

中华人民共和国国家标准

梯形螺纹量规 技术条件

UDC 621.753.3
: 621.882.082

GB 8124—87

Gauges for metric trapezoidal screw threads—Technical specifications

本标准适用于检验GB 5796—86《梯形螺纹》用的螺纹量规。根据使用性能分为工作螺纹量规和校对螺纹量规。

工作螺纹量规：系指操作者在制造工件螺纹过程中所用的螺纹量规。

校对螺纹量规：系指在制造工作螺纹量规时和检验使用中的工作螺纹量规所用的螺纹量规。

1 总则

1.1 本标准规定的数值是以标准的测量条件为准，即温度为20℃ 测量力为零。

1.2 螺纹量规以及工件内螺纹小径和工件外螺纹大径用量规的名称、代号、功能、特征及使用规则，见表1。

表 1

| 量规名称 | 代 号 | 检验部位及功能 | | 特 征 | 使 用 规 则 |
|-----------|-----------------|---------|---------|--------------|---|
| 通端螺纹塞规 | T | 工件内螺纹 | 作用中径及大径 | 完整的外螺纹牙型 | 应与工件内螺纹旋合通过 |
| 止端螺纹塞规 | Z | | 单一中径 | 截短的外螺纹牙型 | 允许与工件内螺纹两端的螺纹部分旋合，旋合量应不超过两个螺距 ¹⁾ 。对于三个或少于三个螺距的工件内螺纹，不应完全旋合通过 |
| 通端小径塞规 | D _{1T} | | 小 径 | 外圆柱面 | 应通过内螺纹小径 |
| 止端小径塞规 | D _{1Z} | | | | 可以进入工件内螺纹小径的两端，进入量不得超过一个螺距 |
| 通端螺纹环规 | T | 工件外螺纹 | 作用中径及小径 | 完整的内螺纹牙型 | 应与工件外螺纹旋合通过 |
| 止端螺纹环规 | Z | | 单一中径 | 截短的内螺纹牙型 | 允许与工件外螺纹两端的螺纹部分旋合，旋合量应不超过两个螺距 ¹⁾ 。对于三个或少于三个螺距的工件外螺纹不应完全旋合通过 |
| 通端大径环规或卡规 | d _T | | 大 径 | 内圆柱面或平行的两个平面 | 应通过外螺纹大径 |
| 止端大径环规或卡规 | d _Z | | | | 不应通过外螺纹大径 |

注：1) 两个螺距是在退出量规时测定。

续表 1

| 量规名称 | 代号 | 检验部位及功能 | | 特征 | 使用规则 |
|----------|-----|---------------|------|----------|--|
| 校通 - 通塞规 | T T | 新的 通端螺纹环规 | 作用中径 | 完整的外螺纹牙型 | 应与通端螺纹环规旋合通过 |
| 校通 - 止塞规 | T Z | | | 截短的外螺纹牙型 | 允许与通端螺纹环规两端的螺纹部分旋合，旋合量应不超过一个螺距 ¹⁾ |
| 校通 - 损塞规 | T S | | | 完整的外螺纹牙型 | 应与止端螺纹环规旋合通过 |
| 校止 - 通塞规 | T Z | 新的 止端螺纹环规 | 单一中径 | 完整的外螺纹牙型 | 允许与止端螺纹环规两端的螺纹部分旋合，旋合量应不超过一个螺距 ¹⁾ |
| 校止 - 止塞规 | Z Z | | | | |
| 校止 - 损塞规 | Z S | 使用中 止端螺纹环规 | | | |

