傳到軸 I，經宝塔齿輪与相应的齒輪啮合使軸 II 旋转，则使螺旋齒輪 18 旋转。当搬动控制手柄 12 使固定于軸 III 上的片状离合器与螺旋齒輪 14 结合，这时軸 III 便作快速旋转，同时經齒輪 14 与 15 使絲杆 16 旋转，于是工作台作快速运动。

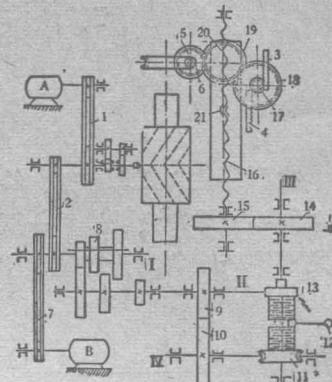


图4 傳動圖

三、工件旋轉

由于銑削人字齒輪，故必需使工件作正反轉。

1. 正轉：在床身上固定有正反方向的二个齒條 3 及 4，齒輪 17 为套在固定于工作台边上的心軸上，故工作台移动时，齒輪 17 可在齒條 3 及 4 上滚动；当齒輪 17 在齒條 3 上滚动时，带动齒輪 18 旋转，經中間齒輪 19 使齒輪 20 旋转，齒輪 20 活套在分度机构的蜗杆 6 上，靠离合器与蜗杆 6 相結合，故齒輪 20 旋转时，蜗杆 6 也旋转。带动蜗輪因而使工件轉动。

2. 反轉：当小齒輪 17 滚到齒條 3 的末端时，紧接着就在齒條 4 上滚动，由于齒條的方向相反，故小齒輪 17 的旋转方向亦相反，通过齒輪 18、19 和 20 以及分度机构，故工件作相反方向旋转。

四、分度

在分度机构上，拉开蜗杆 6 与齒輪 5 上的离合器，用手轉動蜗杆 6，带动蜗輪使工件分度。
本机床加工范围：

齿数	逢25牙双倍数的人字齿数；
模数	16~42公厘；
螺旋角	10°~35°；
工件直徑	300~630公厘。

机床性能：

銑头圓周位置調節範圍	0.5公厘；
銑刀每轉工作台行进	0.05~0.2公厘；
台面回程比进程快	30倍；
銑头微进給量	0.05~0.2公厘；
銑头快速退出量	50公厘；
銑头轉速	140、210、300、440轉/分；
每刀片一轉走刀量	0.02~0.05公厘；
最大吃刀深度	25~30公厘；
电动机	15匹。

