

第一机械工业部机械制造与工艺科学研究院編

机械加工高产經驗

第三册

刀具、齒輪與絲杠的加工



机械工业出版社

編者：第一机械工业部机械制造与工艺科学研究院
NO. 2812

1959年2月第一版 1959年2月第--版第一次印刷
787×1092 1/16 字数 125 千字 印张 5 9/8 0.001—6,110 册

机械工业出版社(北京阜成门外百万庄)出版

机械工业出版社印刷厂印刷 新华书店发行

北京市書刊出版业营业
許可證出字第003号

统一書号 15033·1645
定 价 9 : 0.61 元

目 次

序言	2
第一章 刀具	3
第一节 刀具	4
1 陶鑄車刀的应用 (4)——2 改进馬尔科夫車刀 (8)——3 內孔強力車刀 (8)——4 加工高錳鋼的車刀 (8)——5 跃進式寬刃光刀 (10)——6 先進車削法 (11)——7 新型高生產率的格拉謝夫端銑刀 (12)——8 50°螺旋齒平面銑刀 (16)——9 強力三面刃銑刀 (18)——10 断屑鑽頭 (18)——11 深孔鑽 (19)——12 蝶形鑽頭 (20)——13 土絲錐 (21)——14 淬火鋼的高速銳孔 (21)——15 偏鑽工具 (22)——16 在開槽內壁鑽孔用的鑽具 (23)——17 快速退鑽頭工具 (23)	24
第二节 多刀多刃	24
1 不用轉的多刀架 (24)——2 三面圍攻——多刀加工小軸、套 (25)——3 車床新式方刀架 (26)——4 普通車床六角轉盤 (26)——5 八面刀架 (28)——6 鍵槽拉刨刀 (28)——7 七把車刀同時切削 (29)——8 牛頭刨床來回吃刀及自動抬刀 (30)——9 龍門刨往復吃刀刀架 (31)——10 多刀切削工具 (33)	24
第三节 冲压类	34
1 以冲代刨——提高效率150倍 (34)——2 冲六角螺母工具 (34)——3 方头冲切机 (35)	34
第二章、齒輪的加工	37
1 加工螺旋傘齒輪的經驗 (38)——2 牛頭刨床創圓錐齒輪的工具 (44)——3 磨法磨削小齒輪 (48)——4 加工齒條的幾種方法 (48)——5 齒輪創角的新方法 (54)——6 牛自動齒輪創角机 (56)——7 大齒輪划線工具 (57)——8 磨齒輪內孔自動定心卡盤 (59)——9 串方法 (60)——10 大螺旋沟指狀銑刀 (62)——11 磨鑽頭改成齒條銑刀 (63)——12 銑端面齒輪的半自動機 (64)——13 自動分度創羅拉齒工具 (65)——14 加工不出頭螺旋齒輪的工具 (65)——15 皮帶車床改裝成人字銑齒機 (68)——16 皮帶萬能銑改為滾齒機 (71)	37
第三章 加工絲杠的經驗	73
1 內旋風切削絲杠 (74)——2 外旋風切削絲杠 (78)——3 加工長絲杠的簡易專用設備 (80)——4 加工長絲杠的簡易設備 (83)——5 用冷軋法軋制梯形螺紋 (89)	73

序 言

1959年机械工业的生产規模和發展速度将是我国历史上空前未有的。要完成这个偉大而又艰巨的任务，主要将依靠現有工厂的力量，因此，如何提高單位面积产量是机械制造工业中一个主要問題。

自从党中央和毛主席提出以鋼为綱的全面跃进方針，并在企业里进一步加强了党的领导，大搞群众运动以来，群众干勁冲天、苦干巧干，使生产成倍地上升，涌現出来了无数提高生产效率的好經驗、好办法。

为了收集、总结这些經驗，促进生产翻番，我院派出了三个工作組，到工厂較集中的几个地区进行了收集和总结。在当地党委、工业局、工会及各工厂的大力协助下，去粗存精、整理归纳約二百項先进經驗，分別編成三册出版。

第一册，簡易夹具 一般在产品固定的大批大量生产中，夹具应用得很广泛，效果很大，而在一般中小厂用得不多，生产批量較小是一个原因，但是由于过去有些設計脱离实际造成制造中很多困难和使用上的不方便，因而夹具的广泛应用也受到了阻碍。

大跃进以来，由于企业中政治挂帅，广大职工發揮了共产主义風格，制造了許多簡單实用的土夹具。这些夹具大部分是使用者自己設計，自己制造和自己实现的，具有花錢少，实现快，效果好等特点，为夹具的广泛应用提供了一个切实可行的新方向。本册着重的介绍了这些夹具，并适当的作了某些分析，以便于今后进一步开展群众性的設計制造夹具的运动，以达到單位面积产量翻番的目的。

第二册，自动化与鉗工机械化 由于机械工业产量一翻再翻，所以机械化与自动化显得日益重要。本册介绍了职工群众在思想解放以后，大搞机械化与自动化的一些經驗及取得的效果。

第三册，刀具、齒輪与絲杠的加工 在技术革命运动中，切削加工方面的革新对生产翻番起了很显著的作用。本書着重介紹某些先进刀具和多刀多刃，說明在这方面还有着不少潜力。另外，在齒輪、絲杠方面，群众創造了不少簡易的高效率的加工方法，本書也加以收集。同时，还特別介绍了軋制齒輪和絲杠等先进工艺。

在每类經驗的前面，一般都概括地說明該类經驗的大致內容，并作了一些分析比較，以供讀者参考。

总之，我們希望通过这三本書能够使各个工厂互相交流一些先进經驗，对提高机械工业的單位面积产量有所帮助，并希望这类經驗能不断地得到發展和提高。

由于我們人力少，水平不高，一定有錯誤之处，欢迎讀者提出批評和意見，以便及时糾正。来信請寄“北京西郊后二里沟机械工艺研究院第五处”

第一章 刀具

在技术革命运动中，各个机械制造工厂出現了不少創造發明，其中有很多是屬於刀具方面的。

这次我們初步收集了有关这方面的一些經驗，虽然很零碎，不够全面，但是，这些經驗的確說明了一些問題，所以我們特別把它整理出来。

这些經驗，大致可以分为两类：

一、新型的先进的刀具結構和几何参数 属于这类經驗的有：土絲錐、蝸形鑽头、跃进式寬刃光刀、 50° 螺旋齒平面銑刀、KCB 銑刀等。这些經驗，有的来自国外，經過生产實踐和考驗，證明行之有效；有些来自國內工人的創造。它們对于提高切削加工的劳动生产率，增加刀具的耐用度，改进已加工表面的光潔度，都有很大的意义。

