



实用技术工人速算丛书

# 工件钻削与 镗削速算

李秀智 编著

数据翔实便查  
实例讲解易懂  
公式计算简捷  
有效提高技能



机械工业出版社  
CHINA MACHINE PRESS

1950.1  
272  
1

实用技术工人速算丛书

# 工件钻削与镗削速算

李秀智 编著



机械工业出版社

本书主要介绍工件的钻削与镗削计算。工件钻削计算部分主要介绍圆周等分钻孔、交叉孔、扩孔、铰孔及内螺纹等加工计算。工件镗削计算部分着重介绍圆柱孔、坐标系统、孔距坐标及平行孔系的加工计算；壳体、传动箱体平行孔及小型齿轮箱孔距的镗削计算；用坐标镗床镗孔及其孔的检测计算；在镗床上切螺纹，以及用镗刀头加工内球面等计算。

书中还介绍了孔加工的相关计算，钻削、锪削及铰削加工基本方法，镗削加工基本方法等内容。

本书内容丰富，图文并茂，由浅入深，简明实用，既可作为钻工、镗工及工程技术人员必备的工具书，也可供技工学校师生学习参考。

### 图书在版编目(CIP)数据

工件钻削与镗削速算/李秀智编著. —北京:机械工业出版社, 2007.5

(实用技术工人速算丛书)

ISBN 978-7-111-21261-4

I. 工… II. 李… III. ①钻削 - 速算 ②镗削 - 速算 IV. TG52 TG53

中国版本图书馆 CIP 数据核字(2007)第 046721 号

机械工业出版社(北京市百万庄大街 22 号 邮政编码 100037)

策划编辑: 邝 鸥 责任编辑: 赵晓峰 版式设计: 霍永明

责任校对: 李秋荣 封面设计: 鞠 杨 责任印制: 杨 曦

北京机工印刷厂印刷

2007 年 5 月第 1 版第 1 次印刷

140mm × 203mm · 8.875 印张 · 267 千字

0 001—4 000 册

标准书号: ISBN 978-7-111-21261-4

定价: 20.00 元

凡购本书, 如有缺页、倒页、脱页, 由本社发行部调换  
销售服务热线电话: (010) 68326294

购书热线电话: (010) 88379639 88379641 88379643

编辑热线电话: (010) 88379732

封面无防伪标均为盗版

## 前　　言

随着机械制造业的快速发展，与机械制造业相关的广大从业人员对速算技术的需求越来越高。为适应这一形势，本人根据几十年在生产和教学实践中积累的计算技术、速算资料，特编写成“实用技术工人速算丛书”。

本套丛书共有7个分册，包括《工件车削速算》、《工件铣削速算》、《工件钻削与镗削速算》、《工件刨削、插削及拉削速算》、《工件磨削速算》、《零件装配速算》和《铆焊加工速算》。

由于采用了最新的国家标准和法定计量单位，并附有参考数据、图表资料，因此，本套丛书具有内容丰富、简明实用、图文并茂、便于查阅的特点。同时，为了方便读者理解书中的计算公式，还列举了一些速算实例。

本套丛书可供从事金属切削加工各工种的技工、工艺技术人员作为工具书使用，也可供城乡机械、修配行业的广大技工、技校师生、参加职业资格考试者阅读和参考，还可作为下岗人员、进城农民工及各种技工的培训教材。

有关专家和读者对本套丛书的出版提出了宝贵意见和建议，在此一并深表谢意。

因限于本人水平，难免有不妥之处，恳请广大读者予以指正。

李秀智

# 目 录

## 前言

|                            |    |
|----------------------------|----|
| 一、工件的钻削计算 .....            | 1  |
| (一) 圆周等分钻孔的计算 .....        | 2  |
| (二) 交叉孔零件加工及测量计算 .....     | 5  |
| (三) 扩孔计算及加工特点 .....        | 14 |
| (四) 铰削规范及其有关计算 .....       | 15 |
| (五) 内螺纹的加工计算 .....         | 17 |
| 二、工件的镗削计算 .....            | 25 |
| (一) 圆柱孔的镗削计算 .....         | 25 |
| (二) 镗削坐标系统的计算 .....        | 28 |
| (三) 孔距坐标的计算方法 .....        | 30 |
| (四) 平行孔系的镗削计算 .....        | 33 |
| (五) 壳体两平行孔的镗削计算 .....      | 35 |
| (六) 传动箱体三平行孔的镗削计算 .....    | 37 |
| (七) 镗削小型齿轮箱孔距的计算 .....     | 41 |
| (八) 用坐标镗床镗孔的计算 .....       | 44 |
| (九) 孔的检测计算 .....           | 46 |
| (十) 在镗床上切螺纹的计算 .....       | 49 |
| (十一) 用镗刀头加工内球面的计算 .....    | 51 |
| 三、孔加工的相关计算 .....           | 54 |
| (一) 坐标换算和加工调整 .....        | 54 |
| (二) 坐标测量 .....             | 58 |
| (三) 平行孔系中心距的控制方法 .....     | 61 |
| (四) 箱体零件相互位置精度的检验 .....    | 64 |
| (五) 导向装置的布置形式与特点 .....     | 66 |
| (六) 影响镗削加工质量的因素与解决方法 ..... | 68 |
| 四、钻削、锪削及铰削加工的基本方法 .....    | 71 |

