

机械工业技术革新丛书

利用普通車床 制造苞米铣刀加工法

胡启明 编著

江苏人民出版社

395

52

PDG

序

祖国正在进行着以技术革命、文化革命为中心的生产大跃进。处在这一伟大的时代里，学习与推广各项先进经验，特别是苏联的各项先进经验，更显得迫切需要。如何挖掘潜在力量，利用现有设备，制造出先进的工具来提高生产率，加快社会主义的建设，也更显得突出。因此我们总结了苞米铣刀利用普通车床加工分屑槽的经验，以供缺乏铣齿设备工厂中的技术工人、技术人员制造与推行使用苞米铣刀参考。

这分总结是在党的具体支持与帮助下，是在哈尔滨机车车辆修理工厂所介绍的先进经验的启发下，在充分发挥劳技结合的情况下写成的。因此这分总结如果有一点作用，那应该首先归功于党的正确领导，归功于哈尔滨机车车辆修理工厂先进经验的启发。[工] [工] [工] [工] [工]

工具工程师
工作，在此谨致深

工

目 录

引 言.....	1
一、利用普通車床加工制造的苞米銑刀构成原理与 鏟齒机制造的苞米銑刀的比較及其在使用 上的特点.....	2
二、苞米銑刀的制造过程及技术条件.....	6
三、关于車床加工苞米銑刀分屑槽的計算方法与公 式來由.....	9
四、計算实例.....	19
五、运用本方法时应注意的几个問題.....	20
六、計算苞米銑刀左右螺距的新发展.....	25

引言

苞米铣刀是苏联的一项先进刀具，它是铣削加工裕量很大的平面，或较深沟槽时用的一种粗铣刀。这种铣刀，在国内首先由哈尔滨工业大学研究试制，在铁路系统内，首先由哈尔滨机车车辆修理工厂试制成功，制造方法均是利用铿齿机床加工其环状分屑槽，如图1所示。

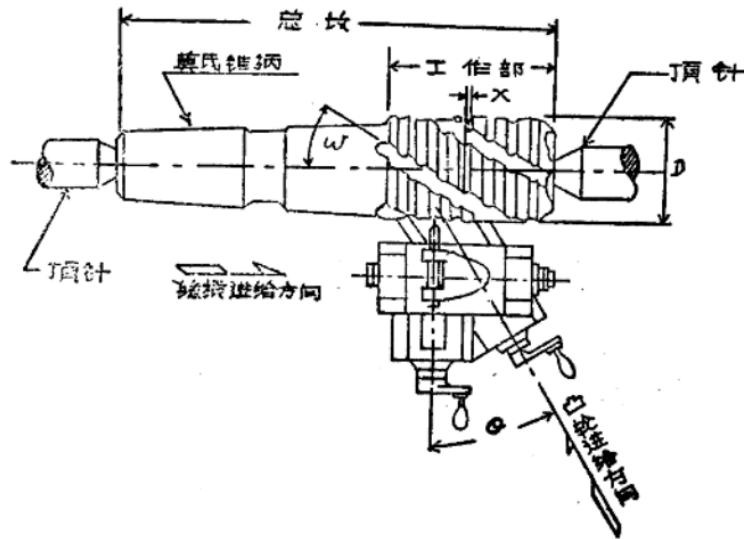


图1 铸齿机床加工苞米铣刀

$$X = \frac{s}{n} \quad \sin\theta = \frac{x}{hk}$$

式中： s 为同一刃口上两分屑槽的距离， n 为苞米铣刀的刃口数， x 为前后两刃口分屑槽相互错开的距离， hk 为铿齿机

凸輪的起落量。

一九五六年二月，我厂曾派专人至哈尔滨机車車輛修理工厂，学习其制造与使用方法。回厂后，由于缺乏鏟齒机床设备，因此对試制問題，迟迟未能解决。直至一九五六年十月，铁道部工厂管理局在本厂召开了各机車車輛修理工厂、工具制造經驗交流会，在會議上，我們学习了哈尔滨机車車輛修理工厂，利用普通車床，加工苞米銑刀分屑槽的先进經驗，回厂后立即进行了試制，并对分屑槽的分布情况，进行了研究，从而获得了成功。

