

锥形砂轮刀具加工二面角时 刀具倾角的计算

潘 毓 学

(长春光机学院机械工程系)

摘要 对锥顶角为 2β 的锥形砂轮加工二面角为 2α 的工件时, 刀具倾角 ϕ 应满足的关系式进行了研究, 并计算出相应的角度值, 供加工使用。

关键词: 锥形砂轮; 二面角

一、引 言

在加工二面角为 2α 的工件时, 可以用锥顶角等于 2α 的锥形砂轮, 也可用锥顶角为 2β , $2\beta < 2\alpha$ 的砂轮。但砂轮轴线需倾斜一定的角度 ϕ , 以满足加工的要求。有些厂家仅仅根据经验来加工二面角, 其结果是效率较低, 废品率较高。

本文根据实际生产中提出的问题、首先建立锥形砂轮的曲面方程式, 通过坐标变换, 并根据包络原理导出锥顶角、二面角、刀具倾角三者的关系式, 进而计算出相应的角度值、以期达到解决实际问题的目的。

二、坐标系的选取及锥形砂轮的曲面方程式

固定坐标系为 $\sigma = (0; x, y, z)$ 动坐标系为 $\sigma^{(1)} = (0_1; x_1 y_1 z_1)$ 如图1所示。

刀具轴线与 z 轴夹角为 ϕ (倾角)。

刀具锥顶角为 2β , 半角为 β 。

刀具轴线 z_1 相对 z 轴转过 ϕ 角后, 其运动规律为: 绕 z_1 轴转动且沿 z 轴向上平动。刀具曲面在 $\sigma^{(1)}$ 中的方程式为:

$$x_1^2 + y_1^2 - z_1^2 \operatorname{tg} \beta = 0 \quad (1)$$

由 $\sigma \rightarrow \sigma^{(1)}$ 的变换矩阵为:

$$\begin{pmatrix} x_1 \\ y_1 \\ z_1 \\ t_1 \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \cos \phi & 0 & -\sin \phi & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ \sin \phi & 0 & \cos \phi & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} x \\ y \\ z \\ t \end{pmatrix}$$

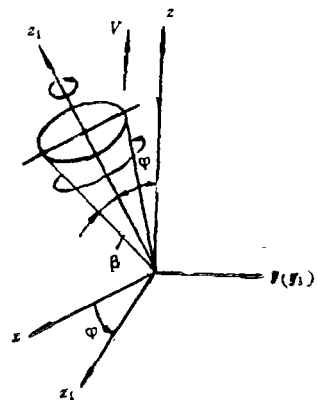


图1

$$\therefore x_1 = x \cos \phi - z \sin \phi$$

$$y_1 = y$$

$$z_1 = x \sin \phi + z \cos \phi$$

将 x_1, y_1, z_1 代入锥面方程式 (1), 则得到刀具在 σ 中的方程式为:

$$(x \cos \phi - z \sin \phi)^2 + y^2 - (x \sin \phi + z \cos \phi)^2 \operatorname{tg}^2 \beta = 0$$

经化简整理得:

$$\begin{aligned} & x^2[1 - \sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)] + y^2 + [\sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta]z^2 \\ & - 2xz \sin \phi \cos \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) = 0 \end{aligned} \quad (2)$$

三、椭圆族包络线方程式

令平面方程 $z = k$ 与锥面方程相交, 则其交线为一椭圆。若 $z = k$ 是一变量, 则截交线为一系列的椭圆方程即:

$$\begin{aligned} & x^2[1 - \sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)] + y^2 + [\sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta]k^2 \\ & - 2xk \sin \phi \cos \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) = 0 \end{aligned} \quad (3)$$

令椭圆族方程 (3) 为 $F(x, y, k) = 0$, 其中 k 为族参数, 则其包络线方程为:

$$\begin{cases} F(x, y, k) = 0 \\ \frac{\partial F}{\partial k} = 0 \end{cases}$$

由 $\frac{\partial F}{\partial k} = 0$ 得

$$k[\sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta] - x \sin \phi \cos \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) = 0$$

$$\begin{aligned} k &= \frac{x \sin \phi \cos \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)}{\sin^2 \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta} = \frac{x \sin \phi \cos \phi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)}{(\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta)(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)} \\ &= \frac{x \sin \varphi \cos \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \end{aligned} \quad (4)$$

将 k 代入方程 $F(x, y, k) = 0$ 则

$$\begin{aligned} & x^2[1 - \sin^2 \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta)] + y^2 + \frac{x^2 \sin^2 \varphi \cos^2 \varphi}{(\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta)^2} [\sin^2 \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta] \\ & - 2 \frac{x^2 \sin \varphi \cos \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \sin \varphi \cos \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) = 0 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \therefore & x^2 \left\{ 1 - \sin \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) + \frac{\sin^2 \varphi \cos^2 \varphi}{(\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta)^2} [\sin^2 \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \operatorname{tg}^2 \beta] \right. \\ & \left. - 2 \frac{\sin^2 \varphi \cos^2 \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} (1 + \operatorname{tg}^2 \beta) \right\} + y^2 = 0 \end{aligned}$$

