

上海市工业生产比先进比多快好省展览會
重工业技术交流参考資料

4

介绍几种先进夹具

上海交通大学机械工艺教研組編

科技卫生出版社



在祖国建設全面大躍進的形勢下，中共上...
和市人民委員會為了更好地鼓舞全市職工開展比先進
比多快好省運動的積極性，交流想法、革新技術的
經驗，促進當前生產高潮及有力地貫徹鼓足干勁、力
爭上游、多快好省地建設社會主義總路線，在1958年
4月至6月間舉辦了比先進比多快好省展覽會。

在這一個展覽會上充分反映了生產高潮的主要情
況及技術革新的先進經驗，真可以說是富多采，
勝收。我們為了緊密配合生產，具體為生產服務
起見，在現場收集了很多資料以活頁或簡裝本形式出
版了八、技術交流參考資料。茲為便利外地同志們參
考起見，特再分門別類編為匯編出版。

這些資料大體上歸納為1. 重工業；2. 輕工業；3.
化學工業；4. 紡織工業；5. 建築工業；6. 交通運輸
業等幾個大門類。

上海市工業生產比先進比多快好省展覽會 重工業技術交流參考資料

介紹幾種先進夾具

編者 上海交通大學機械工藝教研組

科 技 卫 生 出 版 社 出 版

(上海南京西 路 2004 号)

上海市書刊出版票號 許可證出 093 号

上海市印刷四廠印刷 新華書店上海發行所總經售

(原科技版印 10,500 冊)

開本 787×1092 段 1/32·印張 1 9/16·字數 34,000

1958 年 11 月第 1 版

1958 年 11 月第 1 次印刷·印數 1—16,000

統一書號：15 · 734

定 价：(6) 0.14 元

介绍几种先进夹具

目 录

— 上海交通大学机械工艺教研组编 —

1. 塑料夹具	1
2. 薄膜夹具	17
3. 气动夹具	34

介紹几种先進夾具

目前，我国处在第二个五年計劃的开端，技术革命的前夕。在第二个五年計劃中有 97 % 的产品要求能够自給，其中包括极为精密的光学仪器、机床，也包括有大型的轧鋼设备和其他重型产品。因此，摆在工夹具設計方面的任务是：設計和推广高精度的夹具、心軸及卡盘，以保証产品的质量；推广气动、液压等快速夹具，以进一步提高生产率、縮短輔助时间；此外，为了适合小批和多品种生产的要求，还需要大力推广組合夹具与万能拼合夹具，以縮短新产品的准备周期。

这里，我們准备扼要地介紹几种先进的夹具——塑料夹具、薄膜夹具和气动夹具。这几种夹具在上海机床厂、上海柴油机厂、上海工具厂和上海汽輪机厂各厂中已分别推广和使用；在实践中證明，它們均是能够保証加工精度、提高生产率而行之有效的夹具。

(一) 塑料夾具

1) 弹性塑料的成份、性能和制造

彈性塑料在室溫下為半透明星軟橡皮狀的物体，加熱至 140°C 左右則逐漸熔解呈膠狀的流體。在加熱時將它澆注入夾具的密閉空腔內，冷卻後即可均勻地傳遞夾緊力，將工件夾緊。其所以選用彈性塑料，是因為它能夠滿足下面的一些基本要求：

(1)防滲漏：在高壓下(300大氣壓以內)不致從密閉空腔的隙縫中滲漏出來。與油比較，使用塑料可以降低夾具的製造精度；一般，配合面在2級精度時不需要特殊的密封。

(2)易流動：能均勻地傳遞壓力，與夾具空腔內壁間的摩擦損失較小。

(3)能持久：長期使用後物理化學性能不會變化，不會與其他鋼鐵零件發生化學作用。

(4)較經濟：彈性塑料的製造費用一般不高，配制也很方便。

常用的彈性塑料有C、 Δ 及MATI-1-4三種。它們的化學成份如表1所示。C型及MATI 1-4型兩種塑料的粘度較高，流動性差，但它們在高壓下不易滲漏。 Δ 型塑料的流動性較好。因此，前兩種主要用在空腔較短而傳遞的壓力(夾緊力)較高的夾具中，而後一種塑料則用在空腔細長而多彎曲的情況。