|                             |            |
|-----------------------------|------------|
| (一) 钻床的类别、加工特点和适用范围 .....   | 71         |
| (二) 钻削与钻头 .....             | 71         |
| (三) 铣削与锪钻 .....             | 102        |
| (四) 铰削与铰刀 .....             | 125        |
| (五) 钻削加工工艺守则 .....          | 160        |
| (六) 攻螺纹与套螺纹 .....           | 160        |
| <b>五、镗削加工的基本方法 .....</b>    | <b>172</b> |
| (一) 卧式镗床的加工范围 .....         | 172        |
| (二) 卧式镗床几何精度的检验 .....       | 176        |
| (三) 主轴轴线与所镗孔的中心线的重合方法 ..... | 186        |
| (四) 找正工具与找正方法 .....         | 189        |
| (五) 支承镗削基本方式及加工精度分析 .....   | 192        |
| (六) 工件定位基准及定位方法 .....       | 195        |
| (七) 钻(镗)床夹具典型结构技术要求 .....   | 197        |
| (八) 镗削工件的方法 .....           | 203        |
| (九) 卧式镗床常用测量方法及精度 .....     | 212        |
| (十) 镗床附件及辅具 .....           | 214        |
| (十一) 镗杆和镗套 .....            | 223        |
| (十二) 镗刀及常用孔加工工具 .....       | 237        |
| (十三) 镗孔与切削平面时的进给方式 .....    | 255        |
| (十四) 镗削用量与加工精度 .....        | 258        |
| (十五) 镗床加工质量分析 .....         | 261        |
| (十六) 确定孔的镗削方案 .....         | 266        |
| (十七) 镗削加工通用工艺守则 .....       | 272        |

# 一、工件的钻削计算

任何一种机器，没有孔是不能装配成形的。要把两个以上的零件连接在一起，常常需要钻出各种不同的孔，然后用螺钉、铆钉、销和键等连接起来。因此，钻孔在生产中占有重要的地位。

用钻头在工件上加工孔的方法叫钻削。钻削加工的精度低，表面粗糙度值较大。能够进行钻削的机床种类很多，除钻床外，还有车床、镗床等，也可用电钻或手摇钻进行。在钻床上还可进行锪削、铰削加工及攻螺纹等作业，如图 1-1 所示。锪削是用锪钻或锪刀加工位于孔口的端面或切出沉孔的方法。铰削是用铰刀从工件孔壁上切除微量金属层，以提高其尺寸精度和减小表面粗糙度值的方法。

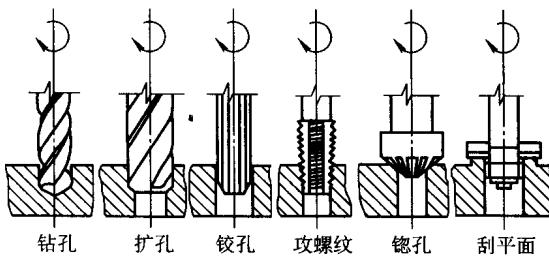


图 1-1 钻床加工的基本内容

在钻床上钻孔时，是工件固定不动，钻头进行两种协同运动，如图 1-2 所示。一种是主运动（切削运动），钻头绕轴心旋转，另一种是辅助运动（进给运动），钻头对工件作直线运动。在车床上钻孔时，一般都是工件绕钻头轴心旋转，钻头对工件作直线进给运动。在镗床上钻孔时，是钻头绕轴心旋转，工件对钻头作直线进给运动。钻床主要是用于钻削加工的机床，因

而应用最普遍。

钻削时，钻头在半封闭的状态下进行切削，转速高，切削量大，排屑很困难。钻削加工有如下几个特点：

1) 摩擦严重，需要较大的钻削力。

2) 产生的热量多，而且传热、散热困难，切削温度较高。

3) 钻头的高速旋转和较高的切削温度，造成钻头磨损严重。

表 1-1 列出了工件的钻削计算公式。

表 1-1 工件的钻削计算公式

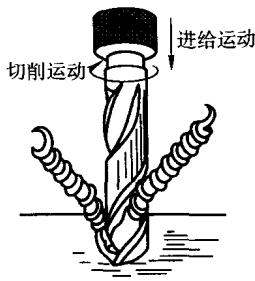
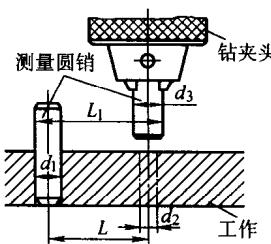


