

燃气渦輪发动机 叶片的机械加工

[苏联] M. Ф. 伊宗著

国防工业出版社

燃 气 涡 輪 发 动 机 叶 片 的 机 械 加 工

[苏联] M. Φ. 伊宗 著

张云祥、彭炎午 等译

彭炎午 校



國防工业出版社

1965

出版者的話

本书介绍了苏联近年来在叶片机械加工方面所取得的一些成果。

书中对燃气涡轮发动机的涡轮叶片、导向器叶片、压气机工作叶片和整流叶片的机械加工均作了比较全面的论述，介绍了叶片结构的工艺性、主要技术要求、材料的切削加工性、叶片制造工艺过程及设备等。对叶片精加工的机械化和自动化问题也给予了注意。此外，叶片检验、电加工、表面质量、毛坯等方面的问题也都有所阐述。

本书可供有关工厂和科研单位的技术人员及高等院校动力机械专业师生阅读。

参加本书翻译工作的除张云祥、彭炎午外，还有吴靖荣、王建业、李书良、沈肖镇、牛照均、刘寅官等同志。

МЕХАНИЧЕСКАЯ ОБРАБОТКА ЛОПАТОК
ГАЗОТУРБИННЫХ ДВИГАТЕЛЕЙ

[苏联] М. Ф. Ильин

ОБОРОНГИЗ 1963

*

燃气涡轮发动机叶片的机械加工

张云祥、彭炎午等 譯

彭炎午 校

*

国防工业出版社 出版

北京市书刊出版业营业登记证字第074号

新华书店北京发行所发行 各地新华书店经售

国防工业出版社印刷厂印装

*

850×1168 1/32 印张 9 13/16 252千字

1965年3月第一版 1965年3月第一次印刷 印数：0,001—2,700册

统一书号：15034·843 定价：（科七）1.60元

目 录

序言	5
第一章 叶片的结构工艺性	7
§ 1 叶片的叶身表面的工艺性	7
§ 2 叶片榫头的工艺性	14
第二章 涡輪工作叶片的加工	17
§ 1 叶片的结构和制造技术条件	17
§ 2 工作叶片的材料	19
§ 3 工作叶片的毛坯	20
§ 4 工作叶片材料的加工性	23
§ 5 叶片在机械加工中的定位	48
§ 6 加工涡輪工作叶片的工艺方案	51
§ 7 涡輪工作叶片加工主要工序的实现	59
§ 8 铸造涡輪工作叶片的加工	86
§ 9 提高涡輪工作叶片可靠性的工艺方法	88
第三章 压气机叶片的加工	98
§ 1 压气机叶片的结构特点和制造技术条件	98
§ 2 压气机叶片的材料	100
§ 3 压气机叶片的毛坯	101
§ 4 压气机叶片材料的加工性，钛合金的加工特点	102
§ 5 叶片加工工艺过程的特点和主要工序的实现	116
§ 6 叶片加工中主要工序的实现	118
§ 7 钛合金叶片的加工	153
第四章 涡輪导向器叶片的加工	158
§ 1 叶片结构和制造技术条件	158
§ 2 涡輪导向器叶片的毛坯	159
§ 3 叶片加工的工艺方案	159
§ 4 涡輪导向器叶片加工中主要工序的实现	159

第五章 叶片叶身的磨削	165
§ 1 叶身最后加工机械化的方法	165
§ 2 砂輪磨削	165
§ 3 砂带磨削	173
第六章 叶片叶身的抛光	219
§ 1 机械抛光	219
§ 2 液体磨料抛光	237
第七章 叶片生产的自动化	242
§ 1 压气机工作叶片榫头加工自动綫	242
§ 2 压气机整流叶片榫头加工自动綫	251
§ 3 加工叶片的程序控制机床	262
§ 4 叶片的靠模制造的自动化	266
第八章 叶片的电加工	270
§ 1 叶片叶身的电脉冲加工	270
§ 2 叶片的电化学加工	276
§ 3 叶片的电解抛光	278
第九章 叶片的檢驗	280
§ 1 叶片几何参数的檢驗	280
§ 2 固有振动頻率的檢驗	298
§ 3 焰光檢驗	301
§ 4 用着色探伤法檢驗	302
§ 5 用渦流法檢驗	302
附录 按渦輪叶片强度条件进行的叶身加工方法和 加工用量	304
参考文献	314