一、利用普通車床加工制造的 苞米銑刀构成原理与鏟齒 机制造的苞米銑刀的比較 及其在使用上的特点

(一)車削苞米銑刀分屑槽的构成原理

利用鏟齒机床制造的苞米銑刀，其分屑槽为环状的(垂直于軸綫)(見图2)；而車床加工制造的苞米銑刀，是利用左右不同的螺紋(单头或多头螺紋)鏨制出来的。所要求者是：左右螺紋綫的交点，必須形成与苞米銑刀螺旋斜角 ω 相符合的轨迹。如图3上的 $a_1a_2 \dots, b_1b_2 \dots, c_1c_2 \dots, d_1d_2 \dots, e_1e_2 \dots, f_1f_2 \dots$ ，因而鏨制出分屑槽，其齿形展开的情况如图3。

(二) 利用車床制造和利用齒齒机床制造的苞米銑刀的优缺点比較

1. 利用齒齒机床制造的苞米銑刀，在修磨时，其齿形不变；而利用車床齒制的苞米銑刀（并不是成形銑刀），修磨后会改变其齿形。但苞米銑刀改变齿形后，并不影响其切削使用。

2. 利用齒齒机制造出来的苞米銑刀，无后角 $\angle_1 \angle_2$ （仅有側刀后角），但利用車床齒制的苞米銑刀，产生了較大的 $\angle_1 \angle_2$ 的后角（見图3）。因此在刀刃强度方面，不及齒齒机制造的苞米銑刀。