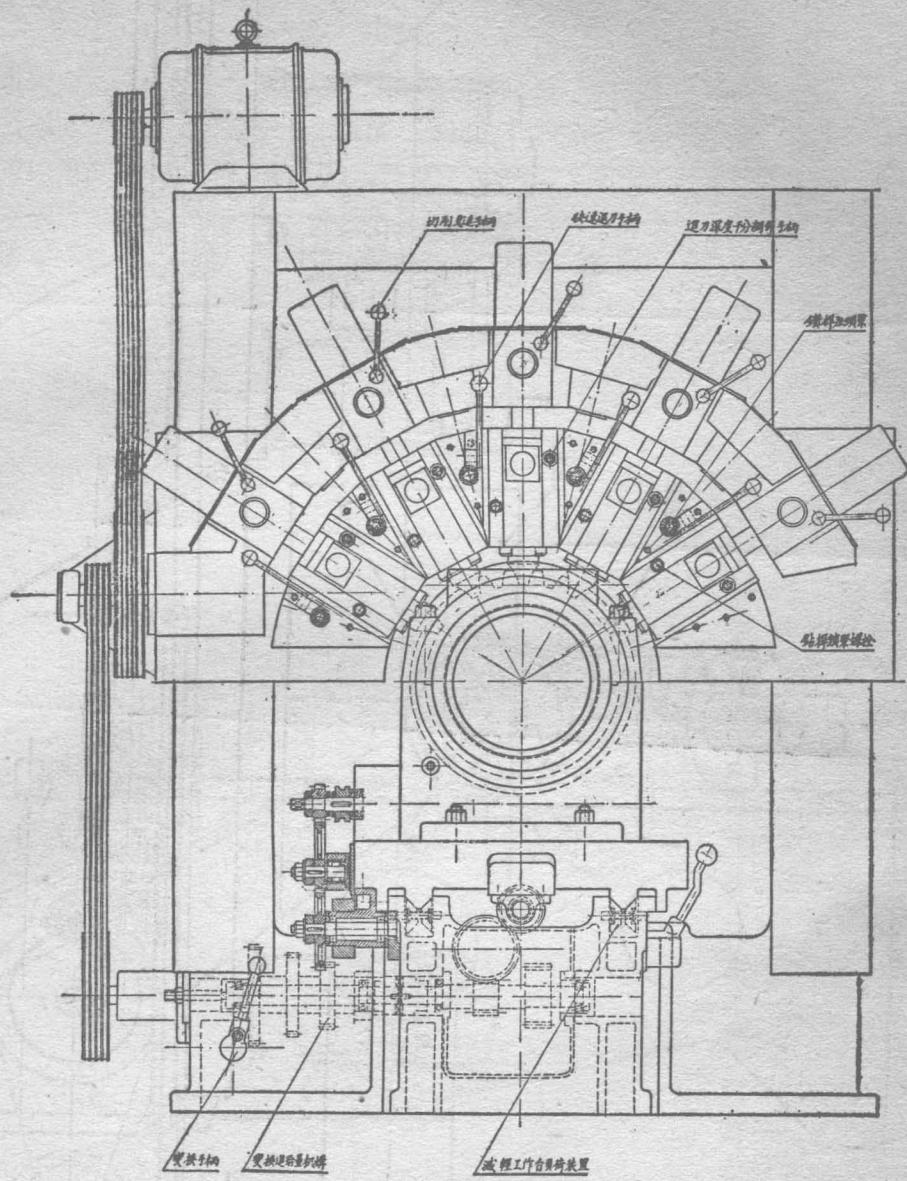


图5甲 制造球面蜗轮副的机床示意图(侧视图)