序　　言

燃气渦輪发动机叶片的生产在現代机器制造业中占有特殊地位。这是因为叶片制造有如下几个特点：

1) 叶片在发动机上的重要作用。

叶片对燃气渦輪发动机工作的可靠和不出故障都有决定性的意义。通常，发动机的工作寿命即取决于叶片的工作性能。因此叶片的制造工艺和檢驗技术应当保証制造质量的稳定，并避免在发动机上安装几何尺寸和表面质量有偏差、有冶金方面和其他缺陷的叶片。

2) 叶片几何形状的复杂性，及加工精度的高要求。

叶片的叶身是一种变截面的桨叶，它由复杂的型面組成，对榫头空間相对位置的要求很精确。叶身的制造精度在 $0.05 \sim 0.15$ 毫米范围内。使叶片固定于輪盘的榫头部分的加工精度为 $0.01 \sim 0.02$ 毫米。

3) 叶片生产的批量大。

現代軸流式发动机上的叶片总数約为 2000 片。因此甚至在样机試制时，叶片制造仍然具有成批生产的性质。

4) 在叶片制造中采用昂貴而又稀少的材料。故叶片生产的工艺过程应当保証廢品率最小。

5) 叶片材料的加工性差。

渦輪叶片是用鎳基合金制造的。这种合金韌性既高，硬度又比較大。压縮机叶片是由高合金鋼和鈦合金制造的，它們的特点也是加工性差。

綜合上述各因素即知叶片生产的特点。

目前叶片生产主要是向机械化和自动化的方向前进。消除手

工劳动不仅可以减少叶片制造的劳动量，而且还能提高它的质量。使用叶片加工自动綫的初步經驗是值得注意的。看来，今后它还将得到进一步推广。

近来，在采用大用量加工耐热鋼、耐热合金和鈦合金方面也取得了很大的成就。但是必须指出，到目前为止，切削用和切削工具的寿命都还不能适应叶片大量生产的要求。

因此，用电加工方法来去除叶身主要金屬余量的試驗，意义很大。可以預料的是，在不久的将来，电加工和机械加工相結合的方法将在叶片生产中被广泛地应用。

同样可以預料，叶片生产的进一步改进，机械化与自动化的实现，将在科学技术的最新成就（程序控制，新材料和新型刀具等的应用）的基础上进行。

本书綜合了工厂和科研机构在生产燃气渦輪发动机叶片方面的工作經驗。內容的安排是依据叶片主要結構类型的原则，划分为：渦輪叶片、压气机叶片和渦輪导向器叶片。考虑到这三种叶片叶身的磨削及抛光工艺过程、设备在很大程度上都是近似的，所以作者认为把这些工艺过程列为一章是比较恰当的。

本书对使用特种和专用设备后的加工精度，设备改装的成功经验以及保証叶片工作可靠的工艺措施等问题，都特别給以注意。

在准备手稿时，A. A. 庫英日（Куинджи）教授、技术科学副博士 H. A. 鮑格丹諾夫（Богданов）和审閱人 A. Ф. 莫热依柯（Можейко）工程师提出了許多宝贵的意見。H. M. 奥斯特洛夫（Остров）工程师在本书的技术校訂方面也給作者以很大的帮助。

作者对他们表示感謝！

这种叶片生产經驗总结是初次尝试，看来会有很多缺点。因此衷心地希望讀者提出意見。

第一章 叶片的结构工艺性

设计燃气涡轮发动机叶片时，除了气体动力学和强度上的要求之外，还应当考虑到工艺性的要求。结构工艺性好的叶片将更快地在成批生产中被熟练掌握。因此时叶片毛坯的制造和机械加工有可能采用高生产率的方法和装备，从而使燃气涡轮发动机上这些数量最大的零件的成本相对地降低，而且，还有可能很快地从一个机种转换到另外一个机种的生产。