特別值得提出的是，工人同志在思想解放以后，大胆的改进了旧刀具。他們根据其他先进刀具的原理和自己丰富的实际經驗，創造了新型的刀具，其中有很多是打破常規的，效果却很好，值得进一步在生产實踐中研究并推广。

二、多刀多刃方面 多刀多刃是“以少干多”有效地提高生产率的重要方法之一。它的特点是，花錢少、實現快、收效大。在很多情况下，一般的万能銑床只要稍加改装，就能变为簡單的多刀机床。目前，各个工厂产量不断扩大，而多刀机床和自動車床又十分缺乏，因此，推广这些經驗，意义很大。

制造一个多刀刀架，花錢不多，一般只需要一、两个人工，刀具的調整也不复杂，只要利用得好，一般情况都可以提高生产率1~2倍，甚至达到5~6倍。

多刀刀架，大致上可以归纳为以下几种：

1) **不用轉動的刀架** 它特別适合于小件多工序的加工，被加工的零件，精度要求不高。这种刀架的好处是避免了多次轉動刀架，縮短了不少輔助时间。

2) **三面圍攻式刀架** 刀架的三面装有若干把刀具，工件被圍在刀架中。特点是：充分地利用了空間，刀具可以从三面同时进行切削（三面是指工件的前面、后面及右面）。这样，即使是一个小小的刀架，也能装上10多把刀，使工序非常集中，加工工时大大縮短，所以它特別适用于軸、套、接头等小件。

3) **四方刀架、六方刀架及八方刀架** 将車床原有的四方刀架暫時卸下，再裝上这种刀架。它的特点是：在普通車床上裝上这种刀架以后，即具有六角車床的某些优点，尤其是把孔加工的刀具（鑽、扩、銑）裝在这种刀架上最为合适。因为，它避免了把刀具多次裝于尾座內的麻煩，同时还可以机动进刀，所以能提高生产率。

4) **多刀刀杆** 它的结构比一般多刀架更簡單，是根据工件的形状或裝卡刀具的方法来設計的，如鍵槽拉刨刀等。

5) 往复吃刀刀架 为了利用牛头刨床或龙门刨床的回程来进行切削，而产生了这种刀架。在大跃进中，切削加工方面出現了很多經驗，这些經驗一般都具有見效快，普及面广，收效大等特点。这进一步說明了切削加工还有着不少的潜力。但是，很多有关的經驗还没有及时总结，所以进一步發动群众总结和交流这些經驗，是十分重要的。

第一节 刀具

1 陶瓷車刀的应用

(一) 陶瓷刀片的一般介紹 陶瓷刀片是由一种非金屬材料在高溫下燒結而成的。其主要成分为氧化鋯，由于其中不含有其他貴重金屬，所以价格相当便宜。又因其硬度及紅硬性均超过硬質合金，故較硬質合金更适于进行高速切削。同时由于它与鋼的粘結傾向小于硬質合金，所以用瓷刀加工后的光潔度較用硬質合金加工的为高。可以看出，瓷刀是一种有發展前途的切削工具材料。

表1是瓷刀和其他切削工具材料的性能的比較

表 1

刀具材料牌号	硬 度 R_A	比 重	抗 弯 强 度 (公斤/公厘 ²)	抗 压 强 度 (公斤/公厘 ²)	冲 击 韧 性 公斤公分/公厘 ²	紅 硬 性 °C
高 速 鋼	83	8.73	370	380	—	600°
T15K6	90	11.1	115	400	100	1100°
BK8	88	14.4	140	330	130	900°
瓷 刀	91	3.8	30	400	—	1200°

另一方面，瓷刀也有比較严重的缺点，即其抗弯强度及冲击韌性都較硬質合金差，这样在一定程度上限制了它的使用范围。目前瓷刀一般是用于无冲击的切削加工，像精加工与半精加工。但是这些缺陷将会隨刀片質量的不断改良而逐步克服。

国产陶瓷刀片在1954年由科学院冶金陶瓷研究所研究成功，目前制造陶瓷刀片的單位有上海大中瓷电厂及南京电瓷厂等。

(二) 陶瓷車刀的刀杆結構 陶瓷車刀的刀杆結構往往受到刀片形状及刀片在刀杆上緊固方法的影响。对刀杆結構的要求有三：1) 刀片緊固可靠；2) 刀具使用方便；3) 刀具製造容易。

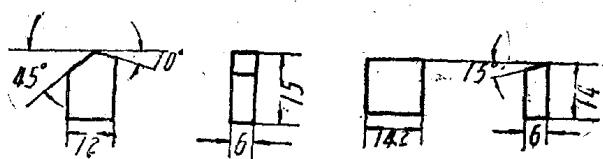


圖 1

圖 2

目前上海大中瓷电厂生产的瓷刀片有两种形状，如圖1和圖2所示。在这两种刀片中，圖2的刀片其刀杆比較容易設計。刀片緊固在刀杆上的方法一般有三种：1) 焊接法；2) 胶結法；3) 机械压紧法。

在这三种方法中，以机械压紧法用得比较广泛，因此本文仅介绍机械压紧的陶瓷车刀。图3是侧面压紧的外圆车刀，其特点是结构简单，一般可用于精车及半精车铸铁。车削钢件时，还需加断屑装置。图4是用压板压紧的，这种车刀应用得比较普遍，可以车削外圆及端面。压板2由高速钢制成，经过淬火，可作断屑器用。图5也是压板压紧的外圆车刀。