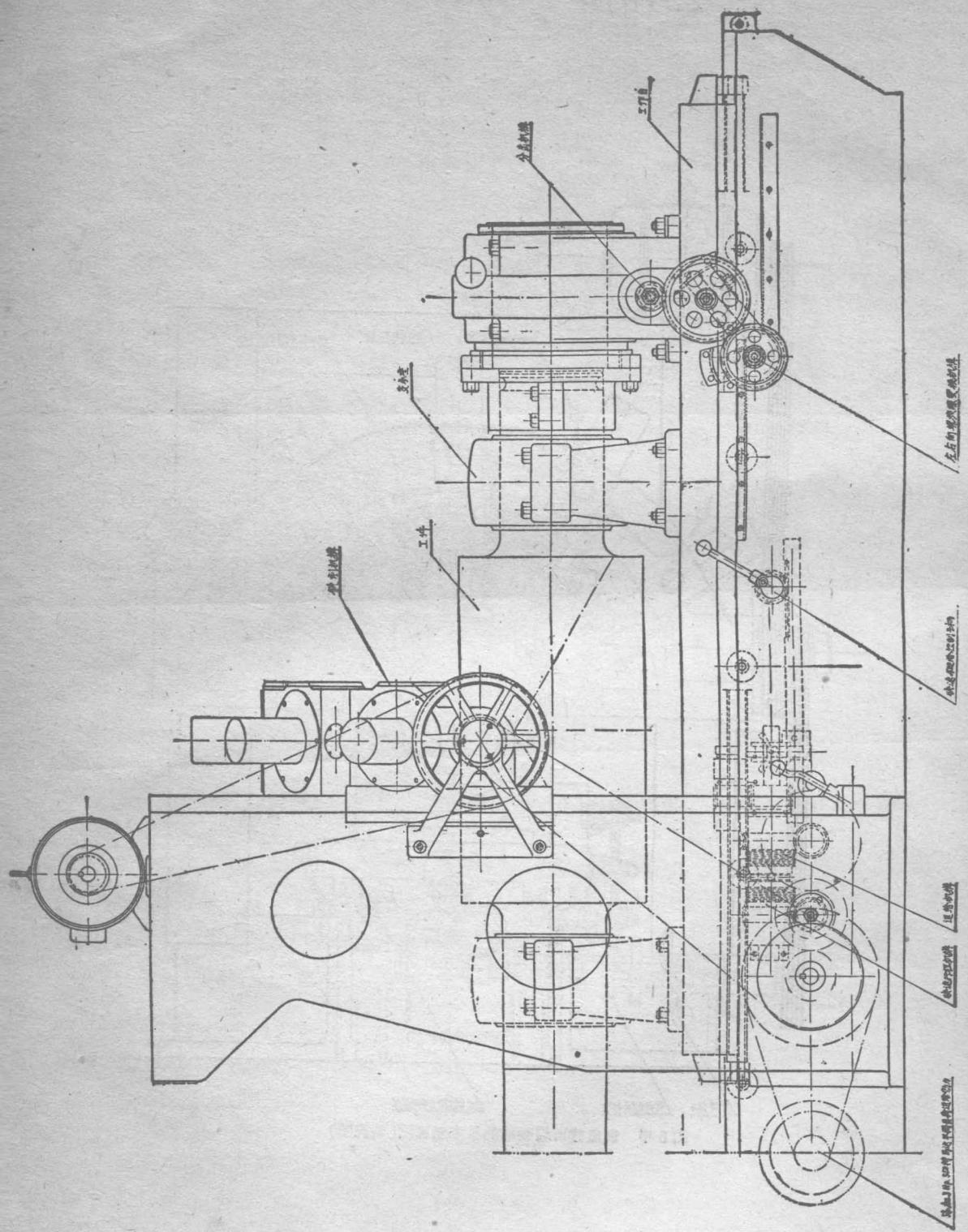


图 5-2 制造球面蜗杆副的机床示意图(正视图)

滾床加工內齒輪

革新者：江南造船厂
王惠斌

造机車間在加工五千噸貨輪絞盤機內齒輪時，按一般加工規程需用銑床銑。但这內齒輪很大，有600公厘直徑，有200公厘厚，銑出來的內齒輪精密度不高，还得經過鉗工磨工磨后才可使用。但任务很紧迫，估計一只內齒輪需要200个小时才能加工好，怎么办呢？車間主任就交給王惠斌老師傅想办法，王惠斌老師傅接到这任务后就想，用銑床加工是来不及的，他就想起十三年前在永昌机器厂看到过有一部專門銑內齒輪的机器。可是永昌机器厂已

沒有 了，該怎么办呢？

他走路也想，吃飯也想，回到家里也想，后来給他想出一个办法：在滾床上裝一挂脚，把銑刀裝在挂脚下面，中間裝上傳動齒輪，帶動銑刀这样就可以銑內齒輪了。沒有架子，又用二块木板做支撑，但是有人講这样会使齒輪裂开。他又犹疑起来了，后来想到这是和大連造船厂比賽的，其中有一只內齒輪是大連造船厂的协作件。决不能影响大連造船厂的跃进計劃，他就下决心先試一下，有问题再改进。

开始銑內齒輪时发出声响，后来得到技术員的协助，从下面向上銑，不仅速度快，过去估計在銑床上要200个小时，現在只要30个小时就加工好了，而且质量也很好，銑出来的牙齿又光洁又正确，劳动强度又大大減輕。