工艺性不好的叶身形状势必要用手工修磨，从而使叶片质量不稳定。叶身形状的工艺性改善后，就可以实现加工的机械化，提高叶片质量稳定程度和使用的可靠程度。

因此叶片结构工艺性是确定这种或那种新型燃气涡轮发动机结构能否存在的因素之一。

§1 叶片的叶身表面的工艺性

加工叶身的劳动量占燃气涡轮发动机叶片制造总劳动量的60~85%。因此应特别注意使叶身表面有良好的工艺性。也就是说，叶身计算截面的设计应符合于使叶身表面可用预定的高生产率方法加工，及能满足所要求的精度的规律。

叶片叶身表面的分类

所有叶片的叶身表面，按其形成的方法可以分为三种基本类型〔根据 H. A. 鲍格丹诺夫和 Г. В. 库德林 (Кудрин) 的分类法〕：

1. 直线面——直母线按一定的规律在空间移动时所形成的表面。

2. 衍生面——当某一旋转表面（展成面）的轴线沿一原始直线运动时，该旋转面所形成的包络曲面（图 1-1）。

3. 复杂型面
——所有其他种类的表面。

任意的直线面均可用母线运动的方程式表示。在形成这种或那种直线面的全部过程中，按照直母线的直线运动和旋转运动的数目，直线面还可划分为四级。

根据母线运动时自由度的各种配合，以及存在旋转运动时根据母线与旋转轴线不同的相对位置，各级直线面又可分为若干种。

一级直线面共有四种：母线作直线运动所形成的平面；直母线分别围绕与其相平行、相交和交叉（但不相交）的轴线旋转而成的圆柱面，圆锥面和旋转双曲面。

第二级直线面有柱形（图 1-2 a）、锥形（图 1-2 b）、螺旋形（图 1-2 c）以及另外一些没有固定名称的表面。

第三级第四级的直线面种类还更多，但它们都像大多数第二级直线面一样，还没有固定的名称。

每种直线面（平面除外）的形状还可以千变万化。例如圆柱形表面的形状随着直径变化而变化。当圆锥顶角变化时同样引起圆锥形表面外形的变化。至于旋转双曲面的变化则受两个参数（母线与旋转轴线的交叉角及它们之间的距离）的影响。至于二级三级和四级直线面，影响它们形状的参数就更多了。因此，直线面的特性是具有多种多样的形状。

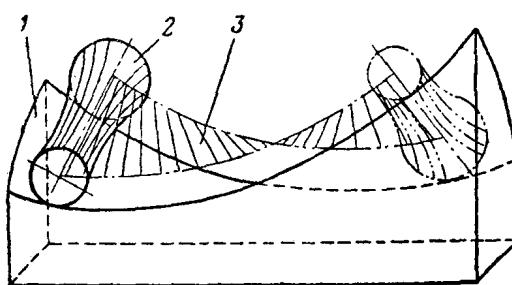


图1-1 衍生面形成简图：
1—衍生面；2—展成面；3—原始线性表面。

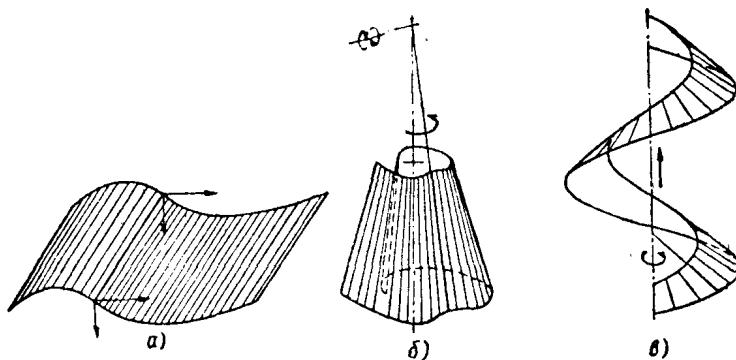


图1-2 第二级直线面的种类:

a—柱形的; b—锥形的; c—螺旋形的。

衍生表面可以分为两组, 1) 由圆柱面所展成的表面; 2) 由除圆柱面以外的任意旋转面所展成的表面。

圆柱面沿其本身轴线移动和绕它转动不会影响其衍生面的形状。因此, 当展成圆柱体的直径给定后, 第一组衍生面即完全取决于原始线性表面的形状。

由于直线面和衍生面形状的多样性, 因而当用这些表面对叶身造型时, 可以使如下要求被满足: 即叶身所要求的几何形状在生产条件下采用高生产率方法加工, 并保持在所要求的精度范围内。