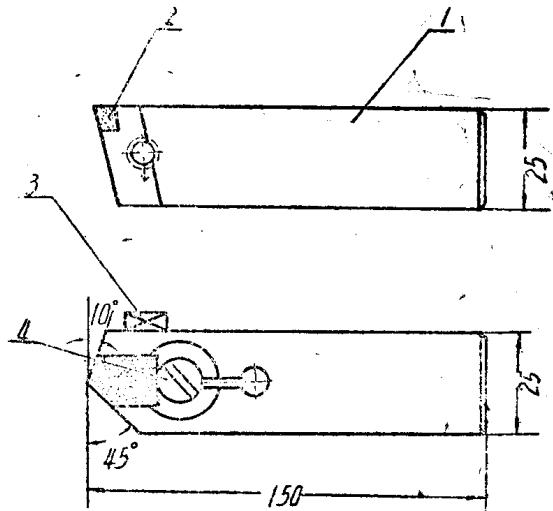


圖3 1—刀体；2—瓷刀片；3—螺钉；4—偏心螺钉。

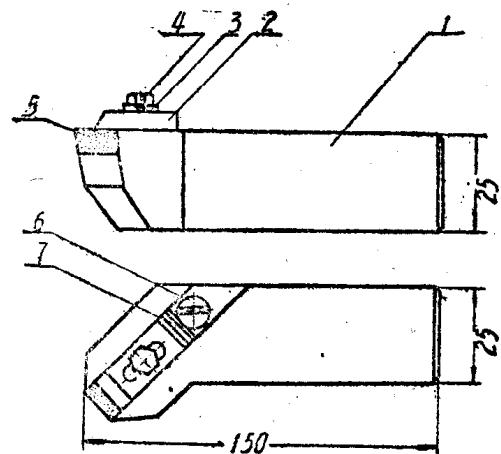


圖4 1—刀体；2—压板；3—垫圈；4—螺钉；
5—瓷刀片；6—偏心螺钉；7—垫板。

事实证明，在车削钢料时，断屑装置是十分重要的；在工作过程中，往往因断屑器不合适而使刀片打坏。

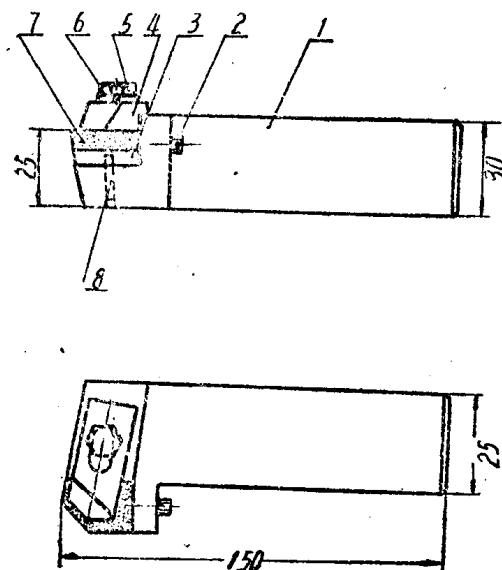


圖5 1—刀体；2—螺钉；3—垫片；4—压板；
5—螺钉；6—垫圈；7—瓷刀片；8—销。
+10°； $\alpha = \alpha_1 = 8^\circ$ ； $R = 1$ 公厘。

在一般情况下，陶瓷车刀的几何参数可以在表2的范围内选择。

(四) 陶瓷车刀的刃磨与研磨 用一般的工具磨床刃磨陶瓷刀片，往往由于砂轮转速太高，

(三) 陶瓷车刀切削部分的几何参数 选择陶瓷车刀合理的几何参数，对它的使用寿命有相当大的影响，由于国产陶瓷刀片在不同条件下的合理几何参数还没有进行系统的试验研究，因此缺乏具体数据。但是为了在实际生产中使用时选择有所依据，本文将第一汽车厂陶瓷车刀所采用的数据列出，以供选择时的参考。其数值如下：

加工铸铁时 ($H_B = 170 \sim 241$)： $\varphi = 45^\circ$ ；
 $\varphi_1 = 10^\circ$ ； $\gamma = 0^\circ$ ； $\gamma_\phi = -10^\circ$ ； $t = 0.5$ 公厘； $\lambda = +10^\circ$ ； $\alpha = \alpha_1 = 8^\circ$ ； $R = 0.5$ 公厘。

加工钢时 ($H_B = 230 \sim 270$)： $\varphi = 45^\circ$ ； $\varphi_1 = 10^\circ$ ； $\gamma = 0^\circ$ ； $\gamma_\phi = -10^\circ$ ； $t = 2.0$ 公厘； $\lambda =$

表 2

角 度	γ	γ_ϕ	f (公厘)	α	α_1	φ	φ_1	λ	R (公厘)
数 值	$0 \sim 5^\circ$	$-5^\circ \sim -10^\circ$	$0.2 \sim 2$	$8 \sim 10^\circ$	$8 \sim 10^\circ$	$30^\circ \sim 90^\circ$	$10^\circ \sim 45^\circ$	$0 \sim 10^\circ$	$0.5 \sim 2$

而使刀片崩裂。因此，刀磨陶瓷刀片需要将现有工具磨床进行适当的改装，降低砂輪的轉速，使砂輪圓周速度約為 2 公尺/秒左右。同时也可以在臥式銑床上进行刀磨，刀磨时砂輪的徑向及軸向跳动，需要严格的控制，以免因跳动过大而打坏刀片。刀磨时可以采用下列的砂輪規格与刀磨用量：

砂輪型式：碗形或碟形；粒度 60~80；材料为綠色碳化硅；硬度为 M1~M3；粘結剂为粘土。

砂輪圓周速度 2 公尺/秒；縱进給 1~2 公尺/分；橫进給 0.01~0.02 公厘/往复。

刀磨时最好采用 3~5% 的乳化液作冷却液，同时要注意橫进給不宜过大，以免崩碎。刀磨时可以用手握住刀杆，这样彈性較好，但为了准确地控制几何参数，也可以用三向虎鉗来夹持。

瓷刀片的研磨可以用粒度 240 以上的碳化硼或綠色碳化硅并用煤油拌好，在研磨机上进行，也可以用粒度 200 以上的綠色碳化硅油石进行。研磨时，研磨盤的圓周速度約 1~2 公尺/秒。刀片的圓角半徑及倒棱可以用油石磨出。刀片研磨后需用 20 倍放大鏡檢查刀刃有无缺陷。

在切削过程中，当刀片發生正常磨損时，一般不必进行重新刀磨，只需用油石或者在研磨机上研磨。

(五) 陶瓈車刀車削时的切削用量 国产瓷刀的切削用量可以采用科学院机电研究所推荐的数值（見表 3、表 4、表 5、表 6），由于目前国产瓷刀片的質量較苏联 UМ332 瓷刀片低，因此所采用的切削用量应較苏联有关資料所推荐的低。

表 3

$$\sigma_b = 40 \text{ 公斤/公厘}^2; V_{90} = \frac{167}{S^{0.27} t^{0.1} \times 0.17} \text{ 公尺/分}$$

S 公厘/轉 / t 公厘	0.2	0.25	0.3	0.4	0.5	0.6
0.3	316	293	—	—	—	—
0.5	290	274	261	—	—	—
1.0	258	243	231	214	—	—
1.5	241	227	216	200	188	—
(2.0)	(230)	(216)	(206)	(190)	(179)	(170)