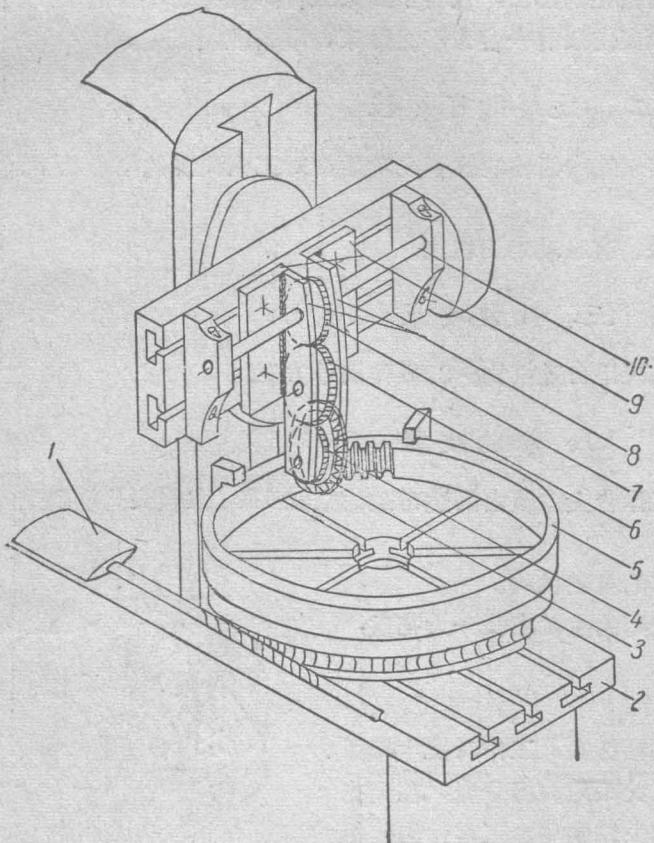


图6 銑床加工內齒輪示意图

1—分度頭 2—滾床工作台 3—銑刀 4、6、7—傳動齒輪
5—工件 8—两侧板 9—固定板 10—原滾床滾刀排

改装鏜床銑內齒輪

江南造船厂

一、改装的必要性

在一切为了鋼、有鋼才有船迅速完成軋鋼设备任务的号角下，造机工人猛攻关键，大鬧技术革命，使鋼鐵元帅早日升帳，同时要以实际行动来打击美帝国主义对我国的战争挑衅。

在軋鋼设备中，造机車間接到一批直徑1000以上的內齒輪加工任务。如果按照过去的加工方法利用銑床銑，那每加工一只就需要数百小时，同时精度也达不到要求，如果按照旧法来加工那显然与跃进再跃进的形势不相适应了，因此必須要以新的方法来代替。我厂王惠斌老师傅就在这时改进了以滾床銑內齒輪的办法，代替了銑床工作。但是还不能滿足任务要求，所以必須再找办法，因此在車間內还有一台失修的鏜床，准备改装使用。

二、改装的可能性

1.由于新技术的不断出現，滾床銑內齒輪的改装成功后，对工人同志的信心起了互相推动互相启发的作用。

2.有着現成的設備；有立銑头、有自动走刀机构。

三、改装要求

1.尽量使用現有机构；2.尽量采用自动机构；3.操作簡單方便。

四、机构改装

1.切削机构的改装：在鏜床工作台上按装由馬达带动的立銑头2(立銑头是銑床上的)，裝上指形銑刀1即可切齿。

2.送进机构是机床原来所具有的自动机构。

3.零件装夹机构的改装：在鏜床的主軸上裝一大花盤，然后将工件固定在大花盤上。

4.分度机构的改装。

将主軸与送进机构之間的傳动軸拆去，工作时使主軸固定不动。为了使分度簡單方便，因此采用靠模分度，在大花盤的背后安装一个圓盤，在其外圓上銑成与加工零件齒數相同的槽，定位时用插銷插入槽內，就达到分度的目的。

五、經濟效果

1.机构簡單改装容易；

2.与銑齒相比，精度可提高2~3級，生产效率提高四倍。

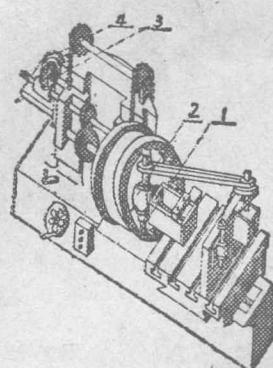


图7 在鏜床上銑內齒輪示意图

1—指形銑刀 2—立銑头 3—分度盤 4—分度頭

在龙门刨床上加工大模数正齿輪

上海齒輪厂

一、引言

本厂在1956年接到水泥厂的巨型正齒輪約20多个的加工任务。这种齒輪的特点是模數大，达20~32公厘；齒數少，不过十几二十来个齒；但精度低，約在4級精度即可滿足要求。