根据表面形成时的运动特性, 叶身可以用宽刃工具(铣刀、砂轮、砂带、包络线滚子等)沿叶身全长或全宽同时加工。

这时, 叶身即可用机械化的方法加工, 从而能够根据成批生产的要求来提高生产率。

必须指出, 还没有一种既考虑到结构又考虑到工艺要求的有根据的叶片叶身外形计算方法, 因此在许多情况下, 毫无根据地使叶身外形复杂化了, 并且过份地提高了对它制造精度的要求。

下面举例说明用直线面和衍生面进行叶片叶身的造型, 以便

于用高生产率的方法来制造它們。

当叶片的叶身具有恒定的截面而且沒有扭曲时，其表面为非圆形的直柱面，这种叶片（图 1-3）能够用寬刃工具加工。

这种結構在导向器叶片和整流叶片中最常遇到。可是根据气动力学和强度方面的要求，叶片的截面通常都是变化的，或者叶片截面沿高度虽然不变，但具有不同的安装角。这两种結構的叶片統称为叶身扭曲的叶片。

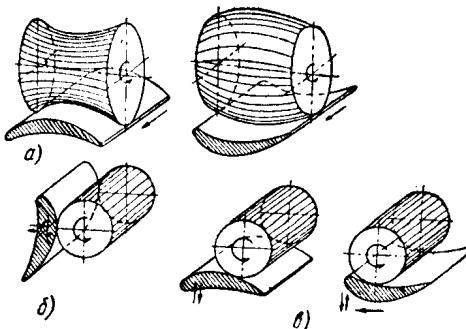


图1-3 定截面无扭曲叶身的加工簡图：

a — 不用靠模机床，叶片的邊緣单独加工；

b — 一次走刀加工叶身的所有部分； c — 叶身的两面按平面靠模加工，边缘单独加工。

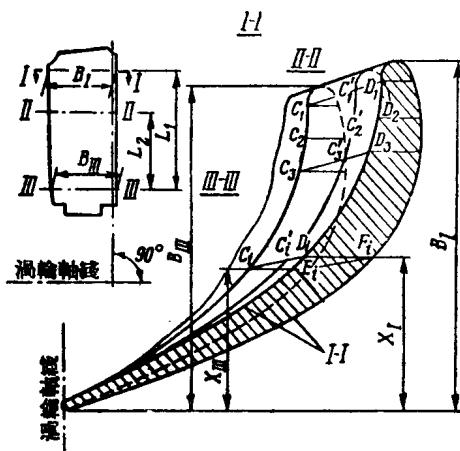


图1-4 未考虑用高生产率方法加工而設計的叶身扭曲的渦輪導向器叶片。

原始截面是在导向器內环和外环附近。它們在造型时互不相依，此时只需保持排气边缘的半径一致（图 1-4 I-I 和 III-III 截面）。

經驗表明，在这种情况下，設計出的叶片仍可以保持定截面无扭曲叶身的叶片所具有的将近全部的工艺优点。

例如，渦輪導向器叶片的叶身計算截面就是按垂直于排气边缘給出的。

在叶片叶身造型时，通常采用的两个

叶片的叶盆和叶背是使直线沿原始型面外形移动而形成的。任意中间截面，例如 I-I 截面，都是上述直线面被垂直于排气边缘的平面切开所得到的截面。但由于 I-I 和 II-II 截面的外形不同，以及原始叶栅的宽度不同 ($B_1 \neq B_2$) 因而直线面的所有母线都不平行。而在两截面之间的线段 (C_1D_1, C_2D_2 等等) 相互之间既不相等，又不平行。因此为了用宽刃工具加工由上述方法构成的直线面，必须用带有复杂运动的特种机床。