聚氯乙烯樹脂為製造彈性塑料的基本原料，呈白色粉末或白色細粒，比重為1.67。當它溶解在增塑劑中後，即成為軟橡皮狀半透明的固体。

鄰苯二甲酸丁脂在這裡用作增塑劑，它在彈性塑料中的含量越多，所製出的塑料越軟，塑性越好。常溫下它為透明的液体，比重為1.063。

表1 弹性塑料的成分(重量百分比%)

原 料	C	Д	МАТИ-4
聚氯乙烯树脂 ПСВ或ПСН	20	—	—
ПВ	—	—	20
М	—	10	—
邻苯二甲酸丁酯	78	88	59.2
硬脂酸钙	2	2	0.8
真空油	—	—	20

硬脂酸钙在这里起着稳定剂的作用。这是为了防止聚氯乙烯在受热后分解而加入的。在 МАТИ-4 型弹性塑料中含有真空油，它的作用是使塑料软化，并减少它与空腔内壁的粘附作用。由于我国真空油不易购置，故在制造时可用透平油代替。

制造弹性塑料时应先根据表 1 所述的比例配方，然后将它们倒入容器中均匀混合。最好将混合物在室温下搁置 6 小时再徐徐加热。这样可使聚氯乙烯树脂在苯二甲酸丁脂中有充分的时间浸润和膨胀，以缩短以后加热所需的时间和适当减低加热的温度。加热时应注意容器不能直接放在炉火上受热，否则极易造成火灾事故。为安全起见可放在甘油隔层中徐徐加热 2~4 小时。在温度达到 140~150°C 后混合物呈胶状流体。此后继续保温半小时至 1 小时，即可直接注入夹具或其他容器中以备后用。

(2) 弹性塑料的浇注

在浇注前应先将夹具烘热至 100~120°C，然后将熔解

的塑料从夹具的螺孔中灌入。为了使夹具空腔中原有的空气能够自由地逸出起见，应开有出气孔。浇注时出气孔应位于夹具的顶部。

当塑料从夹具的出气螺孔内漫出来后，说明空腔中的塑料已经灌满。这时应停止浇注，并将出气螺孔用闷头塞住，让塑料在夹具空腔内凝固。由于凝固时塑料的收缩率很大（约10~14%），故冷却后在入口处再补注入少量塑料，使空腔填满。

弹性塑料在长期使用后，弹性会逐渐消失。为了恢复其弹性，可将夹具中的塑料取出，按前法加热至150°C左右，再在其中注入适量的邻苯二甲酸丁脂。这时，经过复制的弹性塑料即可恢复其原有的性能。

也可以使用压力浇注的方法将塑料压入夹具的空腔中，但这需要特殊的浇注工具和设备，一般情况下也没有必要使用压力浇注的方法。

(3) 塑料心轴和带盘

图1所示为塑料心轴的典型结构，在夹具体上用轻压合座压入薄壁套筒1，旋紧螺钉2时经塞柱3及空腔内的塑料将压力传至套筒的薄壁部分，使后者均匀地膨胀，将工件定位并夹紧。塞柱3的作用是防止螺钉2的端部直接与塑料接触，旋紧时增加摩擦阻力；此外也用来防止塑料沿螺纹间隙中渗漏。调节螺钉4用来调节塑料空腔的体积，并防止薄壁套筒过度变形，而超过允许的弹性极限。浇注时，塑料可从螺孔2内注入，空腔中的空气可自螺孔4中逸出。工作时为了防止塑料自螺纹间隙4中渗漏出来，螺帽下座增置一紫铜垫圈。