图 1-2 钻孔时钻头的运动

| 名称                         | 解释与公式  |
|----------------------------|--|
| (一)<br>圆周等分钻孔的计算<br>用公式计算法 | <p>要在右图所示的直径 <math>D</math> 的圆周上钻出 <math>n</math> 个等距离的孔时，怎样计算孔距呢？因为 <math>S</math> 应该是直线距离，是圆周上的弦长，不是弧长，因此不能用等分圆周长度的办法来计算。也就是说，计算 <math>S = \pi D/n</math> 是不对的。弦长应采用如下公式计算：</p> $S = D \sin \frac{180^\circ}{n}$ <p>例 1：在直径 <math>D</math> 为 80mm 的圆周上钻出 31 个等距离的孔，试问孔中心的直线距离 <math>S</math> 是多少？</p> <p>解：<br/> <math display="block">180^\circ/n = 180^\circ/31 \approx 5.806^\circ</math> <math display="block">= 5^\circ + 60' \times 0.806 = 5^\circ 48'</math> <math display="block">\text{孔距 } S = D \sin \frac{180^\circ}{n} = 80\text{mm} \times \sin 5^\circ 48' = 80\text{mm} \times 0.10106 \approx 8.085\text{mm}</math> </p> |

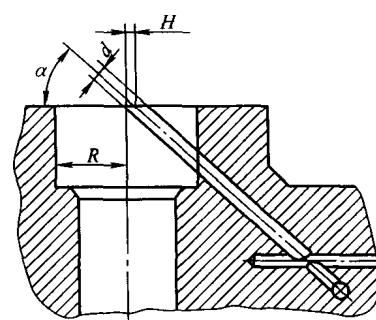
(续)

| 名称   | 解释与公式   |
|--|---|
| 查表算孔距法   | <p>两孔中心距 <math>S</math>(即弦长)还可采用下列简便公式,结合查表法计算,表中的系数 <math>K</math> 是用上式推算得来的。已知直径 <math>D</math> 时,可由下式算出:</p> $S = DK$ <p>式中 <math>K</math> 代表圆周等分系数,可从下面给出的圆周等分系数表中查得</p> <p><b>例 2:</b>已知等分数 <math>n = 30</math>, 直径 <math>D = 500\text{mm}</math>, 求两孔中心距 <math>S</math> 是多少?</p> <p>解:从圆周等分系数表中查知:当 <math>n = 30</math> 时, <math>K = 0.10453</math><br/>所以, <math>S = DK = 500\text{mm} \times 0.10453 = 52.265\text{mm}</math></p> |
| (一)<br>圆<br>周<br>等<br>分<br>钻<br>孔<br>的<br>计<br>算 | <p>如果已知圆周等分孔数 <math>n</math> 和两孔中心距 <math>S</math>,也可用圆周等分系数表,由下式求出直径 <math>D</math>:</p> $D = S/K$ <p><b>例 3:</b>已知 30 孔的法兰盘,其相邻两孔中心距为 <math>52.265\text{mm}</math>,试求该法兰盘的直径为多少?</p> <p>解: <math>D = \frac{S}{K} = \frac{52.265\text{mm}}{0.10453} = 500\text{mm}</math><br/>即该法兰盘的直径为 <math>500\text{mm}</math></p>  |
| 有精度要求的平行孔距加工计算法                                  | <p>右图所示为在钻床上钻出孔距有精度要求的平行孔的方法。</p> <p>例如钻 <math>d_1</math> 和 <math>d_2</math> 两孔,其中心距为 <math>L</math>。这时,可按划线先钻出一孔(可先钻 <math>d_1</math> 孔),若孔精度要求较高,还可用铰刀铰一下,然后找一销子与孔紧配(也可车一销与孔紧配),另外任意找一只销子(直径为 <math>d_3</math>)夹在钻夹头中,用百分尺(分厘卡)控制距离 <math>L_1</math>。其计算公式如下:</p>   |

(续)