如果叶背和叶盆的型面是由第二级圆柱形表面构成，那么导向器叶片叶身的工艺

性就可以提高。这些表面的安排特点是它们的母线必须不平行于排气边缘（图 1-5）。

在 I-I 和 II-II 截面之间的叶盆表面母线，以及它们在垂直于排气边缘的平面

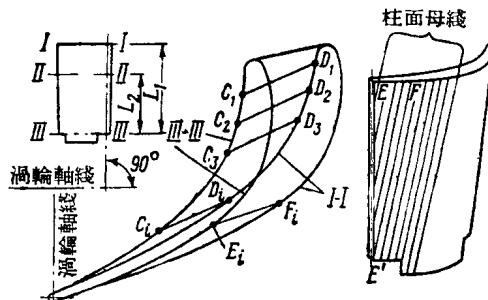


图 1-5 叶身扭曲，而叶背和叶盆均为柱形表面的涡轮导向器叶片。

上的投影 (C_iD_i) 彼此相等而且相互平行。可以认为叶背表面母线 (E_iF_i) 相应的投影也是如此。由于叶背柱形表面（参看图 1-5 右图）和排气边缘沿直线 EE' 相连结，而 EE' 和表面母线并不吻合，因此，叶背 $EE'F$ 区域是一个平面。除了最下面的截面之外，所有截面的叶背外形在排气边缘处均为直线。叶盆的柱形表面也符合于上述情况。

按上述方法设计的导向器叶片可以用下列方式加工（图 1-6）。叶片固定在夹具内，夹具装于平面磨床的工作台上，使柱形表面的母线平行于台面的行程方向。用宽成型砂轮按叶身全宽顺序磨削叶盆和叶背表面。当叶片根部有凸起的安装板或榫头时，它们可以用宽的圆柱形工具（铣刀、砂轮或砂带）按平面靠模沿叶

身全长同时加工。

在某些情况下，上述原理也可用于设计涡轮和压缩机的工作叶片。但是对大多数燃气涡轮发动机而言，不可能设计成带有圆柱面的叶盆和叶背的工作叶片。这时，为了提高叶盆的工艺性，必须使它由锥形表面构成或由成形旋转体沿某一型面的外形滚动所得的表面构成。在大多数情况下，特别是轴流压缩机叶片，其叶身的设计是按各个截面分别进行的。这时对于在检验截面之间的叶身部分，图纸上一般注有从一个截面到另一截面应保持光滑转接的要求。这个要求的工艺保证以及其正确性的检验在技术上困难很大。

因此，使圆柱体沿两个在设计上互不相关的截面外形滚动为基础的设计方法是值得注意的。这时，叶身型面的设计就是以这种用滚展运动形成表面的加工方法作为基础的。这种加工方法的实质如下：圆柱形铣刀顺着叶身纵向安装，且从进气边缘向排气边缘沿叶身全长同时加工（图1-7）。

铣刀轴线的运动决定于I-I和V-V两个端截面的外形。铣刀圆柱形表面与I-I和V-V截面所在平面的相交线为椭圆曲线，这椭圆曲线可以用 K_1 、 K_V 两个圆来代替，误差仍在实际允许的范围内。

在加工过程中，铣刀的移动应当使得两个圆弧（ K_1 和 K_V ）連續地沿着相应的原始型面滚动。这两圆弧的中心画出轨迹 M_1 和 M_V ，这两条轨迹是叶盆的I-I和V-V截面的原始型面等距线，其距离等于铣刀的半径。在这两个截面之间的型面是加工中自动