过去，这种齒輪的供应一般采用两种方法：一是由国外进口；二是用鑄鐵鑄出齒形。

其中进口的办法当然不好，因为成本高，并且耗費国家外汇，所以不走这条路。

用鑄鐵鑄造的办法是質量差，寿命短，每只齒輪只能用3~6个月左右。經常要調換，对生产影响很大。

当时厂里滾齒机的任务繁重，无暇加工此种齒輪，而当时龙门刨床却很閑。在此情况下，即由厂里老技师黃品发同志及技术員董慎行同志两人合作。他們根据靠模原理，設計及制造成功了一种刨齒夹具，在龙门刨床上加工了这种齒輪，經試驗及用戶試用，都認為滿意，滿足了水泥厂的要求，解决了問題。

二、刀架的构造

先說明一下工件特性如下：

最大模數（該厂做过的）	42 公厘；
最大直徑	1000 公厘，
工件材料	鑄鋼；
达到精度	IV 級；
达到光洁度	$\nabla\nabla_{50}$

图8所示为刨齒工具的示意图。

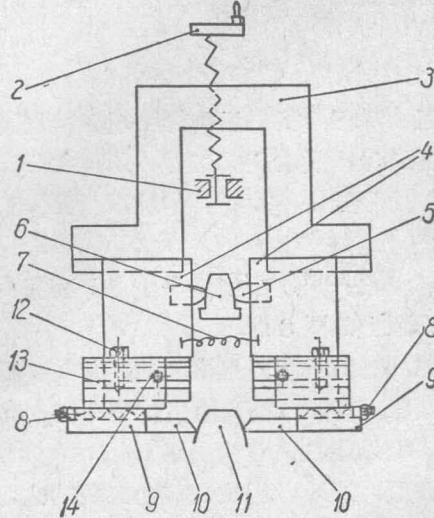


图8 刨齒工具示意图

整个刀架系装在龙门刨床的横梁的刀架拖板1上，轉动手柄2，则刀架的垂直拖板3即上下移动。触指拖板4、刨刀拖板9也随着上下移动。

6是齿形样板或靠模，5为触指。当垂直拖板3上下移动时，触指尖端即随样板6之外形而移动，拖板4及9同样产生符合于齿形曲线的运动。刨刀10即在固定于龙门刨工作台上的工件11上刨出齿形。

拖板4用拉力弹簧7拉住，以一定的压力使触指压于齿形样板6的边缘。

拖板9靠方头8的转动，而可作精细调整。

在刨削过程中，刨刀10、拖板9及挺起板13被弹簧14顶起，而围绕销子12回转一角度，以便在回程中刨刀和工件脱离。

三、所用齿形样板的准备

首先根据图纸的规格（模数、齿数、压力角），繪成一个1:1的齿形，根据齿沟形状做成齿形样板一副。如图9，用1~1.5公厘厚的铁板做成，要求精度3级。另外再根据此样板，用5~8公厘厚的钢板做一个单粒齿形，如图10，它的精度比较高，要达到下面几点要求：

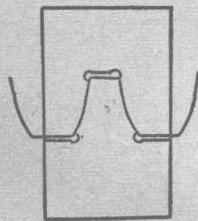


图9

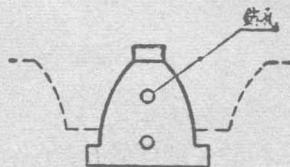


图10

1. 齿形的渐伸线左右要完全对称，不容许有臥齿现象；
2. 齿形渐伸线部分的光洁度要达到 $\nabla\nabla_5$ ，因为要作靠模用。

四、工作要点

在加工之前，将需要加工的牙坯，根据齿沟样板划线，划出齿形，而且要将需要加工的齿全部划好（这道工序必须要仔细），然后装夹工件，所用之分度夹具见图10。

这个夹具实际是一个简单的分度头，故不再作说明。具体工作要点如下：

1. 将工件装在分度夹具上。
2. 用一把刨刀将齿沟全部粗刨一次，留精刨余量10公厘左右。
3. 然后将齿形样板放在刀架上如图8所示。
4. 再在刀架上装刨刀两把，图11上刨刀是横装的，其实实物上刨刀是竖直装的。
5. 按划线精细调整刨刀位置，用靠模法精刨出第一个齿。其他齿依靠分度及靠模便可逐一加工出来了（如分度不准，就以划线为准刨出来）。