1.3 本标准中所应用的符号及其说明见表 2。

表 2

| 符 号 | 说 明 |
|------------------|--|
| d | 工件外螺纹的大径 |
| D_1 | 工件内螺纹的小径 |
| D_2, d_2 | 分别为工件内螺纹和工件外螺纹的中径 |
| d_3 | 工件外螺纹的小径 |
| D_4 | 工件内螺纹的大径 |
| e_s | d_2 的基本偏差 |
| P | 螺距 |
| T_{D2}, T_{d2} | 分别为工件内螺纹和工件外螺纹的中径公差 |
| T_R | 通端和止端螺纹环规的中径公差 |
| T_{CP} | 校对螺纹塞规的中径公差 |
| T_{PL} | 通端和止端螺纹塞规的中径公差 |
| T_p | 螺纹量规的螺距偏差 |
| Z_R | 由通端螺纹环规中径公差带的中心线至工件外螺纹中径上偏差之间的距离 |
| Z_{pL} | 由通端螺纹塞规中径公差带的中心线至工件内螺纹中径下偏差之间的距离 |
| W_{GO} | 由通端螺纹塞规或环规中径公差带的中心线到其磨损极限之间的距离 |
| W_{NG} | 由止端螺纹塞规或环规中径公差带的中心线到其磨损极限之间的距离 |
| m | 螺纹环规中径公差带的中心线分别到“校通 - 通”或“校止 - 通”螺纹塞规中径公差带中心线之间的距离 |
| T_{DI} | 工件内螺纹的小径公差 |

注：1) 一个螺距是在退出校对塞规时测定。

续表 2

| 符 号 | 说 明 |
|-------------------|---|
| T_d | 工件外螺纹的大径公差 |
| H_1 | 工件内螺纹小径量规公差 |
| H_2 | 工件外螺纹大径量规公差 |
| $T \frac{a_1}{2}$ | 完整螺纹牙型的半角偏差 |
| $T \frac{a_2}{2}$ | 截短螺纹牙型的半角偏差 |
| Z_1 | 由通端小径塞规尺寸公差带中心线到工件内螺纹小径下偏差之间的距离 |
| Z_2 | 由通端大径环规尺寸公差带中心线到工件外螺纹大径上偏差之间的距离 |
| h_3 | 止端梯形螺纹量规牙型高度 |
| $\frac{b}{2}$ | 截短的内螺纹或截短的外螺纹牙型中心线到沟槽边缘与牙侧交点的轴向距离 |
| F_1 | 在截短螺纹牙型的轴向剖面内，由中径线和牙侧直线部分顶端（向牙顶一侧）之间的径向距离 |
| F_2 | 在截短螺纹牙型的轴向剖面内，由中径线和牙侧直线部分末端（向牙底一侧）之间的径向距离 |

1.4 螺纹合格与不合格的判断

1.4.1 一个外（内）螺纹，在用本标准的通端和止端环规（塞规）检验时能符合表1中相应的使用规则，则应判定该梯形螺纹为合格。

1.4.2 为了减少检验或验收时的争议，制造者和检验或验收者应使用同一合格的量规。

当使用同一量规有困难时，操作者可使用较新的或者磨损较少的通端梯形螺纹量规和磨损较多或者接近磨损值的止端梯形螺纹量规；检验或验收者在验收时应使用磨损较多或者接近磨损值的通端梯形螺纹量规和较新的磨损较少的止端梯形螺纹量规。