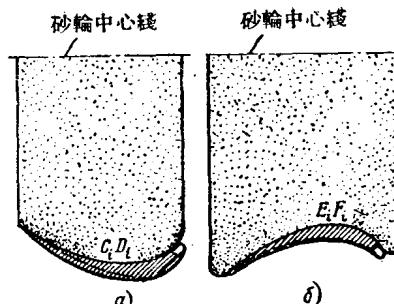


图1-6 导向器叶片叶身加工简图。叶片相对于砂輪的安装应使直线面的母線(叶盆的 C_iD_i , 叶背的 E_iF_i)和进給方向重合:
a—叶盆; b—叶背。

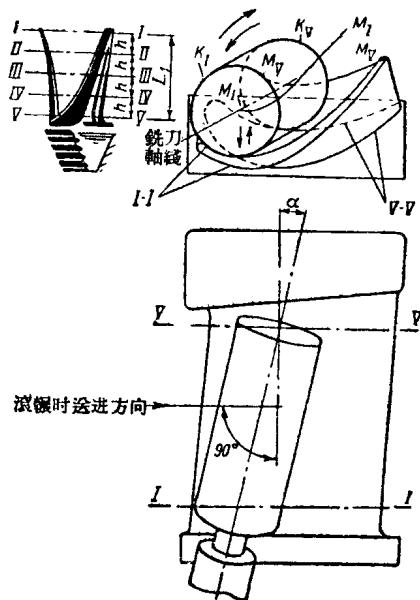


图1-7 圆柱体（柱形铣刀）沿两个型面
外形滚动简图。

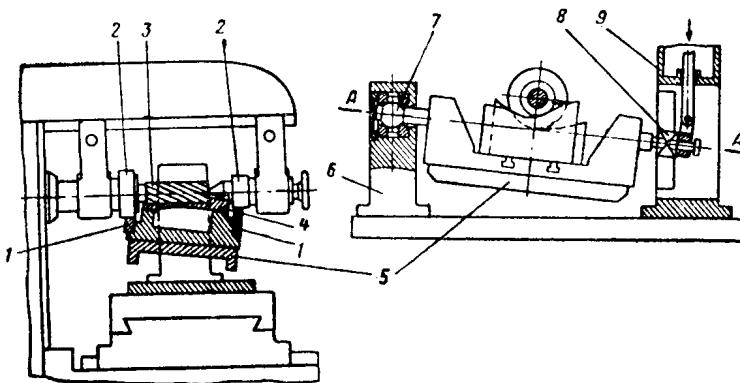


图1-8 叶片叶身加工用的夹具：
1—靠模；2—滚轮；3—铣刀；4—叶片；5—摇架；6—支
柱；7—球形轴头；8—滑块；9—液压系统的油缸。

形成的。

当叶片装于图 1-8 所示的夹具中进行叶身加工时，所有的工作运动不是由铣刀完成，而是由被加工的叶片完成。

利用上述夹具可在普通的臥式铣床上铣削叶身。这时可保証叶身加工的稳定性，偏差約为 0.10~0.15 毫米，表面光洁度相 当于 5~6 級。

作为設計这种夹具基础的叶片叶身加工原理已用于許多特种机床中。

§2 叶片榫头的工艺性

在現代燃气渦輪发动机的結構中，渦輪叶片和輪盤的樅树形榫头联結用得最广泛。

不論目前制造樅树形榫头的方法是铣削、拉削还是磨削，加工这些榫头的切削工具的制造都像滾刀的制造一样要經過磨削。

因此樅树形联結的結構应滿足合理的磨削方法的要求。

樅树形型面的磨削有两种方法：用相当于一个齿槽形状的单 線成型砂輪进行磨削，或用相当于榫头全部齿槽形状的多線成型 砂輪进行磨削。

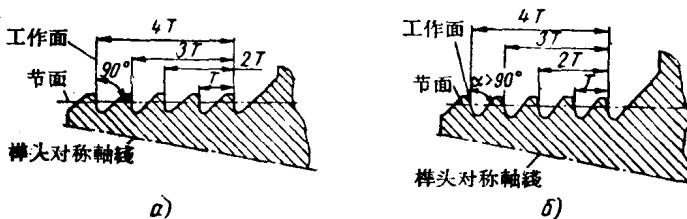


图1-9 樅树形榫头齿形：

a—工作面的倾斜角等于 90° ； b—工作面的倾斜角大于 90° 。

第一种方法对于工作面垂直于节面的齿或工作面对节面的倾 斜角大于 90° 的齿的磨削同样适合（图 1-9）。

但由于它的生产率低及难于保証所必要的齿距精度，这种方法不仅不适于磨削叶片榫头，而且也不适于磨削带樅树形齿型的切削工具。

用多綫砂輪磨削樅树形齿型可以保証高精度和高生产率。能否采用这种方法加工叶片榫头，完全取决于能否用具有整个榫头型面的打光刀来修整砂輪。但是，还应考虑到，只有当樅树形打光刀在滚压过程中沿整个圆周的磨损很均匀时，则用它修整多綫砂輪才是合理的。