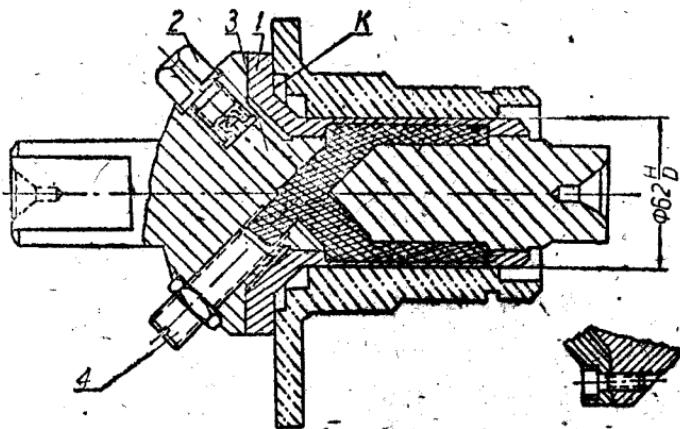


圖 1 塑料心軸

上述心軸用于車削。工件依靠內孔及端面 K 定位。

圖 2 所示為加工活塞環槽用的氣動、塑料卡盤、環槽的

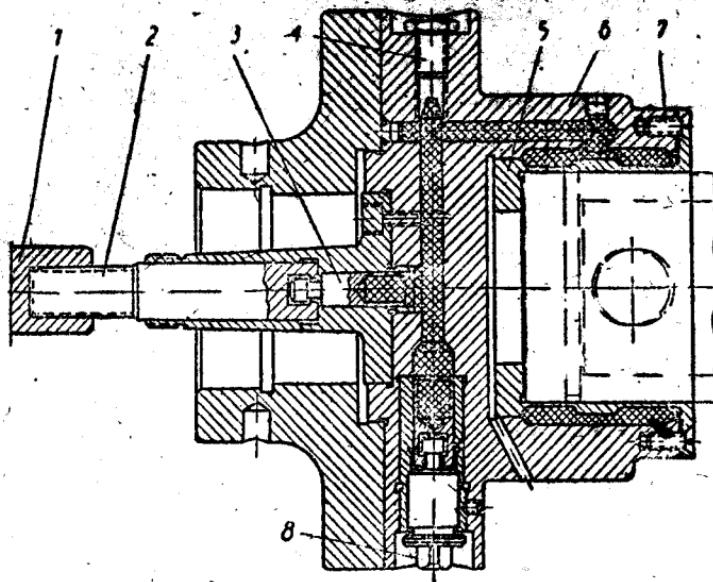


圖 2 塑料卡盤

側面对于定位外圓的形成線間的垂直度允差在 25 公厘長度內，不得大于 0.02 公厘。当活塞杆 1 向后移动时經推杆 2，塞柱 3 及通道中的塑料使薄壁套筒 5 的薄壁部份产生徑向变形，从而将工件夹紧。

澆注时塑料从孔 8 內注入；空腔中的空气則自螺孔 4 中排出，冷却后由于空腔中的塑料有些收縮，故还需在螺孔 4 中补注入一些塑料。空腔体积的調节及薄壁变形量的控制則依靠螺釘 8。

使用上述的塑料心軸和卡盤时，可以在車床或磨床上代替一般的彈簧心軸和筒套来夹持工件。这类夹具的基本优点是能够达到极高的同心度要求(至 0.01 公厘)，制造使用也很方便简单。此外，由于薄壁套筒变形时沿圓周均匀地漲緊工件，在加工薄壁工件时可以大大地减少工件的变形，从而保証加工的精度。

下面扼要地說明一下这类夹具的設計原則。

(1) 对工件定位面的精度要求：要使工件能够装到夹具上，则工件与夹具的定位面間必須保持一定的最小間隙 Δ_1 。此外，工件本身的定位直徑有公差 Δ_2 ；故夹具的薄壁部份要能够漲緊工件必须具有直徑变形量 $\Delta = \Delta_1 + \Delta_2$ 。这一数值不应超过薄壁套筒彈性极限所容許的最大变形量， $\Delta < \Delta_{\text{允}}$ ，否则将使套筒产生永久变形或损坏。