| 名称              | 解释与公式   |                 |                |                 |                |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
|-----------------|---|-----------------|----------------|-----------------|----------------|--|-----------------|----------------|-----------------|----------------|-----------------|----------------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|---|----------|----|----------|----|-----------|----|----------|----|----------|----|-----------|----|----------|----|----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|----|----------|----|-----------|----|-----------|
| 有精度要求的平行孔距加工计算法 | $L_1 = L + \frac{1}{2}d_1 + \frac{1}{2}d_3$ <p>式中 <math>L_1</math>——百分尺控制距离 (mm)；<br/> <math>L</math>——中心距 (mm)；<br/> <math>d_1</math>——第一孔的直径 (mm)；<br/> <math>d_3</math>——销子直径 (mm)</p> <p>按上式计算,就能保证 <math>L</math> 尺寸,孔距校正好后把工件压紧,钻夹头中装上直径 <math>d_2</math> 的钻头就可钻第二孔。其他孔也可用同样的方法钻出。用这种方法钻出的孔中心距精度能在 <math>\pm 0.1</math> mm 之内</p>   |                 |                |                 |                |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| (一) 圆周等分钻孔的计算   | <p style="text-align: center;"><b>圆周等分系数表</b></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center;">等分数<br/><i>n</i></th> <th style="text-align: center;">系数<br/><i>K</i></th> <th style="text-align: center;">等分数<br/><i>n</i></th> <th style="text-align: center;">系数<br/><i>K</i></th> <th style="text-align: center;">等分数<br/><i>n</i></th> <th style="text-align: center;">系数<br/><i>K</i></th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td style="text-align: center;">3</td><td style="text-align: center;">0.866 03</td><td style="text-align: center;">23</td><td style="text-align: center;">0.136 17</td><td style="text-align: center;">43</td><td style="text-align: center;">0.072 995</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">4</td><td style="text-align: center;">0.707 11</td><td style="text-align: center;">24</td><td style="text-align: center;">0.139 53</td><td style="text-align: center;">44</td><td style="text-align: center;">0.071 339</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">5</td><td style="text-align: center;">0.587 79</td><td style="text-align: center;">25</td><td style="text-align: center;">0.125 33</td><td style="text-align: center;">45</td><td style="text-align: center;">0.069 756</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">6</td><td style="text-align: center;">0.500 00</td><td style="text-align: center;">26</td><td style="text-align: center;">0.120 54</td><td style="text-align: center;">46</td><td style="text-align: center;">0.068 243</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">7</td><td style="text-align: center;">0.433 88</td><td style="text-align: center;">27</td><td style="text-align: center;">0.116 09</td><td style="text-align: center;">47</td><td style="text-align: center;">0.066 792</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">8</td><td style="text-align: center;">0.382 68</td><td style="text-align: center;">28</td><td style="text-align: center;">0.111 97</td><td style="text-align: center;">48</td><td style="text-align: center;">0.065 493</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">9</td><td style="text-align: center;">0.342 02</td><td style="text-align: center;">29</td><td style="text-align: center;">0.108 12</td><td style="text-align: center;">49</td><td style="text-align: center;">0.064 073</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">10</td><td style="text-align: center;">0.309 02</td><td style="text-align: center;">30</td><td style="text-align: center;">0.104 53</td><td style="text-align: center;">50</td><td style="text-align: center;">0.062 791</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">11</td><td style="text-align: center;">0.281 73</td><td style="text-align: center;">31</td><td style="text-align: center;">0.101 17</td><td style="text-align: center;">51</td><td style="text-align: center;">0.061 560</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">12</td><td style="text-align: center;">0.258 82</td><td style="text-align: center;">32</td><td style="text-align: center;">0.098 015</td><td style="text-align: center;">52</td><td style="text-align: center;">0.060 379</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">13</td><td style="text-align: center;">0.239 32</td><td style="text-align: center;">33</td><td style="text-align: center;">0.095 056</td><td style="text-align: center;">53</td><td style="text-align: center;">0.059 240</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">14</td><td style="text-align: center;">0.222 52</td><td style="text-align: center;">34</td><td style="text-align: center;">0.092 269</td><td style="text-align: center;">54</td><td style="text-align: center;">0.058 145</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">15</td><td style="text-align: center;">0.207 91</td><td style="text-align: center;">35</td><td style="text-align: center;">0.089 640</td><td style="text-align: center;">55</td><td style="text-align: center;">0.057 090</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">16</td><td style="text-align: center;">0.195 09</td><td style="text-align: center;">36</td><td style="text-align: center;">0.087 156</td><td style="text-align: center;">56</td><td style="text-align: center;">0.056 071</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">17</td><td style="text-align: center;">0.183 75</td><td style="text-align: center;">37</td><td style="text-align: center;">0.084 805</td><td style="text-align: center;">57</td><td style="text-align: center;">0.055 087</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">18</td><td style="text-align: center;">0.173 65</td><td style="text-align: center;">38</td><td style="text-align: center;">0.082 580</td><td style="text-align: center;">58</td><td style="text-align: center;">0.054 138</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">19</td><td style="text-align: center;">0.164 59</td><td style="text-align: center;">39</td><td style="text-align: center;">0.080 466</td><td style="text-align: center;">59</td><td style="text-align: center;">0.053 222</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">20</td><td style="text-align: center;">0.156 43</td><td style="text-align: center;">40</td><td style="text-align: center;">0.078 460</td><td style="text-align: center;">60</td><td style="text-align: center;">0.052 336</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">21</td><td style="text-align: center;">0.149 04</td><td style="text-align: center;">41</td><td style="text-align: center;">0.076 549</td><td style="text-align: center;">61</td><td style="text-align: center;">0.051 478</td></tr> <tr><td style="text-align: center;">22</td><td style="text-align: center;">0.142 32</td><td style="text-align: center;">42</td><td style="text-align: center;">0.074 731</td><td style="text-align: center;">62</td><td style="text-align: center;">0.050 649</td></tr> </tbody> </table> |                 |                |                 |                |  | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> | 3 | 0.866 03 | 23 | 0.136 17 | 43 | 0.072 995 | 4 | 0.707 11 | 24 | 0.139 53 | 44 | 0.071 339 | 5 | 0.587 79 | 25 | 0.125 33 | 45 | 0.069 756 | 6 | 0.500 00 | 26 | 0.120 54 | 46 | 0.068 243 | 7 | 0.433 88 | 27 | 0.116 09 | 47 | 0.066 792 | 8 | 0.382 68 | 28 | 0.111 97 | 48 | 0.065 493 | 9 | 0.342 02 | 29 | 0.108 12 | 49 | 0.064 073 | 10 | 0.309 02 | 30 | 0.104 53 | 50 | 0.062 791 | 11 | 0.281 73 | 31 | 0.101 17 | 51 | 0.061 560 | 12 | 0.258 82 | 32 | 0.098 015 | 52 | 0.060 379 | 13 | 0.239 32 | 33 | 0.095 056 | 53 | 0.059 240 | 14 | 0.222 52 | 34 | 0.092 269 | 54 | 0.058 145 | 15 | 0.207 91 | 35 | 0.089 640 | 55 | 0.057 090 | 16 | 0.195 09 | 36 | 0.087 156 | 56 | 0.056 071 | 17 | 0.183 75 | 37 | 0.084 805 | 57 | 0.055 087 | 18 | 0.173 65 | 38 | 0.082 580 | 58 | 0.054 138 | 19 | 0.164 59 | 39 | 0.080 466 | 59 | 0.053 222 | 20 | 0.156 43 | 40 | 0.078 460 | 60 | 0.052 336 | 21 | 0.149 04 | 41 | 0.076 549 | 61 | 0.051 478 | 22 | 0.142 32 | 42 | 0.074 731 | 62 | 0.050 649 |
| 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i>  | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 3               | 0.866 03  | 23              | 0.136 17       | 43              | 0.072 995      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 4               | 0.707 11  | 24              | 0.139 53       | 44              | 0.071 339      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 5               | 0.587 79  | 25              | 0.125 33       | 45              | 0.069 756      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 6               | 0.500 00  | 26              | 0.120 54       | 46              | 0.068 243      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 7               | 0.433 88  | 27              | 0.116 09       | 47              | 0.066 792      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 8               | 0.382 68  | 28              | 0.111 97       | 48              | 0.065 493      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 9               | 0.342 02  | 29              | 0.108 12       | 49              | 0.064 073      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 10              | 0.309 02  | 30              | 0.104 53       | 50              | 0.062 791      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 11              | 0.281 73  | 31              | 0.101 17       | 51              | 0.061 560      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 12              | 0.258 82  | 32              | 0.098 015      | 52              | 0.060 379      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 13              | 0.239 32  | 33              | 0.095 056      | 53              | 0.059 240      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 14              | 0.222 52  | 34              | 0.092 269      | 54              | 0.058 145      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 15              | 0.207 91  | 35              | 0.089 640      | 55              | 0.057 090      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 16              | 0.195 09  | 36              | 0.087 156      | 56              | 0.056 071      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 17              | 0.183 75  | 37              | 0.084 805      | 57              | 0.055 087      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 18              | 0.173 65  | 38              | 0.082 580      | 58              | 0.054 138      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 19              | 0.164 59  | 39              | 0.080 466      | 59              | 0.053 222      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 20              | 0.156 43  | 40              | 0.078 460      | 60              | 0.052 336      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 21              | 0.149 04  | 41              | 0.076 549      | 61              | 0.051 478      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |
| 22              | 0.142 32  | 42              | 0.074 731      | 62              | 0.050 649      |  |                 |                |                 |                |                 |                |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |   |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |          |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |    |          |    |           |    |           |