图 1-10 上表示出打光刀型面上个别部分的磨损情况。当樅树形截面的工作面对节面的倾斜角大于 90° 时，对这种型面的滚压

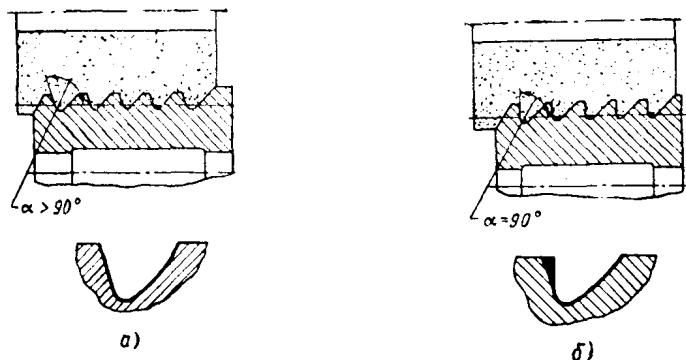


图1-10 在齿形工作面倾斜角不同的情况下滚压齿形时，
圆柱形打光刀的磨损图。

将使齿形两面的磨损几乎一样（图 1-10 a）。在滚压过程中，随着离型面的节面較远的部分滑动速度的逐渐增加，就会引起齿形的畸变。

对于目前采用的樅树形齿高（1.5~2.5 毫米）來說，这种現象的影响不大，所以不妨碍对砂輪型面的滚压。

当樅树形型面的工作面对节面垂直时，如果滚压这种型面，由于打光刀的齿形和被滚压砂輪的接触条件不同，在这些地方的工

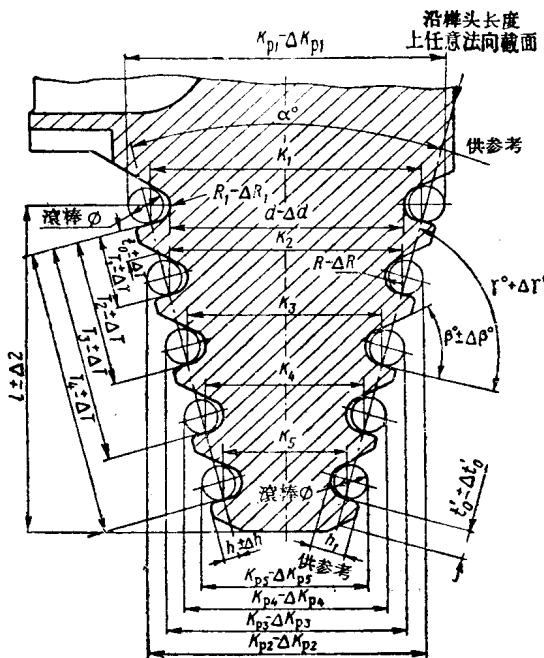


图1-11 涡輪叶片樺树形榫头图纸上尺寸和公差的标注。

作条件也不一样，因此齿形两面的磨损不一样（图1-106）。

为此而采用了锥形工具，使在生产中遇到很大的困难。

在涡轮和压气机叶片榫头的图纸上标注尺寸和公差的方法，对制造和设计这些榫头的刀具和量具有很大的意义。

图1-11列出了所推荐的涡轮叶片樺树形榫头图纸标注尺寸、公差的方法。图1-12则是用于动配合的燕尾形榫头图纸上所使用的标注方法。

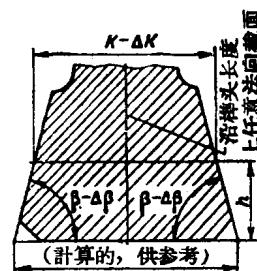


图1-12 压缩机叶片燕尾形榫头图纸尺寸和公差的标注。