使用 45 号鋼制造套筒时， $\Delta_{\text{允}} = 0.002D$ 公厘；

使用高級合金鋼时， $\Delta_{\text{允}} = 0.0025D$ 公厘；

其中 Δ ——套筒材料所允許的直徑变形量，公厘； D ——工件定位面的公称直徑，公厘，由上可知，当 $D > 40$ 公厘时，工件定位面的直徑須达到 3 級精度；当 $D = 20 \sim 40$ 公厘时，工

件定位面的直徑須在 2 級精度以內。

(2)薄壁套筒的設計：圖 3 所示為薄壁套筒的典型結構。為了增善定心精度，可在中部制出筋環 1 或在定位面上制出寬 10~15 公厘的環槽。筋環 1 的直徑應比兩端支承肩小 5~6 公厘，以便於塑料在環槽中傳遞壓力（對塑料心軸用的套筒而言，筋環 1 的內徑應比兩端支承肩大 5~6 公厘）。在套筒四周一般不應鑽孔。如果通氣孔必須開在套筒上，則可在套筒的支承肩上制出 M3 至 M6 的螺孔。

如果夾具所傳遞的力矩甚大時，薄壁套筒可用螺釘緊固在夾具体上，如圖 3 中的虛線所示。

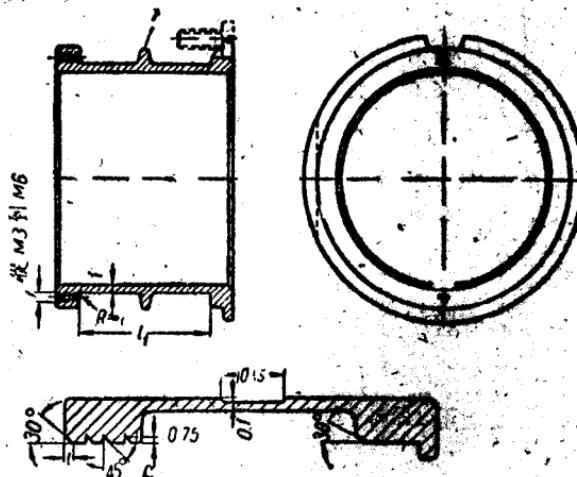


圖 3 薄壁套筒的典型結構

套筒薄壁的厚度 t ，支承肩的高度 H ，長度 l 、塑料環槽的厚度 m 以及支承肩與夾具壓配的過盈量 可按表 2 選擇。表中 D 為套筒定位面的公稱直徑。

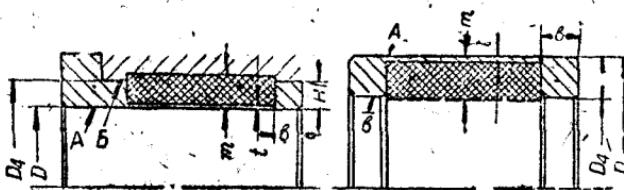


表 2

D	t	m	H	b	与夹具的配合直径 D_4	配合过盈
小于 30	1.25~1.5	6	5	6		0.03
30~50	1.5~2.0	7	6	7		0.03
50~80	2.0~2.5	8	7	8		0.05
80~120	2.5~3.5	10	8	10		0.07
120~180	2.5~4.0	12	9	12		0.12
180~250	4.0~6.0	15	12	15		0.20

对于薄壁套筒的技术要求为：

甲、A、B 两圆柱面的椭圆度，锥度及平直度允差小于 0.01 公厘；

乙、套筒薄壁部份的壁厚差(尺寸 t) 不得大于 0.1 公厘；

丙、热处理至 $Rc=47~50$ ，材料可选用 45 号钢或合金钢。

(3) 卡盘和心轴本体的结构如图 4 所示，一般通道最好制成对称的，夹紧螺钉位于中央。这样可以使塑料传力更为均匀(图 4a)。如果夹紧螺钉 3(图 4b) 必须位于侧面，则空腔 K 的入口处必须加厚。浇注塑料时可以从夹紧螺孔或调节螺孔内注入，空腔中的空气则从特制的出气孔中逸出。滑柱