(续)

| 名称                  |         | 解释与公式  |                |                 |                |                 |                |
|---------------------|---------|--|----------------|-----------------|----------------|-----------------|----------------|
|                     |         | (续)  |                |                 |                |                 |                |
| (一)<br>圆周等分孔的计算     | 圆周等分系数表 | 等分数<br><i>n</i>  | 系数<br><i>K</i> | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> | 等分数<br><i>n</i> | 系数<br><i>K</i> |
|                     |         | 63   | 0.049 345      | 76              | 0.041 325      | 89              | 0.035 291      |
|                     |         | 64   | 0.049 067      | 77              | 0.040 788      | 90              | 0.034 890      |
|                     |         | 65   | 0.018 313      | 78              | 0.040 265      | 91              | 0.034 516      |
|                     |         | 66   | 0.047 581      | 79              | 0.039 757      | 92              | 0.034 141      |
|                     |         | 67   | 0.046 872      | 80              | 0.039 260      | 93              | 0.033 774      |
|                     |         | 68   | 0.046 183      | 81              | 0.038 775      | 94              | 0.033 415      |
|                     |         | 69   | 0.045 514      | 82              | 0.038 302      | 95              | 0.033 064      |
|                     |         | 70   | 0.044 864      | 83              | 0.037 841      | 96              | 0.032 719      |
|                     |         | 71   | 0.041 233      | 84              | 0.037 391      | 97              | 0.032 381      |
|                     |         | 72   | 0.043 619      | 85              | 0.036 951      | 98              | 0.032 051      |
|                     |         | 73   | 0.043 022      | 86              | 0.036 522      | 99              | 0.031 728      |
|                     |         | 74   | 0.042 441      | 87              | 0.036 102      | 100             | 0.031 410      |
|                     |         | 75   | 0.041 875      | 88              | 0.035 692      |                 |                |
| (二)<br>交叉孔零件加工及测量计算 | 概述      | 在机械零件中,常常会出现这样一种情况:图样上所标注的一些尺寸没法进行加工或直接测量。下图所示的具有交叉孔的零件的偏心距 $H$ ,就属于这种情况。这种问题,可以应用直角三角形边角关系的计算方法得到解决 |                |                 |                |                 |                |
|                     |         |                    |                |                 |                |                 |                |
|                     |         | 具有偏心交叉孔的零件   |                |                 |                |                 |                |