工时消耗举例：模数30公厘，20牙，齿长（或宽）555公厘。所有刨床工时在内，计35小时。

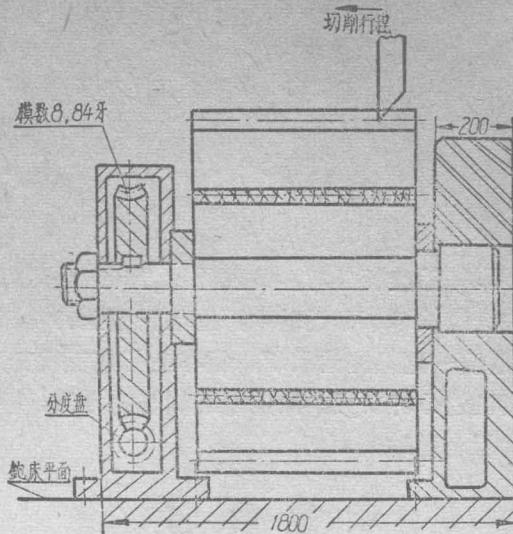


图 11

五、优 缺 点

1. 优点:

- (一)用这套夹具可以在龙门刨、牛头刨上加工精度比较低的正齿轮，也可以解决没有齿轮刀具的特殊正齿轮加工问题。
- (二)节省刀具费90%，成本低(不需要滚铣刀)。
- (三)在其他没有齿轮机床的厂，也可以利用这套工具在刨床上完成铣齿任务，对目前滚齿机缺少，任务紧张的情况下，能起一定作用。
- (四)可以加工巨型模数齿轮，克服目前巨型刀具缺乏的困难。

2. 缺点:

- (一)加工精度不高(4级)。
- (二)钳工刨床的劳动强度比较高(钳工划线、刨床进刀等是以人工掌握，所以劳动强度高)。

由上所述，我们认为可供其他缺乏滚齿机或无大型铣齿刀具或齿轮加工机床任务紧张的工厂参考采用。对单件小批生产低速度动力传动大模数齿轮更为适用。

很重要的一点是：打破了非齿轮加工机床不能加工齿轮的传统看法。

小机床加工大螺旋伞齿輪

革新者：精业机器厂
王性元

我厂在承接仿苏式 Y3TM 钻盘任务时，曾设计过 1500 公厘螺旋伞齿輪机床，但因其他任务紧张而暂停制造。在大闹技术革命运动中，迫切需要这种机床，但最困难是如何加工对 20 模数 58 牙与 15 牙对搭的一副螺旋角尺牙。领导上指定王性元同志设法解决这一课题，王性元同志经过对一般滚齿机的分析研究，决定用最简易的办法，在原来 60° 滚床上加添一些机构来达到加工所要求的组合运动。

改进内容

一、水平进刀作用

如图12及13所示，原来轴 XI 是整根不断的，现在加添二对角尺牙以及调换齿輪樁子，以便满足加工时的要求。

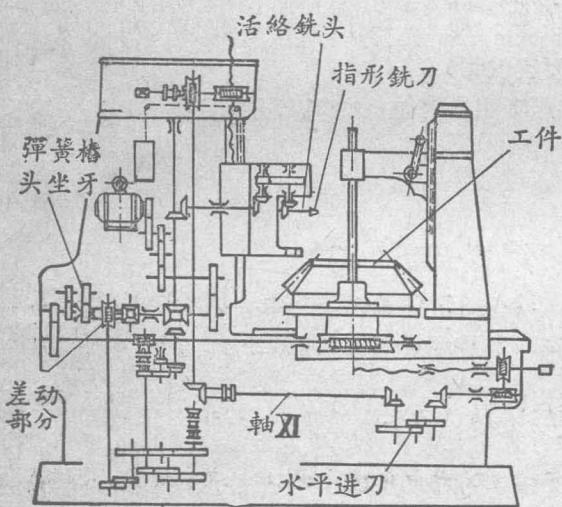


图 12

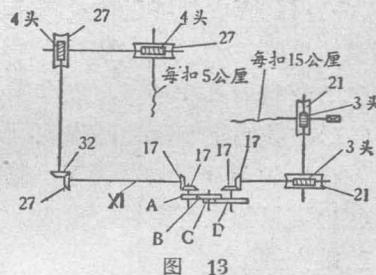


图 13

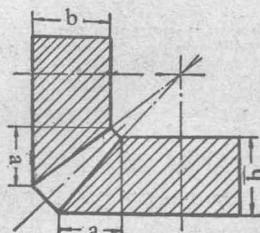


图 14

当铣刀上下移动距离 b 时，工作台水平方向要移动距离 a，如图14所示，因为只相配的角尺牙，小牙齿 b 边长，大牙齿 a 边长，因此它的水平进刀与垂直进刀也就不同了。具体算法可按照公式

