

金属工艺学

第二分册 铸造、锻压和焊接

509 教研室编



南京航空学_院

编写说明

本教材大纲是在下述基础上制定的：参照 1980 年金属工艺学教材编审小组制定的《金属工艺学教学大纲(草案)》，考虑了与我院金工实习教材内容的衔接，并征求了各系的意见。所编写的教材体系和内容，基本上能适应我院各专业类对设置《金属工艺学》课程的要求。

本书共分四个分册。

第一分册《金属学》。内容包括：金属的结构与性能、热处理、常用工程材料以及金属表面的保护方法、粉末冶金和金属基复合材料。

第二分册《铸造、锻压和焊接》。介绍铸、锻压、焊各种加工方法的原理、特点及其应用，有色金属的成型特点以及塑料的一般成型方法。内容侧重于航空工业有关的工艺和技术。

第三分册《切削加工工艺》。内容分为两部分：一、切削加工技术基础，其中包括基本类型表面、型面、光整加工的各种工艺方法、成组技术、数控加工、物理-化学加工及结构工艺性。二、切削加工工艺原理，其中包括工艺过程概念、精度及表面质量分析、基准及尺寸换算、工艺过程设计。

第四分册《互换性原理》。主要介绍光滑圆柱体的公差与配合（1979年制定）、形状和位置公差（1980年制定）以及表面光洁度的基本原理及其应用。

全书按最高限 80 学时左右编写，一、二、三、四分册分别为 16 学时、20 学时、28 学时及 16 学时。各专业类根据教学计划确定选用其中的 2~3 个分册，均以 50 学时安排教学。讲授的内容按不同专业类的具体要求有所侧重。

参加本书编写的有陈一心、阮宝华、石崇刚、林森林、夏金昌、周根然、丁红昇等同志。朱凤英同志协助了本书部分插图的绘制工作。

南京航空学院

航空制造工程系 509 教研室

1982 年 10 月

目 录

1 铸 造

1.1 砂型铸造	1
1.1.1 浇注系统	2
1.1.1.1 顶注式浇口	3
1.1.1.2 底注式浇口	4
1.1.1.3 中注式浇口	5
1.1.2 铸造工艺图的制定	6
1.1.2.1 浇注位置选定原则	6
1.1.2.2 铸型分型面选择原则	7
1.1.2.3 工艺参数的确定	8
1.1.2.4 综合工艺分析举例	10
1.2 合金的铸造性	13
1.2.1 合金的流动性	13
1.2.1.1 化学成分的影响	13
1.2.1.2 浇注温度的影响	14
1.2.1.3 铸型填充条件的影响	14
1.2.2 合金的收缩	14
1.2.2.1 合金的收缩及影响收缩的因素	14
1.2.2.2 缩孔和缩松的形成	15
1.2.2.3 防止铸件产生缩孔的方法	16
1.2.2.4 铸造内应力、铸件的变形和裂纹	16
1.2.2.4.1 铸造内应力的形成	16
1.2.2.4.2 铸件的变形及其防止	17
1.2.2.4.3 铸件的裂纹及其防止	18
1.2.3 铸件的偏析及其防止	19
1.2.4 铸造合金的吸气性和气孔的形成	19
1.2.5 铸造合金的氧化性及其对铸件质量的影响	19
1.3 常用合金的铸造特点	20
1.3.1 铸铁	20
1.3.2 铸钢	21
1.3.3 铜合金铸造	21
1.3.4 铝合金铸造	22
1.3.5 镁合金铸造	23

1.3.6 钛合金铸造	24
1.4 特种铸造	25
1.4.1 金属型铸造	26
1.4.1.1 金属型铸造的工艺特点	26
1.4.1.2 金属型铸件的特点和应用范围	26
1.4.2 压力铸造	27
1.4.2.1 压力铸造的工艺流程	27
1.4.2.2 压力铸造的特点及应用范围	27
1.4.3 低压铸造	29
1.4.4 熔模铸造	29
1.4.4.1 熔模铸造的工艺流程	30
1.4.4.2 熔模铸造的特点及应用范围	32
1.4.5 壳型铸造	32
1.4.6 离心浇铸	33
1.4.7 各种铸造方法比较	34
1.5 铸件结构设计	35
1.5.1 铸造工艺对铸件结构的要求	35
1.5.2 铸造合金对铸件结构的要求	38
1.5.2.1 铸件壁的厚度	38
1.5.2.2 铸件壁厚的均匀性	39
1.5.2.3 铸件壁的连接	39

2 锻 压

2.1 锻压加工基本原理	41
2.1.1 金属的塑性与塑性变形	41
2.1.2 金属塑性变形中组织与性能的变化	42
2.1.2.1 金属在冷加工中组织与性能	42
2.1.2.2 金属在热加工中组织与性能	42
2.1.2.3 金属在温加工中组织与性能	44
2.1.3 影响金属塑性和变形抗力的因素	45
2.1.3.1 金属本质	45
2.1.3.2 变形条件	45
2.2 锻压工艺	47
2.2.1 金属的加热	47
2.2.1.1 加热规范	47
2.2.1.2 加热设备	49
2.2.2 加工工艺	49
2.2.2.1 锻造	49
2.2.2.2 轧制	62