(续)

| 名称                                | 解释与公式  |
|-----------------------------------|--|
| (二) 交叉孔零件加工及测量计算<br>偏心交叉孔中心距测量计算法 | <p>如下图所示,在斜孔中插入一根直径合适的心轴或钻头(尽量使间隙小些),然后在心轴与零件端面放一滚棒即可进行测量</p> <p style="text-align: center;">偏心交叉孔的测量计算法</p> <p>图中 <math>R</math>——大孔半径;<br/> <math>d</math>——大孔内所钻斜孔直径;<br/> <math>\alpha</math>——斜孔倾角;<br/> <math>H</math>——大孔与斜孔中心线(轴线)在端面交点的偏心距;<br/> <math>W</math>——滚棒半径</p> <p>测量偏心距 <math>H</math> 是否符合要求;需要计算出 <math>A</math> 值,若与实例相符则零件合格。从上图中可知</p> $A = W + (R - H)$ <p>式中, <math>W</math>、<math>R</math>、<math>H</math> 皆为已知数,因此尺寸 <math>A</math> 即为问题所在作两个直角三角形 <math>ABC</math> 和 <math>ADO_1</math>,可知</p> $A = AC + DO_1$ <p>在直角三角形 <math>ABC</math> 中: <math>AC = \frac{BC}{\sin\alpha}</math>, <math>BC = W + \frac{d}{2}</math></p> |

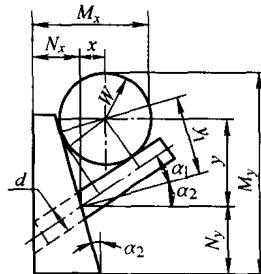
(续)

| 名称                            | 解释与公式  |
|-------------------------------|--|
| (二) 交 叉 孔 零 件 加 工 及 测 量 计 算 法 | <p>知 <math>AC = \frac{W + \frac{d}{2}}{\sin\alpha}</math></p> <p>而在直角三角形 <math>ADO_1</math> 中: <math>DO_1 = \frac{AD}{\tan\alpha}</math>, <math>AD = W</math></p> <p>知 <math>DO_1 = \frac{W}{\tan\alpha}</math></p> <p>将 <math>AC</math>、<math>DO_1</math> 代入 <math>x</math> 式, 得</p> $x = W + A + (R - H) = W + (AC + DO_1) + (R - H)$ $= W + \left( \frac{W + \frac{d}{2}}{\sin\alpha} + \frac{W}{\tan\alpha} \right) + (R - H)$ <p>即 <math>x = W \left( 1 + \frac{1}{\tan\alpha} \right) + \frac{2W + d}{2\sin\alpha} + R - H</math></p> <p>例 4: 在大孔内要钻一斜孔, 如“具有偏心交叉孔的零件”图所示。图样给定尺寸如下: 大孔半径 <math>R = 27.5\text{mm}</math>, 斜孔直径 <math>d = 4\text{mm}</math>, 斜孔倾角 <math>\alpha = 30^\circ 15'</math>, 偏心距 <math>H = 2\text{mm}</math>, 试计算尺寸 <math>x</math>?</p> <p>解: 其计算图同“偏心交叉孔的测量计算法”图所示。现选定滚棒半径 <math>W = 4\text{mm}</math> 进行间接测量</p> <p>按公式得</p> $x = W \left( 1 + \frac{1}{\tan\alpha} \right) + \frac{2W + d}{2\sin\alpha} + R - H$ $= 4\text{mm} \times \left( 1 + \frac{1}{\tan 30^\circ 15'} \right) + \frac{8\text{mm} + 4\text{mm}}{2\sin 30^\circ 15'} + 27.5\text{mm} - 2\text{mm}$ $= 4\text{mm} \times \left( 1 + \frac{1}{0.58318} \right) + \frac{12\text{mm}}{2 \times 0.50377} + 25.5\text{mm}$ $= 48.27\text{mm}$ |