$$\frac{A \cdot C}{B \cdot D} = \frac{49}{18} \times a \text{边(或b边)},$$

其中 $\frac{49}{18}$ 系该机床在这一运动链中的定数。

二、活络铣头的构造与工件的关系

在安装滚刀的地方装一只活络铣头，其结构很简单，在一根刀排的一半地方，装上一只角尺牙（见图15）。因角尺牙平放在工作台上，指形铣刀必须针对牙齿的中心角成为90度，才可以切削，活络铣头就为了满足这个要求，见图16所示。

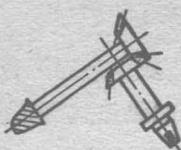


图 15

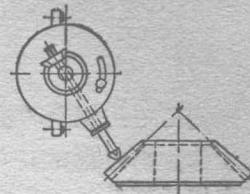


图 16

三、弹簧椿头定牙构造与作用

在六号轴上，装一根心轴和弹簧，一头就是锥合子。加工时，接上锥合子，差动运动时随着一起转了，等到一牙加工好后，再分一牙，一直到分完为止。

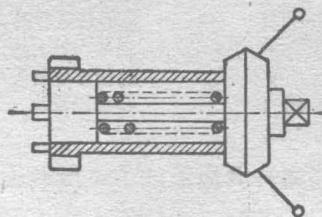


图 17

四、差动结构与计算

在计算上与单刀铣斜齿轮稍有不同，既不能按照大头的模数，也不能按照小头的模数，是照（大头模数 + 小头模数）÷ 2 来计算，这样也只是比较近似的。

五、指形铣刀制造

首先，一定要按照中间的模数，再画出它的渐开线来。同样，这也只是近似的，圆弧是按照中间模数，而厚度要比小头模数还小3~6公厘。

加工步骤：

1. 把工件安装在工作台上；
2. 计算水平进刀与垂直进刀量；
3. 搭好差动齿数及分齿挂轮；
4. 校准刀具与工件的位置；
5. 校准活络铣头与工件的角度(90°)；
6. 一转全部铣好后，转动刀具中心偏移X公厘，与加工一般角尺牙一样。

球面蜗輪副製造

革新者：上海齒輪廠
吳友梅

一、概述

太原化肥厂向我厂提出制造“仿德”球面蜗輪箱的任务后，党支部和厂長都非常重視這一項新产品試制工作。当时决定五天內設計好工艺装备，二月內蜗輪箱試制完成，并指定青年技术員吳友梅同志担任工艺装备設計工作，吳友梅同志接受了这个任务后，他积极的依靠老年工人同志。在他們的帮助下，万能傳动头和切制蜗輪的双飞刀都設計成功了，后来通过車間工人同志的辛勤劳动，把从来没有制造过的球面蜗輪箱試制出来，使齒輪加工技术提高了一步。

这种球面蜗輪副的优点是：啮合比較好，其蜗杆螺旋与蜗輪牙齿的接触面大，所以在这些表面間的压力和磨損都比較小。因此这种球面蜗輪副尤其适合于重載荷轉動。但这种蜗輪副的制造过程也比較复杂些。仿德型球面蜗輪蜗杆啮合特征。

蜗輪齒數	$Z_2=41;$	螺旋導角	$\lambda = 33^{\circ}43'23'';$
蜗杆齒數	$Z_1=4;$	被蜗杆包容的齒數	$n = 3;$
螺旋方向	右旋；	蜗輪與蜗杆齒厚比	$k' = 0.8;$
模數	$M=10;$	蜗輪齒厚削薄量	$S_2=0.25;$
蜗輪齒溝齒形角	$c_2=38^{\circ}57'37'';$	輪廓圓直徑	$d_o=244.$
蜗杆螺旋齒形角	$c_1=34^{\circ}36'18'';$		