3的直徑一般可取為8~16公厘，長度等於(1.2~2)d，並按二級精度製造。它與座孔的配合間隙一般不得大於0.01~0.025公厘。

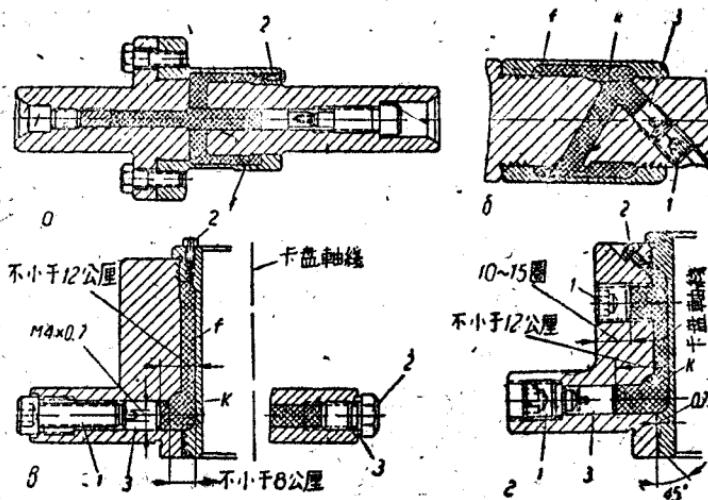


圖4 夾具体的結構

夾具体的材料可用40號或45號鋼製造。

(4) 夾緊力的計算：夾緊力的產生是由於工件定位面與套筒間在塑壓作用下有一過盈量 δ 。 δ 的數值應等於

$$\delta = \Delta_{允} - \Delta$$

其中 $\Delta_{允}$ ——套筒材料所允許的最大直徑變形量，公厘；

Δ ——工件與套筒定位面間的最大間隙，公厘。

漲緊工件後阻止工件在套筒上轉動的力矩 M 可由下式求出

$$M = m \sqrt{m} \delta D^2 \times 10^6 \text{ 公斤-公厘}$$

其中 $m = 2t/D$ ； D ——工件定位面的公稱直徑，公厘。

$$\text{只有在 } M > P_z \cdot \frac{D_p}{2}$$

的条件下，切削时工件才不会在套筒上轉動（其中 P_z —切削时的切线切削分力，公斤； D_p —切削表面的直徑，公厘）。如果上式求出的 M 过小，则可以适当地增加套筒薄壁部分的厚度 t 。

(4) 其他塑料定心夹紧机构

图5所示为加工連杆的夹具中所用的塑料定心装置。一般加工連杆大端的孔时需要用小端的孔定位，而二孔中心距要求保証严格的公差。使用一般的定位銷时，由于配合間隙的影响，往往不能保証要求的精度，使用了塑料

定心装置后，由于套筒的薄壁部分均匀地将工件的定位孔漲紧，完全消除了配合間隙，从而提高了加工精度。

工件3依靠內孔及端面定位。旋紧螺釘6时使套筒2的薄壁部分将工件漲紧。螺釘8为調节螺釘；螺孔7为澆注塑料时的出气孔。整个定心装置用螺釘5紧固在夹具体4上。

图6所示为精銳气缸套内孔时所用的塑料定心裝置。工件以 $\phi 144.6$ 及 $\phi 140.6$ 外圓定心，并依靠两个薄壁套筒1及2漲紧。旋紧螺釘3时，經塞柱4及空腔中的塑料使套筒的薄壁部分变形，从而将工件夹紧。螺釘5是供澆注塑料后