2.2.2.3 挤压	66
2.2.2.4 拉拔	71
2.2.2.5 冷冲压	73
2.2.3 锻压新工艺	88
2.2.3.1 精密模锻	88
2.2.3.2 墩锻、辊锻、旋锻、高能高速锻与爆炸成形	88
2.2.3.3 热辗轮盘、辗环轧制和螺旋斜轧	91
2.2.3.4 温加工变形制造机器零件	92
2.2.3.5 铸造-轧制	92
2.3 塑料压制	94
2.3.1 塑料及其性能与应用	94
2.3.1.1 塑料及其种类	94
2.3.1.2 塑料的性能及其应用	94
2.3.2 塑料加工工艺	95
2.3.2.1 热塑性塑料加工工艺	95
2.3.2.2 热固性塑料加工工艺	99

3 焊 接

3.1 熔化焊	103
3.1.1 手工电弧焊	103
3.1.1.1 焊接电弧	103
3.1.1.2 焊接冶金过程特点	104
3.1.1.3 电焊条	104
3.1.1.4 焊接接头金属组织与性能变化	105
3.1.1.5 焊接应力与变形	106
3.1.1.5.1 焊接应力与变形产生的原因	106
3.1.1.5.2 防止和减少焊接变形的措施	107
3.1.1.5.3 焊接变形的矫正和消除应力的方法	108
3.1.2 气焊和气割	108
3.1.3 埋弧焊	109
3.1.4 气体保护焊	110
3.1.4.1 氩弧焊	110
3.1.4.2 二氧化碳保护焊	112
3.1.5 电渣焊	113
3.1.6 等离子弧焊接与切割	113
3.1.7 电子束焊	115
3.1.8 激光焊接	117
3.1.9 钎焊	118

3.2 压力焊	119
3.2.1 电阻焊	119
3.2.1.1 点焊	120
3.2.1.2 缝焊	121
3.2.1.3 对焊	121
3.2.2 摩擦焊	123
3.2.3 超声波焊接	125
3.3 常用金属材料的焊接	127
3.3.1 金属材料的可焊性	127
3.3.2 碳钢及合金钢的焊接	127
3.3.3 铸铁的补焊	127
3.3.4 铜及铜合金的焊接	128
3.3.5 铝及铝合金的焊接	128
3.3.6 钛及钛合金的焊接	129
3.4 焊接结构设计	130
3.4.1 焊接结构件材料的选择	130
3.4.2 焊接方法的选择	131
3.4.3 焊接接头型式设计	131
3.4.4 焊接结构工艺性	132
3.5 焊接检验	134
3.5.1 磁粉检验	134
3.5.2 超声波检验	134
3.5.3 射线检验	135
3.5.4 荧光检验	136
3.5.5 无损探伤新技术	137
3.5.5.1 声发射探伤	137
3.5.5.2 全息照相	138
3.5.5.3 中子探伤	138

1 铸 造

将金属熔化成液体经过处理，浇入铸型中凝固后获得一定形状铸件的方法，称为铸造。

铸造工艺在我国有数千年的历史，公元前 3500 年，我国已能铸造铜器。不少出土文物中的铸造制品，不仅是艺术珍品，而且表明在铸造技术上也已达到了高度的水平。

现代工业生产中，不论民用工业还是军事工业，铸造生产都占有相当大的比重。在汽车、拖拉机制造中，铸件重量占 40~60%，农业机械制造中占 50~70%，机器和机床制造中占 70~95%。

在飞机上，铸件多用于小型支架、支座、轮毂等。近年来，铸造薄壁整体结构件已经在飞机中应用，如翼面、隔框、壁板等；在发动机中形状复杂的机匣、壳体、泵体、叶轮、汽缸头、涡轮导向叶片、涡轮环、活塞、活塞环等都采用铸造坯件；仪表、电器的框架等很多零件都是用铸造方法生产的。

铸造生产具有下列优点：

- a) 利用熔化金属的流动性，可以比较方便地生产出具有相当复杂外形和内腔的零件，如机匣、箱体、机床床身等。
- b) 不受零件大小的限制，大到数百吨，小到几克的零件，都可用铸造方法生产。
- c) 常用金属材料如碳素钢、合金钢、铸铁、青铜、黄铜、铝合金、镁合金、钛合金等，都可铸造。
- d) 不需特殊设备。铸件形状、尺寸与零件相近，减少了切削加工的余量；废品、切屑还可回炉重用，因此铸件成本低。

当然，铸造生产还有不少不足之处，如同样材料铸件的晶粒粗大且不均匀，内部又常有缩孔、缩松、气孔等缺陷，因此机械性能不如锻件高；目前铸件凝固过程还不能精确控制，致使铸件质量不稳定，废品率高；铸造工序多，生产周期较长；以及劳动条件较差等。