$$\Rightarrow x^2 \left[1 - \sin^2 \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) - \frac{\sin^2 \varphi \cos^2 \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} (1 + \operatorname{tg}^2 \beta) \right] + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow x^2 \left[1 - \sin^2 \varphi(1 + \operatorname{tg}^2 \beta) \left(1 + \frac{\cos^2 \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \right) \right] + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow x^2 [1 - \sin^2 \varphi (1 + \operatorname{tg}^2 \beta)] \left(\frac{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta + \cos^2 \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \right) + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow x^2 [1 - \sin^2 \varphi (1 + \operatorname{tg}^2 \beta) \frac{1 - \sin^2 \beta}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}] + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow x^2 [1 - \sin^2 \varphi \sec^2 \beta \frac{\cos^2 \beta}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}] + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow x^2 \left[-\frac{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta - \sin^2 \varphi}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \right] + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow -\frac{\sin^2 \beta}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} x^2 + y^2 = 0$$

$$\Rightarrow y^2 = \frac{\sin^2 \beta}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta} \cdot x^2$$

若 $\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta > 0$ 时, 则有

$$y = \pm \frac{\sin \beta}{\sqrt{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}} x \quad (5)$$

由此方程式可知椭圆族的包络线为两条直线, 其斜率为:

$$\operatorname{tg} \alpha = \pm \frac{\sin \beta}{\sqrt{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}} \quad (6)$$

而 $y = \operatorname{tg} \alpha x$ 的图形如图 2 所示

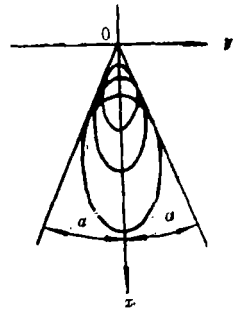


图 2

四、锥半顶角 β 、二面角的半角 α 、倾角 φ 之间的关系式

$$\therefore \sin \alpha = \frac{\operatorname{tg} \alpha}{\sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha}}$$

$$\therefore \sin \alpha = \frac{\pm \frac{\sin \beta}{\sqrt{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}}}{\sqrt{1 + \frac{\sin^2 \beta}{\sin^2 \varphi - \sin^2 \beta}}}$$

$$= \pm \frac{\sin \beta}{\sin \varphi}$$

最后可得:

$$\sin \beta = \sin \alpha \cdot \sin \varphi \quad (7)$$

根据此式可知, 为要加工要求的 α 角选用有限的 β 角砂轮, 只要满足相应的 φ 角即可。表 1 为计算结果。

表 1

β°	α°	φ°	β°	α°	φ°
5	5	89.99979	10	10	89.99979
5	5.25	72.27036	10	10.25	77.38517
5	5.5	65.41324	10	10.5	72.34063
5	5.75	60.44937	10	10.75	68.58628
5	6	56.49088	10	11	65.51389
5	6.25	53.1846101	10	11.25	62.88455
5	6.5	50.34528	10	11.5	60.57415
5	6.75	47.86051	10	11.75	58.50796
5	7	45.65599	10	12	56.63671
5	7.25	43.67924	10	12.25	54.92575
5	7.5	41.89172	10	12.5	53.34959
5	7.75	40.26401	10	12.75	51.88879
5	8	38.77315	10	13	50.52809
5	8.25	37.40082	10	13.25	49.25524
5	8.5	36.13205	10	13.5	48.06024
5	8.75	34.95458	10	13.75	46.9348
5	9	33.85809	10	14	45.8719
5	9.25	32.83394	10	14.25	44.86559
5	9.5	31.87468	10	14.5	43.91077
5	9.75	30.974	10	14.75	43.003
			10	15	42.13841

五、应用此计算图表的几点说明

1. 数表中的 β 角为锥半顶角， α 为二面角的半角， φ 为刀具轴线相对 z 轴的倾角。若刀具的轴线初始位置于 x 轴上(即水平轴)，则刀具的倾角为 $(90^\circ - \varphi)$ 。

2. 使用此数表的步骤是先确定被加工的二面角 2α ，然后根据数表选定相应的刀具锥顶角后 2β 后，再由数表中找到对应的刀具倾角 φ 。例如 $\alpha = 14^\circ$ (即被加工二面角为 28°)，由给出的数表中知 $\beta = 10^\circ$ (即刀具锥顶角为 20°)， $\varphi = 45.8719^\circ$ 。

3. 本文的计算结果没考虑机床的系统误差。若机床为理想系统，所加工的二面角不论精度多高，利用本程序均可算出倾角 φ (刀架的分度精度本身必须能达到所要加工的精度)。

4. 考虑机床系统误差及刀具本身的公差对加工精度的影响关系，将另文发表。

The Inclined Angle Calculation of the Cutting Tool for Machining a Dihedral Angle by a Tapered Grinding Wheel

Pan Yuxue

Abstract

In this paper, the equation that the cutting tool inclined angle ϕ should be satisfied is derived when a workpart with a dihedral angle 2α is machined by a tapered grinding wheel with a cone apex angle of 2β . The corresponding value of the angle is also given for practical uses.

Key words: Tapered Grinding Wheel, Dihedral Angle.