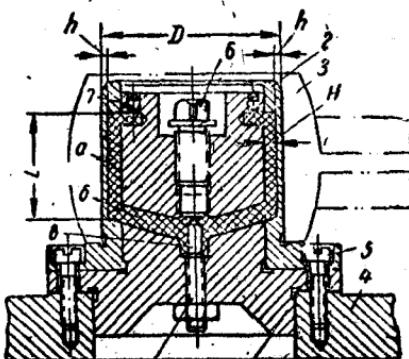


圖5 加工連杆用的塑料定心裝置

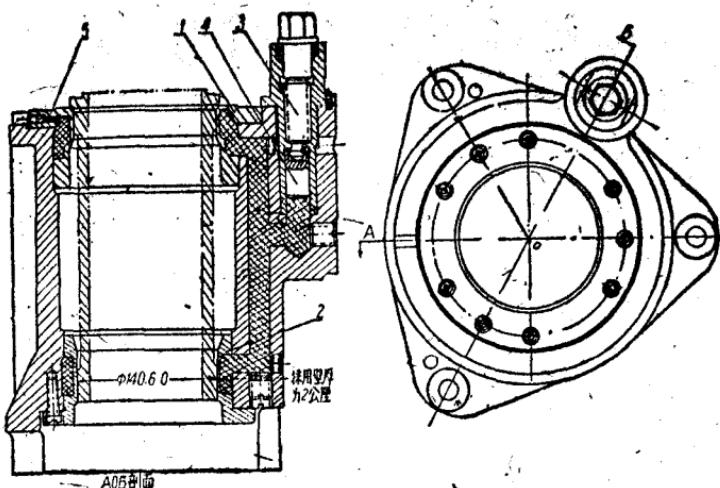


圖 6 加工氣缸套用的塑料定心裝置

堵塞出气孔用的。

这一夹具结构简单、定心准确，夹持工件也很牢固。

塑料定心装置除了上述的一些用途外，也可以用在齿轮加工、检验等其他夹具中。但其结构型式与前基本相同。

上述一类塑料定心夹具(包括前节中的心轴和卡盘)一般说来，定心精度是非常高的；如果设计制造妥善，工件外圆和内孔的同心度可高达0.005公厘。根据分析①，影响定心精度的因素有二：

(1)薄壁套筒的壁厚不均。如果套筒上各处的壁厚不均匀，则在受到相同的塑料压力下，薄的地方变形大而厚的地方变形小。其结果是工件被夹偏心，影响加工的精度。因

① 詳見“金工工艺”1958年第三期：塑料夹具的初步探讨。

此，一般規定，薄壁套筒的壁厚 t 不均匀度不得超过 0.1 公厘。

(2)結構本身設計不合理，薄壁各处的塑料压力不均而使套筒各处的变形不等。如图7所示，工件以 $\phi 50$ 外圆固定心磨内孔。在图7a中，螺钉处的塑料压力比其他部分的压力高，薄壁变形不均。試驗

結果，偏心量达 0.03 公厘，不能达到工件图纸规定的要
求。将加压螺钉改为切线方向后，则偏心缩小至 0.008 公厘
(图 7b)。

至于保証工件的尺寸精度問題，在多次利用心軸作磨削試驗時，我們發現由於切削热的影响，使塑料压力比原有的增高 50~100 公斤/平方公分；車削時增高 100~200 公斤/平方公分。塑料压力增高後，加工薄壁工件時，必然使工件漲大变形。影响工件的尺寸精度。图 8 所示为在恒温箱中加热心軸時，由於塑料的温度升高而使夹具空腔內的压力上升。由圖可見，塑料压力的增加是极为显著的。