(续)

| 名称  | 解释与公式   |
|---|---|
| (二)<br>交叉孔<br>零件<br>加工<br>及<br>测<br>量<br>计<br>算 | <p>位于斜面上的直孔和斜孔,要确定其轴心线交点至直角平面的位置尺寸,可以在孔中插一心棒,再在心棒和斜面上放一滚棒进行测量。然后通过计算,即可求出此孔的位置尺寸</p> <p>1. 斜面上的直孔对直角平面位置尺寸的测量计算</p> <p>图 a 所示为斜面上的直孔与直角平面之间位置尺寸的测量计算图。已知孔径 <math>d</math>, 滚棒半径 <math>W</math>, 斜角 <math>\alpha</math>, 测量所得的尺寸为 <math>M_x, M_y</math>, 需求的直孔交点位置尺寸为 <math>N_x, N_y</math>,</p> <p>先求出此孔交点至滚棒中心的位置尺寸 <math>x, y</math>, 由图可知</p> $x = W \cos \alpha - \left( W + \frac{d}{2} \right) \sin \alpha$ $y = W \sin \alpha + \left( W + \frac{d}{2} \right) \cos \alpha$ <p>由此可得 <math>N_x = M_x - W - x</math>    <math>N_y = M_y - W - y</math></p> <p>即 <math>N_x = M_x - W(1 + \cos \alpha - \sin \alpha) + \frac{d}{2} \sin \alpha</math></p> $N_y = M_y - W(1 + \sin \alpha + \cos \alpha) - \frac{d}{2} \cos \alpha$ <p><b>例 5:</b> 图 a 所示斜面上有直孔的零件, 在 <math>15^\circ</math> 斜面上有一直径为 <math>8\text{mm}</math> 的垂直孔。为了测量此孔的位置尺寸, 在孔中插一心棒并在上面放一直径为 <math>14\text{mm}</math> 的滚棒, 测得尺寸 <math>M_x = 32.8\text{mm}</math>, <math>M_y = 44.1\text{mm}</math>, 试计算此孔的交点位置尺寸 <math>N_x, N_y</math>?</p> <p><b>解:</b> 已知 <math>\alpha = 15^\circ</math>, <math>d = 8\text{mm}</math>, <math>W = 7\text{mm}</math>, <math>M_x = 32.8\text{mm}</math>, <math>M_y = 44.1\text{mm}</math></p> |

(续)

| 名称   | 解释与公式  |
|--|--|
| (二)<br>交<br>叉<br>孔<br>零<br>件<br>加<br>工<br>及<br>测<br>量<br>计<br>算<br>法 | <p>将上面数据代入公式, 分别求出此孔的交点位置尺寸:</p> $  \begin{aligned}  N_x &= M_x - W(1 + \cos\alpha - \sin\alpha) + \frac{d}{2} \sin\alpha \\  &= 32.8 \text{ mm} - 7 \text{ mm} \times (1 + \cos 15^\circ - \sin 15^\circ) + \frac{8 \text{ mm}}{2} \times \sin 15^\circ \\  &= 32.8 \text{ mm} - 7 \text{ mm} \times (1 + 0.9659 - 0.2588) + 4 \text{ mm} \times 0.2588 \\  &= 21.89 \text{ mm}  \end{aligned}  $ $  \begin{aligned}  N_y &= M_y - W(1 + \sin\alpha + \cos\alpha) - \frac{d}{2} \cos\alpha \\  &= 44.1 \text{ mm} - 7 \text{ mm} \times (1 + \sin 15^\circ + \cos 15^\circ) - \frac{8 \text{ mm}}{2} \times \cos 15^\circ \\  &= 44.1 \text{ mm} - 7 \text{ mm} \times (1 + 0.2588 + 0.9659) - 4 \text{ mm} \times 0.9659 \\  &= 24.66 \text{ mm}  \end{aligned}  $ <p>2. 斜面上的斜孔对直角平面位置尺寸的测量计算</p> <p>图 b 所示为斜面上的斜孔与直角平面之间位置尺寸的测量计算图。已知孔径 <math>d</math>, 滚棒半径 <math>W</math>, 斜孔对斜面的角度为 <math>\alpha_1</math>, 斜面对底平面的角度为 <math>\alpha_2</math>, 测量所得的尺寸为 <math>M_x, M_y</math>, 需求的斜孔交点尺寸为 <math>N_x, N_y</math>,</p> <p>先求出此孔交点至滚棒中心的位置尺寸 <math>y_1</math> 及 <math>x, y</math></p> $  \begin{aligned}  y_1 &= \left( W + \frac{d}{2} \right) \sec \alpha_1 + W \tan \alpha_1 \\  x &= W \cos \alpha_2 - y_1 \sin \alpha_2 \\  y &= W \sin \alpha_2 + y_1 \cos \alpha_2  \end{aligned}  $ <p>由此可得 <math>N_x = M_x - W - x</math>    <math>N_y = M_y - W - y</math></p>  <p>b) 斜面上斜孔位置尺寸的测量计算</p> |