修 整 系 数

φ°	20	—	30	—	45	—	60	—	—
$K_{\varphi S}$	0.75	—	1.0	—	1.0	—	0.65	—	—
T	—	30	45	60	75	90	120	180	240
K_{tv}	—	1.32	1.17	1.11	1.04	1.0	0.92	0.83	0.78

注：車刀后面的容許磨損高度 $\Delta_3 \approx 0.8$ 公厘

表 4

$$\sigma_b = 50 \text{ 公斤/公厘}^2; V_{90} = \frac{150}{S^{0.27} t^{0.1} \times 0.1} \text{ 公尺/分}$$

S 公厘/轉 t 公厘	0.2	0.25	0.3	0.4	0.5	0.6
0.3	284	268	—	—	—	—
0.5	261	245	234	—	—	—
1.0	232	218	208	192	—	—
1.5	216	204	194	179	160	—
(2.0)	(216)	(194)	(185)	(171)	(161)	(152)

注 1.修整系数同表 3。

2.車刀后面的容許磨損高度 $\Delta_3 \approx 0.8$ 公厘

表 5

$$\sigma_b = 60 \text{ 公斤/公厘}^2; V_{90} = \frac{135}{S^{0.27} t^{0.17}} \text{ 公尺/分}$$

S 公厘/轉 t 公厘	0.2	0.25	0.3	0.4	0.5	0.6
0.3	256	247	—	—	—	—
0.5	235	221	211	—	—	—
1.0	208	196	187	173	—	—
1.5	195	183	174	161	152	—
(2.0)	(186)	(174)	(166)	(154)	(145)	(138)

注 1.修整系数同表 3

2.車刀后面的容許磨損高度 $\Delta_3 \approx 0.8$ 公厘

表 6

$$\sigma_b = 70 \text{ 公斤/公厘}^2; V_{90} = \frac{123}{S^{0.27} t^{0.17}} \text{ 公尺/分}$$

S 公厘/轉 t 公厘	0.2	0.25	0.3	0.4	0.5	0.6
0.3	234	220	—	—	—	—
0.5	214	201	192	—	—	—
1.0	190	179	171	158	—	—
1.5	177	167	159	147	139	—
(2.0)	(169)	(159)	(152)	(140)	(132)	(125)

注 1.修整系数同表 3

2.車刀后面的容許磨損高度 $\Delta_3 \approx 0.8$ 公厘

根据机电研究所的試驗結果，認為在車削 $\sigma_b = 70 \text{ 公斤/公厘}^2$ 的鋼時，吃刀深度應小於 2 公厘，走刀量應小於 0.6 公厘/轉，切削速度在 150~250 公尺/分比較合適。

(六) 应用陶瓷車刀的条件 由于陶瓷刀片性脆而怕冲击，因此应在一定的条件下使用，才能获得良好的效果。

1) 瓷刀一般是用于鋼料的精加工与半精加工。在冲击較小时，也可以用于鑄鐵的粗加工。

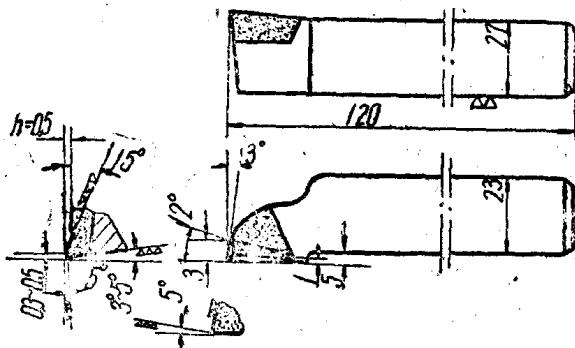
2) 用瓷刀加工的工件，其外形應簡單，同时應具有足够的剛性，像光軸及台阶較少的軸和大的端面等。

- 3) 使用瓷刀的机床应有足够的刚性、功率、转速。
- 4) 刀片紧固应可靠，刀杆伸出距离要小，切削钢时应有断屑装置。
- 5) 使用瓷刀时，在停机前应先退刀。

2 改进馬尔科夫車刀

此刀具是天津工程机械厂赵玉帛同志根据馬尔科夫車刀，并结合本厂 90° 偏刀的特点改进的。这刀具的特点如下：

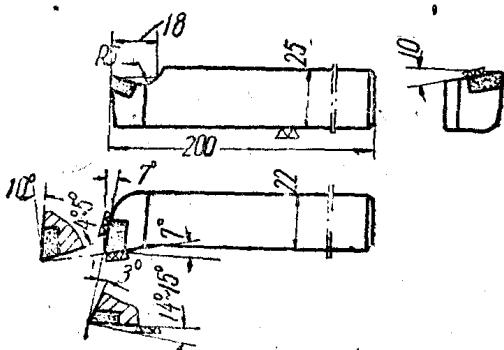
- 1) 在主切削刃上有与前面成 5° 、宽为 0.3~0.5 公厘的负倒棱。不但保持了能强力切削及寿命高的原来特点，而且使马力消耗比原来小。
- 2) 切削用量： $V = 150 \sim 300$ 公尺/分； $t = 4 \sim 5$ 公厘； $S = 0.4 \sim 0.6$ 公厘/轉。当机床马力允许时，切削深度可改为 8 公厘，走刀量可改为 0.8~1 公厘/轉。为了易于断屑，当切削速度每增加 50 公尺/分，走刀量要相应地增加 0.1~0.15 公厘/轉。当工件直径大于 70 公厘时，在装刀时，刀尖应高出工件中心 1~2 公厘。
- 3) 适用于粗加工粗而短的轴，效率比改进前提高 3 倍。
- 4) 应根据工作条件及工件性质来选择刀具材料。刀具材料为硬质合金。



3 内孔强力車刀

此刀具是天津工程机械厂姜洪宽同志改进的。它的特点是：

- 1) 主后角 $\alpha = 3^\circ$ ，加强了刀刃的强度，在较大的走刀量和吃刀深度下，切削平稳。
- 2) 前角 $\gamma = 14^\circ \sim 16^\circ$ ，前面底部有半径为 5 公厘的圆弧，使排屑容易。由于前角大，因而使机床马力消耗减小。
- 3) 由于刀杆尺寸所限，因此只适用于加工孔深度小于 70 公厘及孔径大于 50 公厘的孔。效率可提高 10 倍。