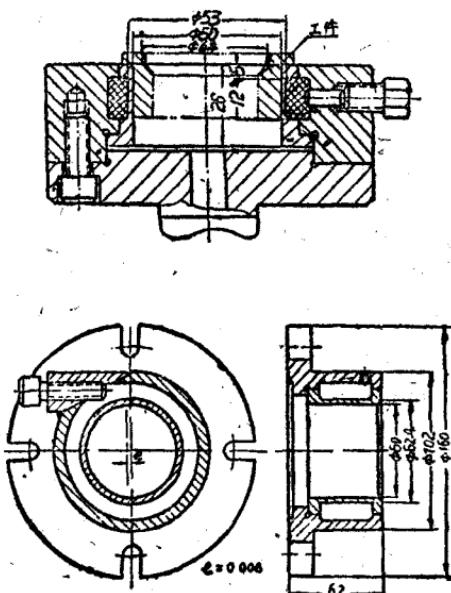


圖 7 塑料压力不均对精度的影响

(5) 塑料多位夹具

塑料多位夹具在铣工中使用最为广泛。借密闭空腔中的塑料来传递压力；不单使夹具的结构简化，也可使操纵更为方便。值得加以推广。

图9所示为上海汽輪机厂加工汽輪机叶片根部所用的塑料多位气动夹具。在外壳9中制有纵横的塑料空腔。当气缸1左端的空腔进气时，使活塞2向右移动，经空腔中的塑料使活塞5及其头部的压板压向工件；每一压板的夹紧力可达500公斤。此外，旋紧螺钉12经压板11和压块10可将工件纵向夹紧。

当压缩空气自气缸1左端的空腔中排出后，依靠弹簧的

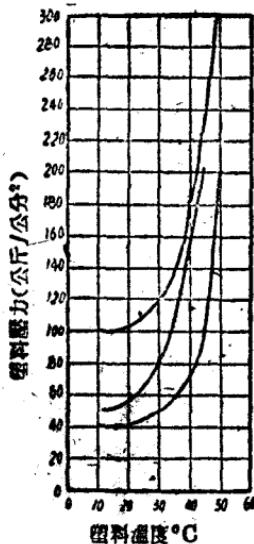


圖8 夹具溫度升高時塑料壓力增長的情況：心軸直徑80公厘，長度80公厘；薄壁厚度2公厘；工件壁厚15公厘。

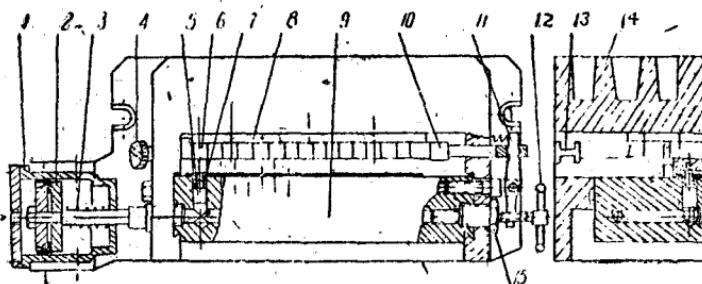


圖9. 加工葉片根部用的塑料多位夾具

作用(图 9 中的件 3 及件 7)，可将工件松开。

由于叶片根部的加工精度要求甚高，而擋板在活塞 5 和压板 6 的作用下易于产生弯曲；为了保証加工的精度，这一弯曲变形量应小于 0.02 公厘。如果超过时，则可装一拉紧螺釘，以减小擋板的变形。如图 10 所示。

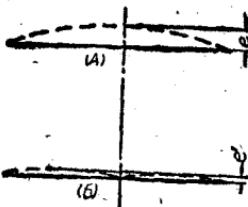


圖 10

a—不裝拉緊螺釘時擋板的變形；
b—裝拉緊螺釘後擋板的變形情況。

图 11 所示为上海柴油机厂銑制調節齒輪缺口所用的塑料多位夹具。工件依靠心軸 2 及 V 形定位銷 5 定位。旋紧螺釘 20 时，經滑柱 22 及空腔中的塑料，带动活塞 15 向下移动。此后再經拉杆使 5 块压板(件 11 等)同时将工件压紧。

这一夹具与原有的旧夹具比較，則由于旧夹具是用螺釘压板夹紧工件，而且是一只一銑；故生产率可以大大提高。而且，由于工件排列紧凑，銑刀的空行程亦可較前减少。

图 12 所示为在臥式銑床上銑制小軸端面所用的多位塑料夹具。工件依靠 V 形块及支承板 2 定位。旋紧螺釘 6 时經压板 5 及塞柱 4 将各工件同时夹紧。这一结构简单可靠，可以大大地提高生产率。

在設計这类塑料多位夹具时，必須注意塞柱与其配合孔間的間隙不宜过大，否則塑料将自間隙中滲漏出来。如果塑料的压力过高时，还必須采用特殊的防漏措施。一般說来，