3. 在制造苞米銑刀的效率方面，则利用車床齒制高，利用齒齒机制造低。

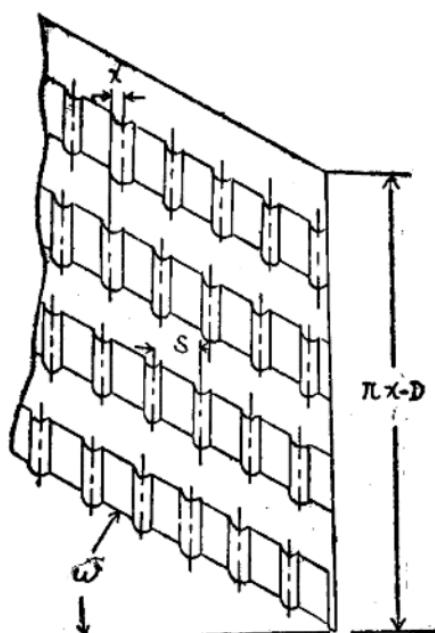


圖2 齒齒机制造的苞米銑刀齿形展开图

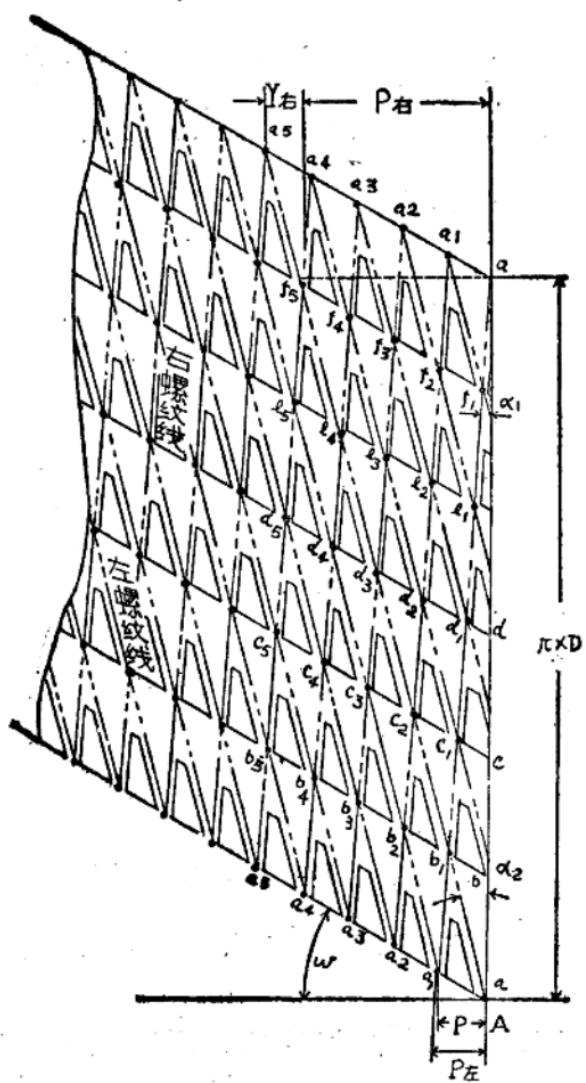


图3 车床加工的直米制刀的齿形展开图

(三) 芭米銑刀在使用上的特点

利用車床鑄制出来的芭米銑刀，經我厂实际使用的結果，在分散切削的性能上，能达到与鏟齒机制造出来的芭米銑刀一样；在效率方面，較普通銑刀提高到3——4倍；在耐用度方面，也能較普通銑刀延长1倍到1倍半。其所以能有这样的效果，有下列几点原因：

1. 在芭米銑刀的切削刃口上，制有許多的分屑槽，使很长的切削刃口，分成若干个小段刀刃，切削下来的切屑，也就变成一小块一小块，很容易卷曲变形（这与前角的大小，前面的形状也有关系）很容易从容屑槽中排出，同时接触到的冷却潤滑液的面积，也就多些，因此減少了切削力。
2. 芭米銑刀前后两切削刃上的分屑槽，是相互錯开一个距离的，因此在切削过程中，产生了分散切削，使切削力分散。同时由于螺旋斜角 ω ，較一般銑刀为大，使切削刃变长，因此，減少了切削过程中的振动。
3. 芭米銑刀的切削刃口數，比一般銑刀要少， $\phi 20-\phi 60$ 公厘的芭米銑刀，其刃口數仅有4—6个。由于刃口數的減少，因此增強了刀刃的強度，对切屑的厚度，也就可以較一般銑刀为大。
4. 由于刃口數的減少，芭米銑刀的容屑槽也就相应的增大，切削时也就可以容納較多的切屑，也就便于切屑的排出。

二、苞米銑刀的制造過程及技術 條件(注一)

(一) 鍛造

1. 苞米銑刀應用 $\text{Cr}18$ 高速鋼製造。原材料不得有任何毛刺裂隙等疵病。
2. 由於高速鋼熱導性較差，因此，加熱時必須緩慢。其鍛造的加熱溫度，應在 $1000\text{--}1180^\circ\text{C}$ ，不得低於 900°C 鍛造加工，以免形成帶冷鍛造而產生裂隙。
3. 鍛造成形以後，絕對禁止將紅熱的鋼材，觸及地面冷卻，必須將鋼材置於石灰箱中，或置於干燥處冷卻，嚴禁使紅熱的鋼材，沾有潮氣或水漬。

(二) 热處理

1. 退火溫度為 $870\text{--}890^\circ\text{C}$ ，均熱保溫 $3\text{--}4$ 小時(視退火箱之大小可予更動)，令其在爐中隨爐冷卻，其冷卻速度不得超過 $50^\circ\text{C}/\text{小時}$ 。
2. 苞米銑刀的毛坯，經退火處理後，其硬度應小於 HB 260。

(三) 車床加工須符合以下條件

1. 外徑之放磨量，應在 $0.3\text{--}0.6$ 公厘。

2. 元錐柄以大頭計，其放磨量不得超過 0.5 公厘，其元錐

度应基本上符合套規。

3. 車床加工后，其表面光洁度应达到▽▽5之标准。

(四) 銑床加工

1. 銑削沟槽：使用万能銑床銑出。銑制时，将苞米銑刀裝置于万能分度头与尾架頂針之間挂輪，并将工作台回轉一角度，及偏移一距离，以保証螺旋斜角 ω ，与前角 γ 之准确。工作时，由于工作台的前进，与分度头挂輪带动工件回轉，二个运动合成，銑出沟槽。对螺旋斜角 ω ，一般应選擇 $20^\circ \sim 30^\circ$ 之間。前角 γ 一般应根据被切削材料之強度来决定，即被切削工件之材料強度較大，则前角可選擇得小一些，反之則可選擇得大一些，一般前角可取 10° 左右。