- 4) 切削用量：切削速度 $V = 90 \sim 130$ 公尺/分，切削深度 $t = 5$ 公厘，走刀量 $S = 0.3 \sim 2$ 公厘/轉。
- 5) 根据工件性质选择刀具材料。刀具材料为硬质合金。

4 加工高錳鋼的車刀

沈阳重型机器厂对于高锰钢部件的加工，初步改进了车刀的几何形状，提高了生产效率。

該厂高錳鋼件材料系T13-1鑄件，由于含有大量的錳及碳，存在着坚硬的碳化物，在加工过程中，会引起很高的硬化，同时导热性很差，以致在加工中增加了切削力，使刀具溫度升高，因而刀具很快就变钝了。同时由于該厂大型高錳鋼鑄件的铸造質量不够理想，余量大，待加工表面凹凸不平，并經常出現气焊口、包砂等現象，使切削过程中产生冲击，致使刀片崩裂，这样就大大阻碍了切削用量的提高。

針對这种情况，該厂先进經驗推广队的同志研究設計出大傾斜角車刀。在車間經過一段时期的应用，效果較用普通車刀好，提高了切削效率，并大大减少了刀片崩裂的現象。現将刀具結構介紹如下：

(一) 刀具的几何形状(見附圖) 粗車(有鑄造外皮)时：刀片材料为BK8； $\gamma = 10^\circ$ ； $\gamma_\phi = -15^\circ \sim -20^\circ$ ； $f = 2 \sim 3$ 公厘； $\alpha = 12^\circ$ ； $\alpha_1 = 14^\circ$ ； $\lambda = 15^\circ \sim 20^\circ$ ； $\varphi = 40^\circ$ ； $\varphi_1 = 15^\circ$ ； $a = 2 \sim 3$ 公厘。

精車(除去鑄造外皮后)时，刀片材料为BK6； $\gamma = 10^\circ \sim 15^\circ$ ； $\gamma_\phi = -10^\circ$ ； $f = 1.5 \sim 2$ 公厘； $\alpha = 12^\circ$ ； $\alpha_1 = 14^\circ$ ； $\lambda = 15^\circ \sim 20^\circ$ ； $\phi = 40^\circ$ ； $\phi_1 = 15^\circ$ ； $a = 1 \sim 3$ 公厘。

这时要求刀片有足够的厚度，刀具刃磨后应进行極細致的研磨，表面光潔度达到 $\nabla\nabla\nabla 8 \sim \nabla\nabla\nabla\nabla 10$ 。

(二) 刀具的特点：

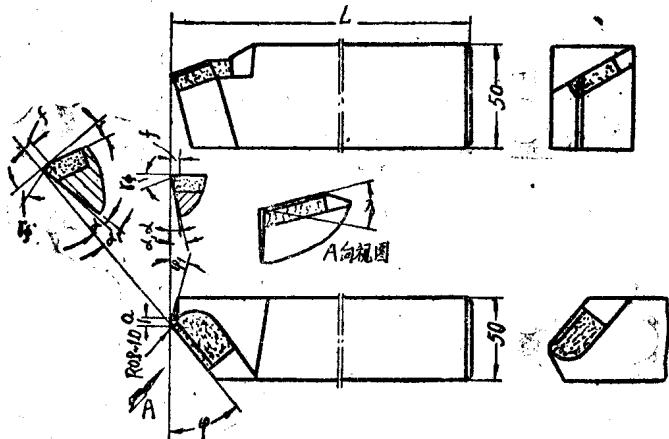
- 1) 由于采用了足够大的 λ 角，使刀具强度增加，当有冲击載荷时，不致發生打刀現象，并减少了切削过程中的振动；
- 2) 刀尖角 ε 增大，并有修光刀刃，增加了刀具的强度及散热面积；
- 3) 后角 α 比普通刀具大，能大大地减少摩擦，增加耐磨时间；
- 4) 前角 γ 比普通刀具大，其作用是使刀具每次重磨时降低硬度合金的消耗，增加了刀具的寿命，有效地减少了重磨時間及劳动量。

(三) 切削用量的选择 在剛性机床——苏联2.7M立車上，加工双齿輥破碎机輥皮部件时，切削用量如下：

粗車： $t = 5 \sim 7$ 公厘， $v = 10 \sim 20$ 公尺/分， $S = 0.79 \sim 0.9$ 公厘/轉；

精車： $t = 2$ 公厘， $v = 15 \sim 20$ 公尺/分， $S = 2 \sim 2.7$ 公厘/轉。

精車后的光潔度达 $\nabla\nabla 6$ 。刀具耐磨時間40~60分。在加工高錳鋼部件时，采用了大傾斜角車刀后，提高了效率，有效地防止了打刀現象，在运用过程中初步摸索了点滴經驗。今后尚需結合生产进行研究，以求得更合理的車刀几何形状。



5 跃进式宽刃光刀

沈阳重型机器厂在跃进的声浪中，人人力爭上游，切削实验室的試驗和推广工作也有了进一步的开展。为了协助车间完成2500吨水压机的生产任务，該室金福長等同志試驗成功了跃进式宽刃光刀。这种車刀的生产效率很高，并能节约大量刀杆材料，今将試驗結果及生产中使用情况介紹如下：

(一) 刀具的几何形状(如圖1) 在切削45号鋼时，刀具几何形状如下：前角 $\gamma = 20^\circ \sim 25^\circ$ ，不得小于 20° ；后角 $\alpha = 8^\circ \sim 14^\circ$ ；主偏角 $\varphi = 3^\circ$ ；付偏角 $\varphi_1 = 3^\circ$ ；主刀刃下面后角部分 $t = 0.5$ 公厘；刀寬60~120公厘。

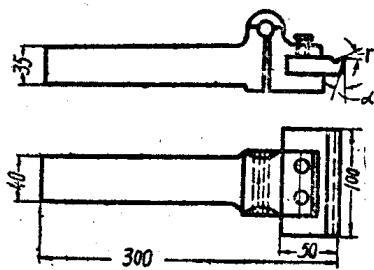


圖 1

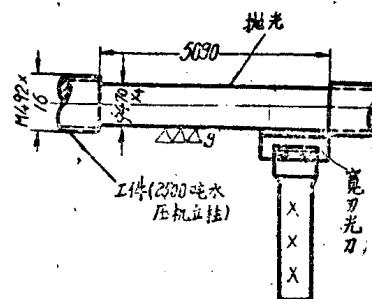


圖 2

(二) 切削用量的选择：

1) 精車可分为一、二次，主要是根据半精車表面光潔度来决定，如在半精車时表面很好，精車一次就可达到要求。

2) 第一次 $t = 0.1 \sim 0.15$ 公厘。

3) 第二次 $t = 0.03 \sim 0.06$ 公厘。

4) 走刀量 $S = 60$ 公厘/轉 (在1A62車床上)。

5) 切削速度 $v = 1.5 \sim 3$ 公尺/分。采用上述切削用量，零件表面光潔度可达到 $\nabla\nabla\nabla 7$ 以上。須要抛光时，可用細砂布輕輕的滾压一下，表面可达到 $\nabla\nabla\nabla 8 \sim \nabla\nabla\nabla 9$ 以上。