1.4.3 当检验中发生争议时，若判断被测螺纹为合格的螺纹量规是符合本标准规定的，则该螺纹应作为合格处理。

2 公差

2.1 内、外螺纹量规的中径公差带见图1。

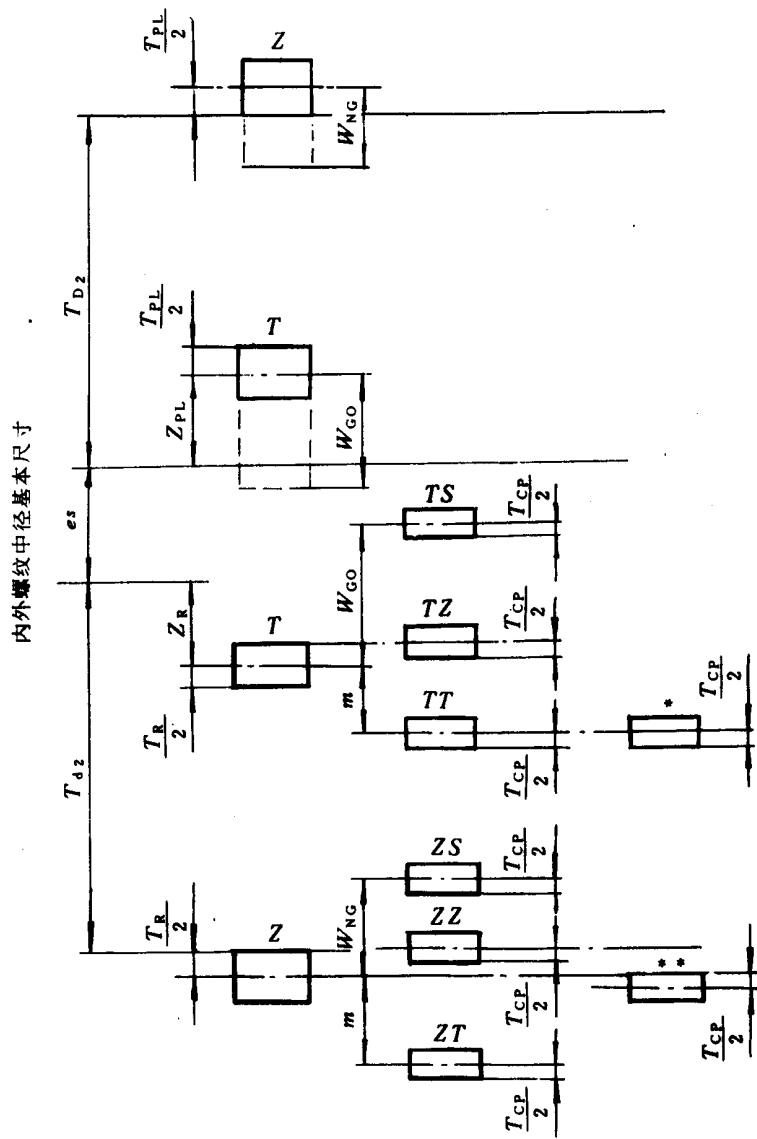


图 1

* 通端螺纹卡规的调整塞规中径公差带，有关要求见3.1.1及4.1.3。

** 止端螺纹卡规的调整塞规中径公差带，有关要求见3.1.1及4.1.3。

2.2 外螺纹大径量规公差带见图2。

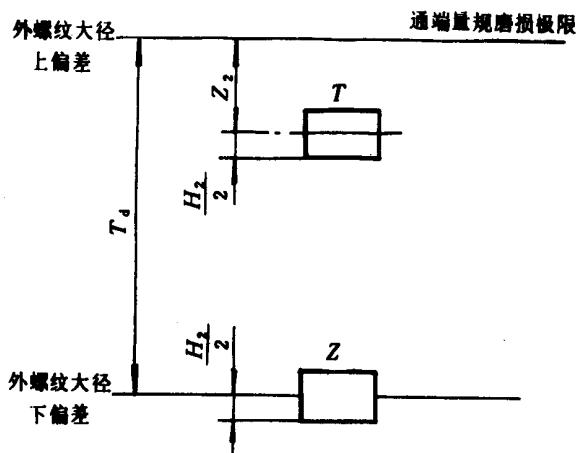


图 2

2.3 内螺纹小径量规公差带见图3。

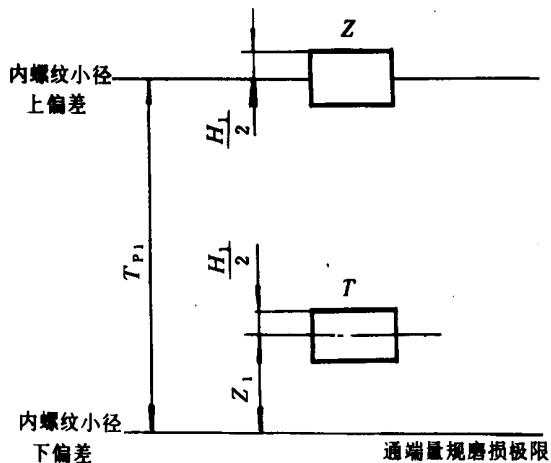


图 3

2.4 螺纹量规的中径公差和允许磨损值见表3。

表 3

μm

| 工件内、外螺纹的 公差 T_{D2} 或 T_{d2} | | T_R | T_{PL} | T_{CP} | $m^1)$ | 用于 $es < 0$ | 用于 $es = 0$ | Z_{PL} | 螺纹环规 | | 螺纹塞规 | |
|------------------------------------|------|-------|----------|----------|--------|----------------|----------------|----------|-------|----------|----------|----------|
| 大于 | 至 | | | | | | | | Z_R | W_{GO} | W_{NG} | W_{GO} |
| 80 | 125 | 20 | 13 | 12 | 19 | 3 | 38 | 9 | 23 | 17 | 18 | 14 |
| 125 | 200 | 26 | 16 | 13 | 22 | 12 | 44.5 | 17 | 30 | 22 | 25 | 17 |
| 200 | 315 | 33 | 20 | 17 | 28 | 17 | 52.5 | 23 | 37 | 28 | 30 | 22 |
| 315 | 500 | 42 | 26 | 22 | 35 | 29 | 63 | 35 | 48 | 36 | 39 | 28 |
| 500 | 800 | 54 | 32 | 26 | 43 | 40 | 75 | 46 | 60 | 45 | 48 | 33 |
| 800 | 1180 | 66 | 38 | 30 | 51 | 48 | 90 | 54 | 72 | 54 | 57 | 39 |
| 1180 | 1700 | 80 | 48 | 38 | 62 | 58 | 117 | 64 | 90 | 68 | 72 | 49 |
| 1700 | 2400 | 96 | 58 | 46 | 74 | 70 | 142 | 76 | 108 | 81 | 87 | 60 |