(续)

| 名称               | 解释与公式   |
|------------------|---|
| (二) 交叉孔零件加工及测量计算 | <p>即 <math>N_x = M_x - W(1 + \cos\alpha_2) + y_1 \sin\alpha_2</math><br/> <math>N_y = M_y - W(1 + \sin\alpha_2) - y_1 \cos\alpha_2</math></p> <p>式中, <math>y_1</math> 可按公式 <math>y_1 = \left(W + \frac{d}{2}\right) \sec\alpha_1 + W \tan\alpha_1</math> 算得</p> <p><b>例 6:</b> 图 b 所示为斜面上有斜孔的零件, 在 <math>20^\circ</math> 斜面上有一直径为 8mm 的斜孔, 其斜角 <math>\alpha_2 = 15^\circ</math>。为了测量此孔的位置尺寸, 在孔中插一心棒, 并在上面放一直径为 <math>\phi 20</math>mm 的滚棒, 测得尺寸 <math>M_x = 28.4</math>mm, <math>M_y = 50.2</math>mm, 试计算此孔的交点位置尺寸 <math>N_x, N_y</math>?</p> <p>解: 已知 <math>\alpha_1 = 20^\circ, \alpha_2 = 15^\circ, W = 10</math>mm, <math>M_x = 28.4</math>mm, <math>M_y = 50.2</math>mm</p> <p>将这些数据代入公式, 先求出尺寸 <math>y_1</math>:</p> $\begin{aligned} y_1 &= \left(W + \frac{d}{2}\right) \sec\alpha_1 + W \tan\alpha_1 \\ &= \left(10 \text{mm} + \frac{8 \text{mm}}{2}\right) \sec 20^\circ + 10 \text{mm} \times \tan 20^\circ \\ &= 14 \text{mm} \times 1.0641 + 10 \text{mm} \times 0.364 \\ &= 14.8974 \text{mm} + 3.64 \text{mm} \\ &= 18.5374 \text{mm} \end{aligned}$ <p>再分别求得此孔的交点位置尺寸 <math>N_x</math> 和 <math>N_y</math></p> $\begin{aligned} N_x &= M_x - W(1 + \cos\alpha_2) + y_1 \sin\alpha_2 \\ &= 28.4 \text{mm} - 10 \text{mm} \times (1 + \cos 15^\circ) + 18.5374 \text{mm} \times \sin 15^\circ \\ &= 28.4 \text{mm} - 10 \text{mm} \times (1 + 0.9659) + 18.5374 \text{mm} \times 0.2588 \\ &= 13.538 \text{mm} \end{aligned}$ $\begin{aligned} N_y &= M_y - W(1 + \sin\alpha_2) - y_1 \cos\alpha_2 \\ &= 50.2 \text{mm} - 10 \text{mm} \times (1 + \sin 15^\circ) - 18.5374 \text{mm} \times \cos 15^\circ \\ &= 50.2 \text{mm} - 10 \text{mm} \times (1 + 0.2588) - 18.5374 \text{mm} \times 0.9659 \\ &= 21.036 \text{mm} \end{aligned}$ |

(续)

| 名称                       | 解释与公式   |
|--------------------------|---|
| <p>(二) 交叉孔零件加工及测量计算法</p> | <p>如下图所示,圆柱体上两径向孔夹角为 <math>\alpha</math>,两孔直径的实际尺寸是 <math>d_1</math> 和 <math>d_2</math>,圆柱体直径的实际尺寸是 <math>D</math>,用两根直径和孔径相等的滚棒紧插在孔中,再用两个半径为 <math>W</math> 的滚棒采用如图所示方法测得外侧尺寸 <math>M</math>。求两孔轴线夹角 <math>\alpha</math> 可用如下公式:</p> $\alpha = 2\beta - \theta_1 - \theta_2$ <p>式中 <math>\sin\beta = \frac{M - 2W}{D + 2W}</math></p> $\sin\theta_1 = \frac{2W + d_1}{D + 2W}$ $\sin\theta_2 = \frac{2W + d_2}{D + 2W}$ <p>若 <math>d_1 = d_2</math>, 则 <math>\alpha = 2\beta - 2\theta_1 = 2(\beta - \theta_1)</math></p> <p>例 7:有一圆柱体,外圆直径实际尺寸 <math>D = 79.95\text{mm}</math>,钻有两径向孔,实际孔径 <math>d_1 = d_2 = 10.02\text{mm}</math>,用 <math>2W = 8\text{mm}</math> 的两滚棒按斜面上直孔位置尺寸的测量计算图所示方法,测得滚棒外侧尺寸 <math>M = 66.63\text{mm}</math>,求两孔夹角 <math>\alpha</math>?</p> <p>解: <math>\sin\beta = \frac{M - 2W}{D + 2W} = \frac{66.63\text{mm} - 8\text{mm}}{79.95\text{mm} + 8\text{mm}} = \frac{58.63\text{mm}}{87.95\text{mm}} = 0.66663</math></p> <p>查三角函数表得, <math>\beta = 41^\circ 48'</math></p> $\sin\theta_1 = \frac{2W + d_1}{D + 2W} = \frac{8\text{mm} + 10.02\text{mm}}{79.95\text{mm} + 8\text{mm}} = \frac{18.02}{87.95} = 0.20489$ <p>查三角函数表得, <math>\theta_1 = 11^\circ 49'</math></p> $\alpha = 2\beta - 2\theta_1 = 2 \times 41^\circ 48' - 2 \times 11^\circ 49' = 59^\circ 58'$ <p>故得两孔轴线夹角 <math>\alpha = 59^\circ 58'</math></p> |