(三) 对于不同長度的零件，切削方法的选择：

1) 在較長零件上，是采用軸向送刀精車法——利用走刀机构自己走刀切削。

2) 在較短零件上，是采用徑向分段精車法——如零件長300公厘，刀刃寬度120公厘，分为3~4次进刀切削，即能很快的精車完畢。

(四) 刀具的特点：

1) 优点：(1) 刀片与刀杆用机械装卡法組合，刀片可随意更换，刀杆可以長期使用，可节省刀杆材料；(2) 刀具結構簡單，制造容易。

2) 刀具在生产中的效率：(1) 在1A62車床試驗中，走刀量已达60公厘/轉，按一般走刀量1公厘/轉計算，提高走刀效率60倍；(2) 在1670重八米車床上，王永坤、王張民、張金志三位师傅运用这种刀具，加工2500吨水压机的四根大立柱时，發揮了刀具的效率(見圖1、2)

所示)。走刀量达到 38 公厘/轉，和以往对比提高效率近 20 倍，因此在两小时内(包括辅助时间)就草光了大立柱中間長 5090 公厘，提前完成了任务。

6 先进車削法

大连造船厂詹水晶同志在車削方面創造了一系列的先进加工方法，現摘要介紹如下：

1) 粗車法 他認為粗車是提高生产效率的关键工序，尽可能在最短時間內把工件上多余的荒料切去是粗車的目的。在粗車时，應該考慮走刀次数，因为走刀次数多了，就浪費了生产时间。在粗車时，要运用机床的最大能力，但是也不能不考慮其它方面的条件。他認為在該厂缺乏硬質合金刀具的情况下，使用高速鋼刀具适当地把机床轉数降低，但适当地增加吃刀深度和加大走刀量，生产效率不会低于高速切削。

因为生产效率極大程度上取决于吃刀深度、走刀量和切削速度，不論增加其中那一个，都可以提高生产效率，詹水晶掌握了这个規律。由經驗証明，增加吃刀深度，比增加走刀量，对于刀具耐磨性來講比較有利。增加吃刀深度，刀刃不容易磨損。

在車細長軸时，可以用主偏角为 $60^{\circ} \sim 80^{\circ}$ 的外圓尖刀来車，刀尖圓角为 1 公厘(如圖 1)。这种刀具对軸的徑向压力可以减小，不致把軸頂弯，还可以减小振动。主偏角的大小，随着工件直徑与長度比的增大而增大，甚至可以用 90° 的偏刀来車外圓。主偏角太大了，刀刃不耐磨。加工一般剛性較大的工件，主偏角采用 45° 比較合适。副偏角只要 $15^{\circ} \sim 25^{\circ}$ 就够了，不要太大的，否则刀头太尖，容易磨損。詹水晶習慣留 0.30~0.40 公厘的光車量，最后一刀，粗車刀痕要淺，避免不够光車的危險。

2) 精車法 精車是最后一道工序，是保証工件質量的关键。所以應該特別小心。一般精車只需走两刀就够了。在特殊情況下，可以增加走刀次数。第一次走刀时，把粗車时留下的刀痕光去，留 0.10 公厘，再光第二刀，至成品尺寸。这样可以提高光潔度，光車时走刀量在 8~12 公厘範圍內。詹水晶所用的光刀如圖 2 所示。刀具刃面要用油石背得精光，达 $\nabla\nabla\nabla 9$ 以上，刀刃寬度在 25~35 公厘左右。在前面上磨一深为 3~4 公厘的月牙窪，起卷屑作用。采用二重后角，在刀刃下面 2~3 公厘的一段采用 $2^{\circ} \sim 3^{\circ}$ ，以下可選擇 $4^{\circ} \sim 6^{\circ}$ 。

在精車时，由于第一重后角很小。这一段緊靠工件表面，可以保証在車削时不發生振动，另一方面和工件表面产生挤压作用，可以提高工件表面光潔度。詹水晶習慣打倒車来光車。并且把刀刃裝得高于工件中心 2~3 公厘(他加工的工件大部分直徑在 300 公厘左右)，如圖 3 所示。这样在光刀受到过大压力而向上弯曲时，刀刃吃刀深度愈往上弯愈薄，永远扎不到工件里去，这样就避免了扎刀現象。如果把刀刃裝得低于工件中心，则当刀刃受到压力而向上弯曲时，吃刀愈来愈深，这样就造成了扎刀。在刀刃下面 $2^{\circ} \sim 3^{\circ}$ 的后角，其大小是随着刀刃安装在工件水平中心的距离的大小而改变的；这个距离愈大，后角就要愈小，到底什么时候用什么角度，

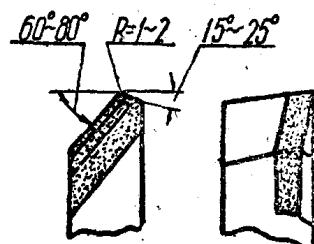


圖 1

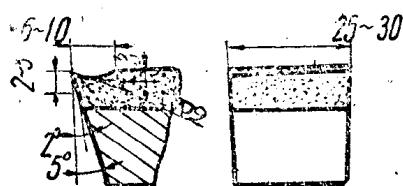


圖 2

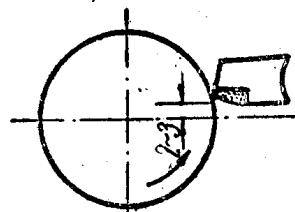


圖 3

要根据实际情况逐渐加以试验而得。

3) 抛光机的应用 磨水晶加工的工件不但尺寸要求正确，而且表面光洁度要求极高，一般在▽▽▽9以上，靠光车是达不到要求的，从前是在光车后由人工用砂布打光，不但体力劳动强，而且质量和产量都不高。现在改用抛光机来代替，生产效率提高了，而且工件表面光洁度可以达到▽▽▽▽10以上，还减轻了体力劳动。抛光机由二个部分组成，结构非常简单，不需要很多零件。用一只2.5千瓦~3.5千瓦的电动机（体积最好小一些）和布砂轮（如图4）。布砂轮是将市上购来的布轮用牛皮胶粘住，五个一组或六个一组都可以，总厚度在30~40公厘，然后在外圆周上用牛皮胶粘上砂子，砂子可以采用粒度180的和粒度220的两种。使用时，先用粗粒度的布轮打二次，然后再用细粒度的打一次。