2. 銑削后隙面：用成形銑刀，一般后角 λ 約在 $8^\circ \sim 10^\circ$ 之間。

(五) 車床加工分屑槽(注二)

1. 左螺紋加工：搭輪后，以少量吃刀深度車一刀。

2. 右螺紋加工：搭輪后，以少量吃刀深度車一刀。

3. 檢查左右螺紋的交接情况，如交接情况良好(左右螺紋綫交点符合图 2 的情况)，无乱扣現象，则可繼續进行加工。

对于加工苞米銑刀分屑槽，所用的刀具形状，參看图12。

(六) 鉗床加工

1. 修正分屑槽內的剩余三角毛刺部分，在修正过程中，不

不得損及刀刃的任何部分。

2. 对杆形銑刀, 則进行端面刃口加工。

3. 刻字——刻字內容、材質、称呼直徑、制造年月。

(七) 热 处 理

1. 淬火: 第一次預热 $500\sim600^{\circ}\text{C}$, 第二次預热 $800\sim900^{\circ}\text{C}$, 最后加热 $1270\sim1280^{\circ}\text{C}$, 均热后淬入豆油中。

2. 回火: 回火温度 $560\sim580^{\circ}\text{C}$, 时间不得少于1小时, 条件允許, 最好能进行多次回火、冰冷处理, 或者是化学处理。

3. 經热处理后, 苞米銑刀切削部分之硬度, 应在 $\text{Rc}62\sim65$ 之間。其元錐柄, 許可略低。

4. 苞米銑刀經热处理后, 其弯曲度应保証使磨床能順利加工达到成品要求。

(八) 噴 砂

在噴砂过程中, 不得損及苞米銑刀的任何部分。

(九) 磨床 加 工

1. 研磨外元及元錐柄: 外元磨床。

2. 研磨后隙面: 用成形砂輪, 在万能磨床上进行。

3. 研磨前面: 用角度砂輪, 在万能磨床上进行。

4. 苞米銑刀經研磨后, 其要求不得超过以下規定:

(1) 切削部分的元錐度, 在100公厘长度上, 不得超过0.01公厘。

- (2) 切削部分的外元摆动量，不得超过0.02公厘。
- (3) 元錐部分的外元摆动量，不得超过0.01公厘。
- (4) 茄米銑刀的切削部分，不得有任何脱碳与軟点情况。

三、关于車床加工茄米銑刀分屑槽的計算方法与公式來由

車床加工茄米銑刀分屑槽，是利用左右不同的螺紋旋制出来的。已如前述所要求者是左右螺紋的交点，必須形成与茄米銑刀螺旋斜角 ω 相符合的轨迹。現将哈尔滨机車車輛修理工厂及我厂的計算办法分別介紹如下：