注：1) m 按 $\frac{T_R + T_{CP}}{2} + 3$ 计算。

2.5 螺纹量规牙型半角偏差见表4。

表 4

| 螺距 P^1 , mm | 1.5 | 2 | 3 | 4, 5, 6, 7, 8, 9 | 10, 12, 14, 16, 18, 20 | 22, 24, 28, 32, 36, 40, 44 |
|-----------------------------------|------|------|------|------------------|------------------------|----------------------------|
| 完整螺纹牙形的半角偏差 $T \frac{a_1}{2}$ (/) | ± 12 | ± 10 | ± 9 | ± 8 | ± 7 | ± 6 |
| 截短螺纹牙型的半角偏差 $T \frac{a_2}{2}$ (/) | ± 16 | ± 14 | ± 13 | ± 11 | ± 9 | ± 8 |

注：1) P 为单线梯形螺纹螺距。

2.6 螺纹量规的螺距偏差见表5。

表 5

| 螺纹量规的螺纹长度 | <32 | >32~50 | >50~80 | >80~120 | >120 |
|------------|---------|---------|---------|---------|---------|
| 螺距偏差 T_P | ± 0.005 | ± 0.006 | ± 0.007 | ± 0.008 | ± 0.010 |

注：螺距偏差 T_P 适用于螺纹量规螺纹长度内任意个螺距。

2.7 梯形外螺纹大径量规的公差和偏差见表6。

表 6

| 螺纹大径公差 T_d | | $\frac{H_2}{2}$ | Z_2 |
|--------------|------|-----------------|-------|
| 大于 | 至 | | |
| 140 | 335 | 8 | 38 |
| 335 | 850 | 15 | 54 |
| 850 | 950 | 21 | 60 |
| 950 | 1120 | 23 | 80 |
| 1120 | 1400 | 26 | 90 |

2.8 梯形内螺纹小径量规的公差和偏差见表7。

表 7

| 螺纹小径公差 T_{D1} | | $\frac{H_1}{2}$ | Z_1 |
|-----------------|------|-----------------|-------|
| 大于 | 至 | | |
| 180 | 375 | 8 | 38 |
| 375 | 710 | 13 | 52 |
| 710 | 1250 | 23 | 65 |
| 1250 | 1600 | 29 | 80 |
| 1600 | 2000 | 32 | 90 |