使用时，将布砂轮直接装在1450转/分的电动机上（如图5），电动机安装在车床的刀架上，移动刀架使布砂轮与工件接触，并略加压力，直至磨出火花为止。先粗抛二次，走刀可以用8~10公厘，把光刀痕全部抛去。然后换细粒度的布轮再细抛一次或二次，至需要的光洁度为止。细抛的走刀可以比粗抛的略小。用这种方法能得到非常好的效果。抛光前，工件上不需要留抛光余量，实际上抛光最多只能抛去0.04公厘。在光车时工件上的锥度和椭圆度，抛光机是不能把它修整过来的。所以工件几何形状的正确与否靠光车决定，工件表面光洁度的提高靠抛光机。

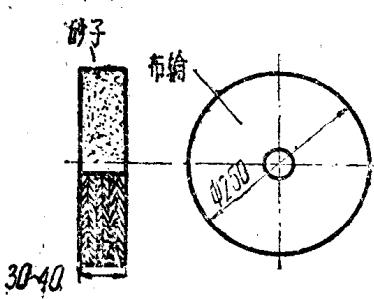


圖 4

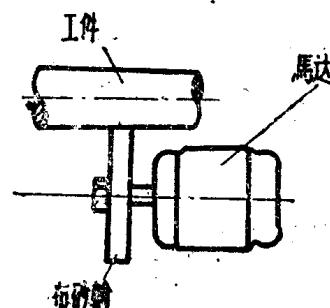


圖 5

7 新型高生产率的格拉謝夫端铣刀

哈尔滨电机厂、沈阳重型机器厂、沈阳第二机床厂和偉建机器厂按照苏联基洛夫工厂的生产革新者格拉謝夫所创造的新型高生产率端铣刀进行了试验和使用，证明格拉謝夫端铣刀比列

昂諾夫銑刀能提高效率40%~60%，並且使用寿命長。

格拉謝夫端銑刀与其他銑刀的主要区别，即在于齿数少，容屑槽大，螺旋角大，后角較小，以及較大的后棱、較大的前角和不等齿距（如表 1）。

表 1

銑刀直徑(公厘)	14	16	18	20	25	30	35	40	45	50
齿 数	按ГОСТ 3949-47	5	5	5	5	5	6	6	6	6
	列昂諾夫銑刀	4	4	4	5	5	6	6	6	6
	格拉謝夫銑刀	3	3	3	3	3	3	3	5	5
容 屑 槽 底 半 径 (公 厘)	按ГОСТ 3949-47	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.0	1.5	1.5	1.5
	列昂諾夫銑刀	2.0	2.5	2.5	3.0	3.0	3.0	3.5	4.0	4.0
	格拉謝夫銑刀	2	2	3	3	4	5	5	5	5
容 屑 槽 深 度 (公 厘)	按ГОСТ 3949-47	2.2	2.6	2.9	3.3	4.1	4.5	5.2	6.0	6.3
	列昂諾夫銑刀	2.5	3.0	3.5	4.0	4.5	5.0	5.5	6.3	7.0
	格拉謝夫銑刀	3.5	3.5	4.0	6.0	7.0	8.0	10.0	12.0	13.0
容 屑 槽 螺 旋 角 (度)	按ГОСТ 3949-47	20	20	20	20	20	20	20	20	20
	列昂諾夫銑刀	30	30	30	30	30	30	30	30	30
	格拉謝夫銑刀	45	45	45	45	50	50	50	50	50
后 角 (度)	按ГОСТ 3949-47	20	20	20	20	16	16	16	16	16
	列昂諾夫銑刀	15	15	15	15	15	15	15	15	15
	格拉謝夫銑刀	10	10	10	10	10	10	10	10	10

从表 1 中可以看出，本銑刀有下列的优点：

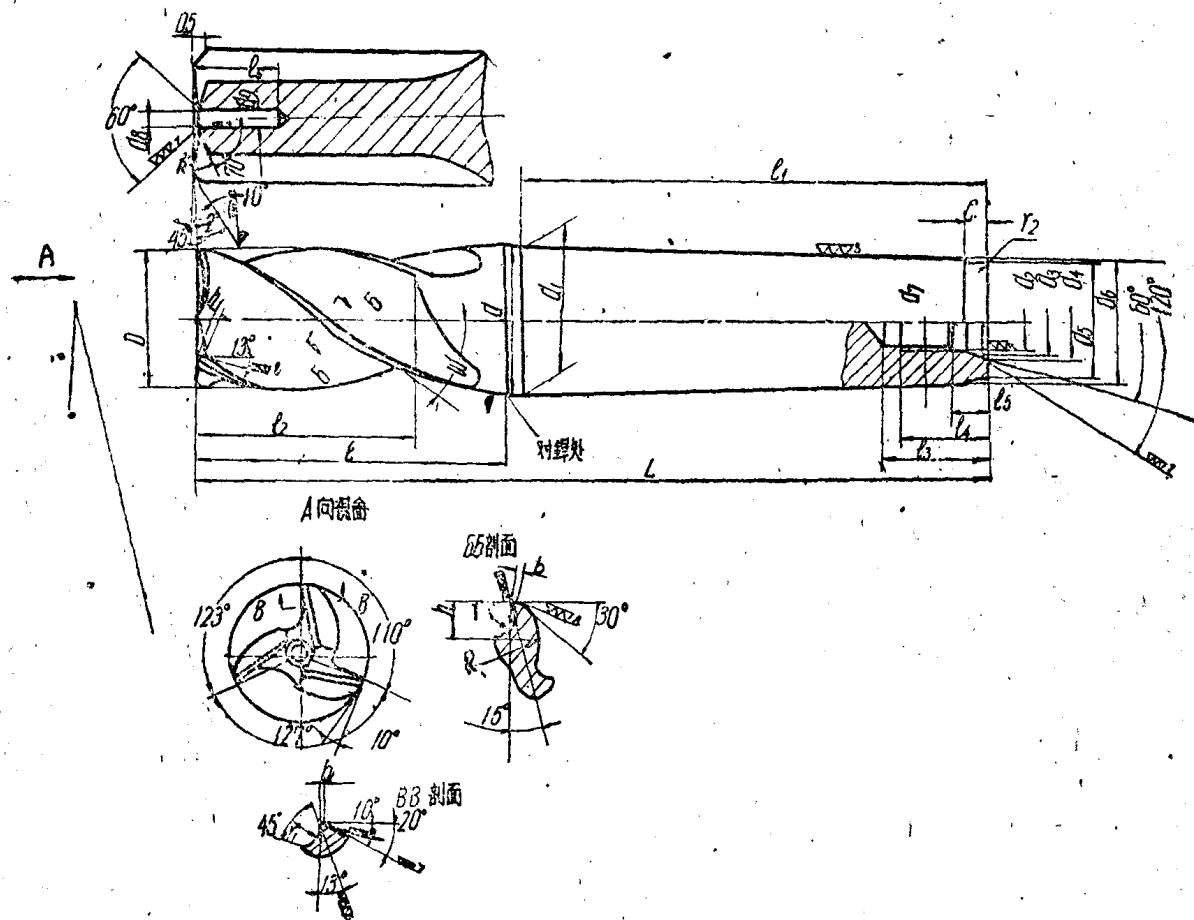
- 1) 加大和增强了刀齿，具有抛物綫形状的齿背；
- 2) 由于齿槽加深，可以增加切屑的容纳；
- 3) 形成槽和齿的螺旋角有大的上升角，因此保証了齿的强度，并使切屑排除容易；
- 4) 可以提高切削刃的耐用度；
- 5) 齿数减少、刀齿截面增加，提高了刀齿的强度，使銑刀工作时能够采用較大的切削用量，大大超过标准銑刀；