(一) $Y_{左}$ 与 $Y_{右}$ 的由来

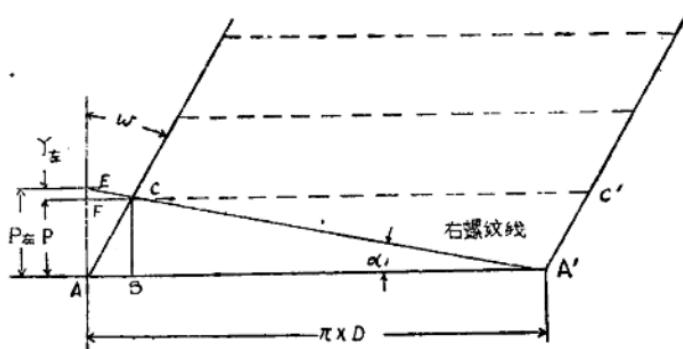


图 4

在图 4 中可以看出，欲达到左右螺紋的交点，形成与螺旋斜角 ω 相符合的目的，对左螺紋線來講，其轨迹應該是假定P

与螺旋斜角 ω ，所形成的平行四边形 $AA'C'C$ 的对角綫 $A'C$ （即通过 C 点）。由于螺旋斜角 ω 的关系，当左螺紋綫到达 C 点时，工件尚未回轉一轉，仅旋轉了 $\pi \times D - AB$ 的距离。但实际計算車床搭輪的螺距，是指工件每旋轉一轉（走 $\pi \cdot D$ ）刀刃在工件上所移动的距离。因此苞米銑刀旋轉一轉，而又要通过 C 点的左螺紋螺距 $P_{左}$ ，与假定 P 值之間，相差 $-Y_{左}$ 的值。另外在图 3 中也可以看出，欲使右螺紋綫与左螺紋綫的交点，达到与螺紋斜角 ω 相符合的目的，则必須是 $A \cdot a_5$ 的軌道。由于螺旋斜角 ω 的关系，当右螺紋綫到达 a_5 点时，则苞米銑刀旋轉已超过一轉，因此当苞銑刀每旋轉一轉（即走完 $\pi \cdot D$ 的距离）的右螺紋螺距与假定的 P 之間，相差 $-Y_{右}$ 的值。

（二）哈尔滨机車車輛修理工厂的計算 法及公式的來由

$$P_{左} = 2(P + \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi \cdot D - 2P \cdot \operatorname{tg}\omega}) \dots\dots \text{分二个头的多头螺紋}$$

$$P_{右} = 2(P - \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi \cdot D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega}) \dots\dots \text{分二个头的多头螺紋}$$

式中：

头螺紋

P ——表示假定螺距；

ω ——銑削苞米銑刀沟槽时的螺旋斜角；

D ——苞米銑刀的外元直徑；

P_左——为兼制苞米铣刀分屑槽时，实际的左螺纹
螺距；

P_右——为兼制苞米铣刀分屑槽时，实际的右螺纹
螺距。

这样计算制造出来的苞米铣刀，其齿形展开情况如图 5。

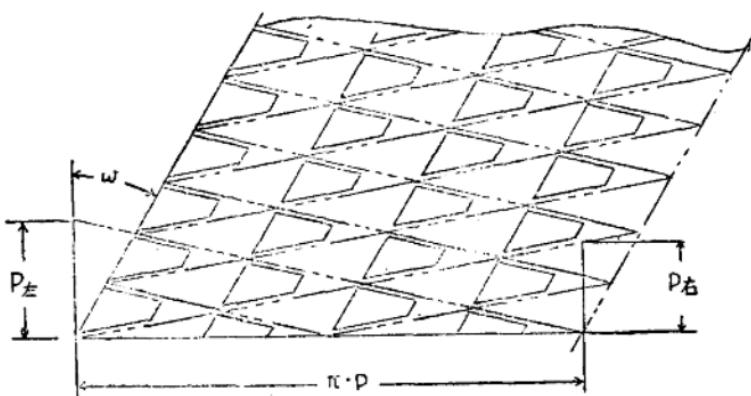


图 5

1. P_左公式的来由(图 6)：

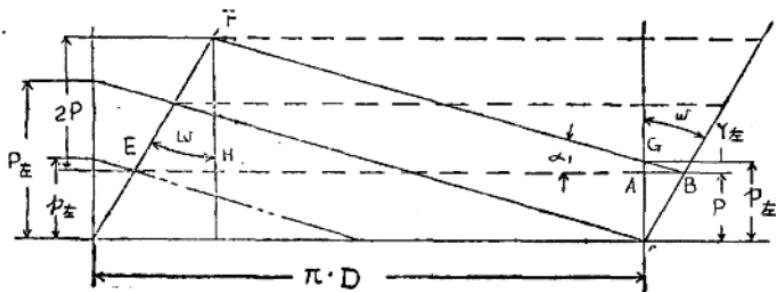


图 6

在 $\triangle ABC$ 中

$$\operatorname{tg}\omega = \frac{AB}{P}$$

在 $\triangle ABG$ 中

$$\tan \alpha_1 = \frac{Y_A}{A B} \quad \text{将①式代入}$$

$$\therefore \operatorname{tg} \alpha_1 = \frac{Y_{\text{左}}}{P \cdot \operatorname{tg} \omega} \dots \quad ②$$