3 螺纹量规的螺纹牙型

3.1 完整的螺纹牙型

3.1.1 通端螺纹塞规、校通—通塞规、校止—通塞规、校止—止塞规、校止—损塞规以及通端和止端螺纹卡规用调整塞规的螺纹牙型见图4。

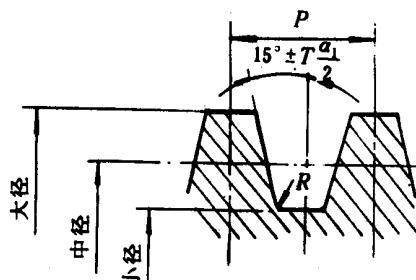


图 4

3.1.2 通端螺纹环规的螺纹牙型见图5。

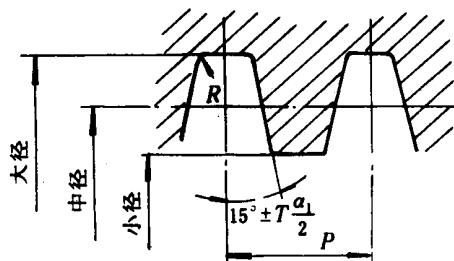


图 5

3.1.3 槽底形状由制造者确定，但不得大于小径最大尺寸（见图4）和小于大径最小尺寸（见图5），槽底圆角R最大值R_{max}见表8。

表 8

mm

| P | 1.5 | 2、3、4、5 | 6、7、8、9、 10、12 | 14、16、18、20、22、24、 26、28、32、36、40、44 |
|------------------|------|---------|-------------------|---|
| R _{max} | 0.15 | 0.25 | 0.50 | 1.00 |

3.2 截短的螺纹牙型

3.2.1 止端螺纹塞规、校通—止塞规、校通—损塞规的螺纹牙型见图6。

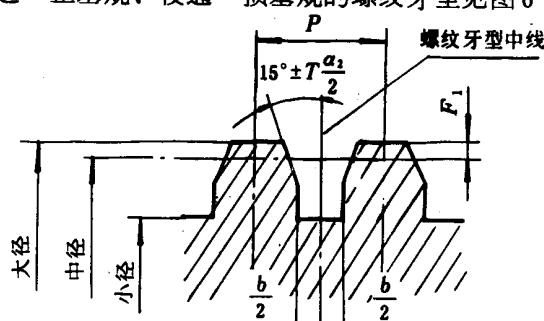


图 6

3.2.2 止端螺纹环规的螺纹牙型见图7。

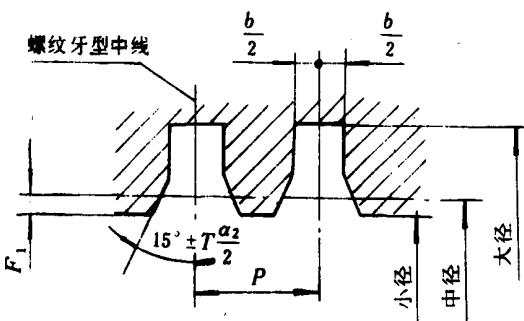


图 7

3.2.3 沟槽与牙侧两交点允许与螺纹牙型中线不对称，但牙型中线至沟槽边缘与牙侧交点的轴向距离 $\frac{b}{2}$ 的极限值不得大于 $\frac{b}{2}$ 最大和小于 $\frac{b}{2}$ 最小，见表9。

表 9

mm

| P | F ₁ | $\frac{b}{2}$ 最大 | $\frac{b}{2}$ 最小 |
|-----|----------------|------------------|------------------|
| 1.5 | 0.15 | 0.34 | 0.26 |
| 2 | 0.2 | 0.48 | 0.38 |
| 3 | 0.3 | 0.70 | 0.54 |
| 4 | 0.4 | 0.95 | 0.75 |
| 5 | 0.5 | 1.20 | 1.00 |
| 6 | 0.6 | 1.42 | 1.22 |
| 7 | 0.7 | 1.65 | 1.46 |
| 8 | 0.8 | 1.90 | 1.70 |
| 9 | 0.9 | 2.12 | 1.92 |
| 10 | 1.0 | 2.35 | 2.15 |
| 12 | 1.2 | 2.80 | 2.60 |
| 14 | 1.4 | 3.32 | 3.12 |
| 16 | 1.6 | 3.78 | 3.48 |
| 18 | 1.8 | 4.25 | 3.95 |
| 20 | 2.0 | 4.72 | 4.42 |
| 22 | 2.2 | 5.20 | 4.90 |
| 24 | 2.4 | 5.68 | 5.38 |
| 28 | 2.8 | 6.60 | 6.30 |
| 32 | 3.2 | 7.65 | 7.25 |
| 36 | 3.6 | 8.62 | 8.22 |
| 40 | 4.0 | 9.55 | 9.15 |
| 44 | 4.4 | 10.50 | 10.10 |

3.2.4 沟槽的形状可由制造者确定，但不得进入 15° 牙型以内。

4 尺寸计算

4.1 螺纹量规尺寸计算公式见表10。

4.1.1 螺纹环规的验收应以校对螺纹塞规为准，有争议时按1.4.3处理，如果制造者和用户双方一致同意采用其他的测量方法，则螺纹环规的中径尺寸和表4、表5中的偏差是有效的。