- 6) 加工不同的材料时，不要求改变几何参数；
- 7) 做成不等齿距，使铣削过程更加平稳，减少振动。

铣刀的詳細結構如附圖，其尺寸如表 2。

格拉謝夫端铣刀最适于加工深槽（封閉槽），一次走刀可以铣去等于铣刀直徑 1.5 倍的槽深裕量（最大值）。这种铣刀可用来加工各种材料：鋼、銅、鑄鐵、鋁等。表面光潔度可达▽▽5。关于使用这种铣刀的切削用量的选择，目前尚无准确的公式。表 3 是苏联基洛夫工厂采用格拉謝夫铣刀的經驗数据，可供参考。

哈尔滨电机厂五車間的铣工，过去習慣用苞米铣刀和列昂諾夫铣刀，自从格拉謝夫铣刀試驗成功后，大家看到这种新铣刀效率最高，于是全車間所有铣床都采用了这种新的效率最高的



技术条件：

- 1) 柄部材料 45 号鋼，淬硬到 $R_C 30 \sim 40$ ；刃部材料 218，淬硬到 $R_C 62 \sim 65$ 。
- 2) 工作部分不同截面上直徑的差数：
对直徑自 14~35 公厘的铣刀不大于 0.02 公厘；对直徑大于 35 公厘的铣刀不大于 0.03 公厘。
- 3) 在頂尖上檢查端面切削刃的端面振摆时：
对直徑在 16 公厘以下的铣刀不大于 0.02 公厘；对直徑大于 16 公厘的铣刀不大于 0.04 公厘。
- 4) 在頂尖上檢查徑向振摆时，在工作部分不大于 0.04 公厘；在柄部不大于 0.02 公厘。
- 5) 在铣刀切削刃上允許留有宽度不大于 0.06 公厘的刃带（沿圆周）。
- 6) 标注例子及刻字：铣刀 $D = 20$ ；刻 20；試 02。

銑刀。

該厂从57年

12月份起，一直使用这种銑刀，根据实际經驗證明，效率可比普通銑刀提高3~4倍，而且还延長了刀具的寿命。在加工普通鋼材($\sigma_b=60\sim70$ 公斤/公厘 2)时，切削速度一般可用30公尺/分左右，走刀量用60~90公厘/分。吃刀深度(銑切余量)可取銑刀直徑的1.2倍。該厂五車間銑工汪精堂同志在用格拉謝夫端銑刀加工鑄鋼模座时，提高效率4倍以上。

偉建机器厂根据实际經驗，找出較合适的切削用量为：加工鋼材，切削速度30~45公尺/分，銑削深度15~30公厘，走刀量60~160公厘/分，每齿走刀量0.042~0.105公厘。

沈阳重型机器厂在加工45号鋼的不通槽时，切削速度为36~48公尺/分($n=330\sim430$, $D=35$)，每分鐘走刀量达67~145公厘，每齿走刀量0.11~0.33公厘。切削情况良好。沈阳第二机床厂用格拉謝夫銑刀加工生鐵时，切削用量

表 2

D	w	L	I	螺距 S	l_1	l_2	d	d_1	d_2	d_3	d_4	d_5	d_6	d_7	d_8	d_9	l_3	l_4	l_5	l_6	h	h_1	b	b_1	r	R	r_1	r_2	k
14~0.12	115	37	41	41	32	13.5																4.5				5			3
16~0.12	126	41	50.2	50.2	63	15.5																5				3			
18~0.14	135	45	56.5	56.5	40	17.5																5.5				2			0.2
20~0.14	145	49	62.8	62.8	85	19.5																7				5			8
25~0.14	175	53	65.9	65.9	50	24.5																8				6			
30~0.17	180	65	79.1	79.1	55	29.5																9				7			5
35~0.17	50	50	92.26	92.26	103	60																25				3			1
40~0.17	190	75	105.4	105.4																		40				10			7

表 3

被加工材料	銑削形式	銑刀直徑 (公厘)	切削用量			注
			切削速度 公尺/分	走刀量 公厘/分	切削深度 公厘	
38ХМЮА号鋼	銑槽和側邊緣	30	20~28	9.5	15~25	在試制邊緣時用手進刀
1X18H19Г号鋼	銑台阶	20	27	60	40	
4X13号鋼	銑槽和台阶	35	42	95和118	30	
7Х3号鋼	銑套上的方口	50	31	118	55	用壓縮空氣冷卻銑刀，耐刀度為2.5小時
硬敏鋼(Бронзабе-Руданова-Загородников)	銑封閉槽	20	28	手進	8	用普通銑刀銑削時，切削速度不超过12公尺/分
灰鑄鐵		20	18	150~235	20	