在 $\triangle BFH$ 中

在 $\triangle E F H$ 中

$$\operatorname{tg}\omega = \frac{EH}{2P}$$

将⑤式代入④得

$$BH = \pi D - 2P \cdot \operatorname{tg} \omega \quad \dots \dots \dots \quad (6)$$

将⑥式代入③式中得

$$\textcircled{7} \text{式} = \textcircled{2} \text{式}$$

$$\frac{2P}{\pi D - 2P \cdot \tan \omega} = \frac{Y_L}{P \cdot \tan \omega}$$

$$\therefore Y_{左} = \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D - 2P \cdot \operatorname{tg}\omega} \quad \text{⑧}$$

但 $P_{左} = P + Y_{左}$, 将⑧式代入得

$$P_{左} = P + \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D - 2D \cdot \operatorname{tg}\omega}$$

由于其为4条沟槽的苞米铣刀, 左右螺纹线的交点需要4个, 对左螺纹线应分为双头, 故上述公式应为:

$$P_{左} = 2(P + \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D - 2P \cdot \operatorname{tg}\omega}) \quad \text{分两个头的多}$$

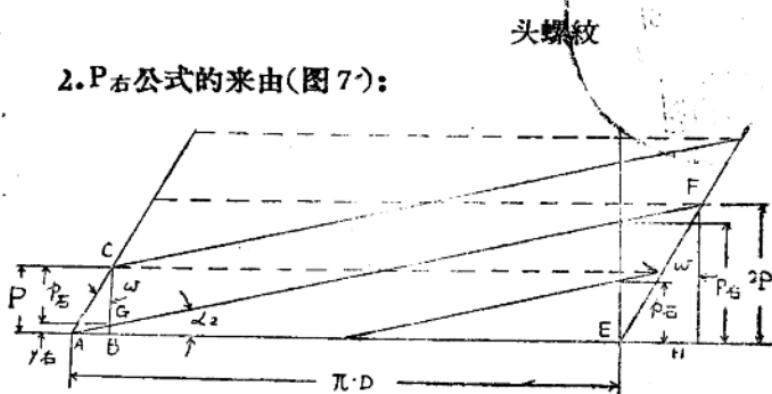


图7

在 $\triangle ABC$ 中

$$\operatorname{tg}\omega = \frac{AB}{P}$$

$$\therefore AB = P \cdot \operatorname{tg}\omega \quad \text{①}$$

在 $\triangle ABG$ 中

$$\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{Y_{右}}{AB} \quad \text{将①式代入得}$$

$$\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{Y_{\text{右}}}{P \cdot \operatorname{tg}\omega} \quad \text{②}$$

在 $\triangle AFH$ 中

$$\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{2P}{AH} \quad \text{③}$$

$$\text{但 } AH = AE + EH = \pi D + EH \quad \text{④}$$

$$\text{在 } \triangle EFH \text{ 中 } \operatorname{tg}\omega = \frac{EH}{2P}$$

$$\therefore EH = 2P \cdot \operatorname{tg}\omega \quad \text{⑤}$$

将⑤式代入④式中得

$$AH = \pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega \quad \text{⑥}$$

将⑥式代入③式中得

$$\operatorname{tg}\alpha_2 = \frac{2P}{\pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega} \quad \text{⑦}$$

$$\text{⑦式} = \text{②式} \frac{2P}{\pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega} = \frac{Y_{\text{右}}}{P \cdot \operatorname{tg}\omega}$$

$$\therefore Y_{\text{右}} = \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega} \quad \text{⑧}$$

但 $P_{\text{右}} = P - Y_{\text{右}}$ 将⑧式代入得

$$P_{\text{右}} = P - \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega}$$

由于其为四条沟槽的苞米铣刀，左右螺纹线的交点需要
4个，对右螺纹线应分为双头，故上述公式应为：

$$P_{\text{右}} = 2(P - \frac{2P^2 \cdot \operatorname{tg}\omega}{\pi D + 2P \cdot \operatorname{tg}\omega}) \quad \text{分两个头的多}$$

头螺纹