4.1.2 通端螺纹塞规中径的磨损尺寸：

$$D_2 + Z_{PL} - W_{GO}$$

止端螺纹塞规中径的磨损尺寸

$$D_2 + T_{D2} + \frac{T_{PL}}{2} - W_{NG}$$

表 10

| 量规名称 | 代号 | 大 径 | | 中 径 | | 小 径 | |
|--------|----|---|------------------------|--|------------------------|--|---------------------|
| | | 尺 寸 | 偏 差 | 尺 寸 | 偏 差 | 尺 寸 | 偏 差 |
| 通端塞规 | T | $d + Z_{PL}$ | $\pm T_{PL}$ | $D_2 + Z_{PL}$ | $\pm \frac{T_{PL}}{2}$ | 最大尺寸 = d_3 | |
| 止端塞规 | Z | $D_2 + T_{D2} + \frac{T_{PL}}{2} + 2F_1$ | $\pm T_{PL}$ | $D_2 + T_{D2} + \frac{T_{PL}}{2}$ | $\pm \frac{T_{PL}}{2}$ | 最大尺寸 = d_3 | |
| 通端环规 | T | 最小尺寸 = D_4 | | $d_2 - es - Z_R$ | $\pm \frac{T_R}{2}$ | D_1 | $\pm \frac{T_R}{2}$ |
| 止端环规 | Z | 最小尺寸 = D_4 | | $d_2 - es - T_{d2} - \frac{T_R}{2}$ | $\pm \frac{T_R}{2}$ | $d_1 - es - T_{d2} - \frac{T_R}{2} - 2F_1$ | $\pm T_R$ |
| 校通-通塞规 | TT | d | $\pm T_{PL}$ | $d_2 - es - Z_R - m$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = d_3 | |
| 校通-止塞规 | TZ | $d_2 - es - Z_R + \frac{T_R}{2} + 2F_1$ | $\pm \frac{T_{PL}}{2}$ | $d_2 - es - Z_R + \frac{T_R}{2}$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = d_3 | |
| 校通-损塞规 | TS | $d_2 - es - Z_R + W_{GO} + 2F_1$ | $\pm \frac{T_{PL}}{2}$ | $d_2 - es - Z_R + W_{GO}$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = d_3 | |
| 校止-通塞规 | ZT | d | $\pm T_{PL}$ | $d_2 - es - T_{d2} - \frac{T_R}{2} - m$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = $d_3 - T_{d2}$ | |
| 校止-止塞规 | ZZ | $d - T_{d2}$ | $\pm T_{PL}$ | $d_2 - es - T_{d2}$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = $d_3 - T_{d2}$ | |
| 校止-损塞规 | ZS | $d - T_{d2} - \frac{T_R}{2} + W_{NG}$ | $\pm T_{PL}$ | $d_2 - es - T_{d2} - \frac{T_R}{2} + W_{NG}$ | $\pm \frac{T_{CP}}{2}$ | 最大尺寸 = $d_3 - T_{d2}$ | |

4.1.3 通端螺纹卡规的调整塞规，其大径、中径、小径的计算公式及偏差均与“校通-通”塞规相同。止端螺纹卡规的调整塞规，其大径、小径的计算公式及大径、小径的偏差均与“校止-通”塞规相同。但中径尺寸应按：

$$d_2 - |es| - T_{d2} - \frac{T_R}{2} - \frac{T_{CP}}{2} \text{ 计算，偏差为 } \pm \frac{T_{CP}}{2}$$

4.2 梯形螺纹大径、小径量规尺寸计算公式见表11。

表 11

| 名 称 | | 代 号 | 尺 寸 | 偏 差 |
|-----|------|----------|----------------|---------------------|
| 小 径 | 通端量规 | D_{1T} | $D_1 + Z_1$ | $\pm \frac{H_1}{2}$ |
| | 止端量规 | D_{1Z} | $D_1 + T_{D1}$ | |
| 大 径 | 通端量规 | d_T | $d - Z_2$ | $\pm \frac{H_2}{2}$ |
| | 止端量规 | d_Z | $d - T_d$ | |