从啮合特征中知道：仿德型球面蜗杆其齒形既不是标准齒形，也不是非标准短齒。其齒形法向測量尺寸見圖18。

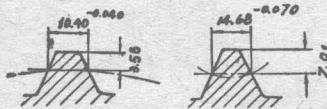


圖18 其齒形法向測量尺寸：

甲——齒輪法向測量尺寸；乙——蜗杆法向測量尺寸

二、球面蜗輪加工

1. 球面蜗輪加工是在J38型滾齒机上實現的。加工后，其表面光洁度能达 $\nabla\nabla\nabla_{7-8}$ 齒形精度，能在保証中心距条件下，合乎图纸要求。

由于J38型滾齒机傳动系統剛度較好，其分度系統的强度較高，所以在加工四头蜗輪时对分度机构沒有任何破坏及影响。只要刀具的主切削刃的刃磨光洁度达到 $\nabla\nabla\nabla\nabla_{10}$ ，加工后的齿面微观几何形状，不会产生裂痕。

2. 加工用的刀具。在球面蜗輪切制时，如果生产类型仅是单件小批，或不至一种模数的



图19 刀具的几何形状

$$\text{甲: } \alpha_1 = \lambda + (\varepsilon \sim 10^\circ);$$

$$\alpha' = 8 \sim 10^\circ;$$

$$\Sigma = 95 \sim 110^\circ;$$

$$\beta = \theta_0 - \theta_1.$$

$$\text{乙: } \alpha_2 = \lambda + (\varepsilon \sim 10^\circ);$$

$$\alpha' = 8 \sim 10^\circ;$$

$$\Sigma = 95 \sim 110^\circ;$$

$$\gamma = \lambda + (\beta \sim 8^\circ);$$

$$\beta = \theta_0 - \theta_1.$$

球面傳動副就不适采用球面銑刀或球面梳刀加工。因为这两种刀具，在沒有鏜齒設備的工厂里，其刀具制造是无法进行的。加上其制造工艺也很复杂，生产率不高，就不常采用，因此，双齿飞刀的应用就較恰当。在加工单头蜗輪时，用双齿飞刀进行圓周进給能令人滿意地切出球面蜗輪的最后齿形。如果滾齿机具有足够的剛性，则多头蜗輪加工，同样能得到良好的效果。

(1) 刀具材料：

P9 鋼；

(2) 热处理后的硬度：

$R_c = 62 \sim 64$ ；

(3) 刀具的几何形状(見图19)：

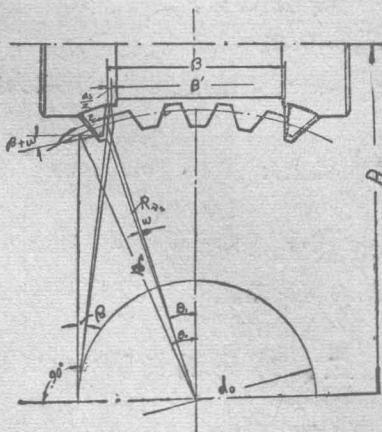


图 20

$$B' = 2\gamma\delta_2 \sin\theta_1;$$

$$B = B' + \Delta S(\text{图20})。$$

其中 ΔS ——蜗輪齒厚上的余量，一般在 0.5~1 公厘。

$$\sin(\beta + \theta_1 + \omega) = \frac{\gamma\delta_2}{R_{12}} \cdot \sin\theta_0.$$

$$\omega = \sin^{-1} \frac{\gamma\delta_2}{R_{12}} \cdot \sin\theta_0 - B - \theta_1$$

$$\sin\theta_1 = \frac{B}{2\gamma\delta_2}; \quad \sin\theta_0 = \frac{d_o}{2\gamma\delta_2};$$

$$B = \theta_0 - \theta_1 \quad \varepsilon = 2\beta + \omega + 90^\circ.$$

$$\text{註: } \sin\theta_1 = \frac{B}{2\gamma\delta_2}; \quad \sin\theta_0 = \frac{d_o}{2\gamma\delta_2}.$$