5 技术要求

- 5.1 螺纹量规两端的不完整牙型应修去。
- 5.2 螺纹量规的测量面不应有锈迹、毛刺、黑斑、划痕等明显影响外观和影响使用质量的缺陷，其他表面不应有锈蚀和裂纹。
- 5.3 螺纹量规的测头与手柄的连接应牢固可靠，在使用过程中不应有松动和脱落现象。
- 5.4 螺纹量规可用合金工具钢、碳素工具钢、其他耐磨材料制造，测量面的硬度应不低于HRC58，并应进行稳定性处理。
- 5.5 螺纹量规的表面粗糙度按轮廓算术平均偏差 R_a （按GB 1031—83《表面粗糙度 参数及其数值》）的数值为：

| | |
|---------------------------|--------|
| 牙侧表面 | 0.2 μm |
| 通端螺纹塞规和校对螺纹塞规大径以及通端螺纹环规小径 | 0.4 μm |
| 止端螺纹塞规大径和止端螺纹环规小径 | 0.8 μm |
| 外螺纹大径量规和内螺纹小径量规的测量表面 | 0.2 μm |

6 标志与包装

- 6.1 梯形螺纹量规上和产品包装盒上应标志：

- a. 制造厂厂名或注册商标；
- b. 梯形螺纹代号和中径公差带代号（按GB 5796—86《梯形螺纹》）；
- c. 梯形螺纹量规的代号；
- d. 出厂年号（产品包装盒上可不标志）。

对于公称直径小于14mm的梯形螺纹塞规，上述内容可以标志在手柄上，当单独供应时，应附有上述内容的标牌。

- 6.2 梯形螺纹量规在包装前应经防锈处理，并妥善包装。不得因包装不善在运输过程中损坏产品。

- 6.3 梯形螺纹量规经检定符合本标准要求的应附有产品合格证。产品合格证上应有本标准的标准号、出厂日期。

附录 A
止端螺纹量规牙型高度 h_3
(参考件)

本附录列出了止端螺纹量规牙型高度的基本数值 h_3 (见图 A1 及表 A1)，以供目前生产上参考使用。

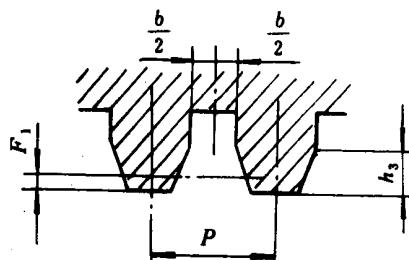


图 A1
表 A1 mm

| 螺距 P | h_3 | | 螺距 P | h_3 | |
|--------|-------|-------|--------|-------|-------|
| | 最大 | 最小 | | 最大 | 最小 |
| 1.5 | 0.579 | 0.281 | 14 | 2.818 | 2.072 |
| 2 | 0.648 | 0.275 | 16 | 3.541 | 2.421 |
| 3 | 1.084 | 0.487 | 18 | 3.853 | 2.733 |
| 4 | 1.333 | 0.587 | 20 | 4.164 | 3.045 |
| 5 | 1.433 | 0.687 | 22 | 4.439 | 3.320 |
| 6 | 1.645 | 0.898 | 24 | 4.714 | 3.594 |
| 7 | 1.782 | 1.073 | 28 | 5.412 | 4.293 |
| 8 | 1.920 | 1.173 | 32 | 5.999 | 4.506 |
| 9 | 2.132 | 1.385 | 36 | 6.511 | 5.018 |
| 10 | 2.306 | 1.560 | 40 | 7.172 | 5.679 |
| 12 | 2.693 | 1.946 | 44 | 7.759 | 6.266 |

$$h_3 \text{ 最大} = F_1 + F_2 \text{ 最大} \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (A1)$$

$$h_3 \text{ 最小} = F_1 + F_2 \text{ 最小} \dots \dots \dots \dots \dots \dots \dots \quad (A2)$$

式 A 1、式 A 2 中

$$F_2 \text{ 最大} = \left(\frac{P}{4} - \frac{b}{2} \text{ 最小} \right) \times \operatorname{ctg} 15^\circ$$

$$F_2 \text{ 最小} = \left(\frac{P}{4} - \frac{b}{2} \text{ 最大} \right) \times \operatorname{ctg} 15^\circ$$

附加说明：

本标准由成都工具研究所归口。

本标准由上海市机电一局情报所、哈尔滨量刃具厂负责起草。