1.1 砂型铸造

铸造生产的方法很多，应用最广泛的是砂型铸造。

很多形状特别复杂的铸件如机匣、壳体、箱体等，几乎都采用砂型铸造方法生产。砂型铸造的造型方法中，手工造型中紧砂、起模等都由手工进行，生产灵活，适应性广，模型成本低，生产准备周期短，但铸件尺寸精度差，生产率低，劳动强度大，因此主要用于单件和小批生产。现代化的铸造车间，多采用机器造型，可以大大提高劳动生产率，提高铸件的尺寸精度和表面光洁度，加工余量小，同时改善了铸造车间的劳动条件。尽管机器造型所需要的设备、专用砂箱、模板等投资较大，但在大批量生产中铸件的总成本还是显著地降低。

图 1—1 是现代化的铸造车间及其浇注情况。造型机安放在传送带的旁边，工人造好型就放在传送带上，送到浇注工位进行浇注，然后冷却清理。用过的型砂经过处理后，又分送到各个造型工位。不过，这样的生产线只适用于中小件的大批量生产。

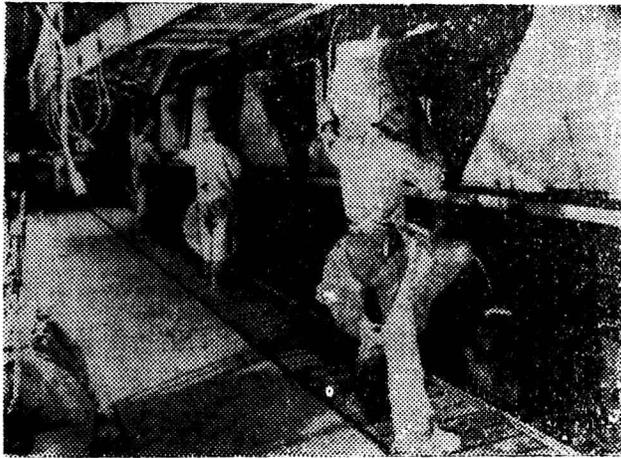
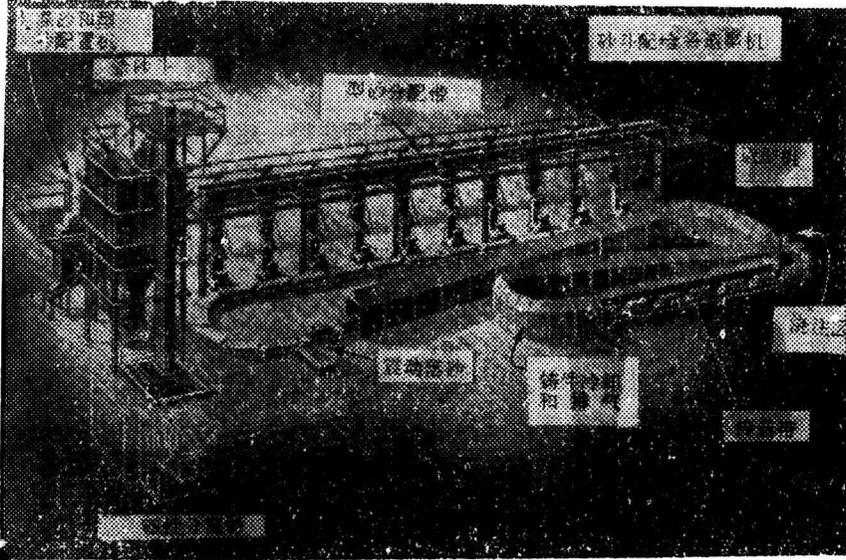


图1—1 现代化铸造车间及其浇注情况

1.1.1 浇注系统

浇注系统是液态合金充填铸件型腔所经过的通道，同时还起挡渣作用，有时还能补缩。因此，它对铸件的质量和合格率有直接的影响。

图 1—2 是普通的浇注系统，为了使挡渣效果较好，则应：

$$F_{直} \geq \sum F_{横} \geq \sum F_{内}$$

$F_{直}$ ——直浇道最小的截面积

$\sum F_{横}$ ——连接于同一直浇道的全部横浇道截面积的总和。

$\sum F_{内}$ ——同一直浇道的全部内浇口截面积的总和。

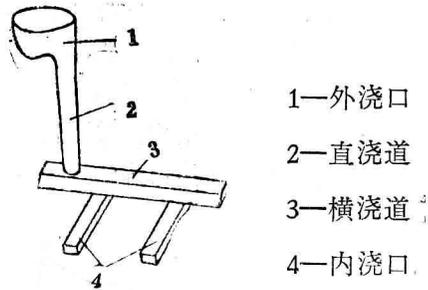


图1—2 浇注系统

这样的浇注系统称为封闭式浇注系统。在浇注过程中，浇注系统能保持充满状态，有利于挡渣，由于浇口内金属液静压力较大，有利于薄壁铸件的填充，多用于铸铁件的浇注。其缺点是内浇口的流速最大，致使型腔内金属液搅动较大，不平稳，不宜用于易氧化的合金铸件。

如果 $F_{直} < \sum F_{横} < \sum F_{内}$

就称开放式浇注系统。在浇注过程中内浇口流速最小，充型平稳，常用于易氧化的合金，如铝、镁及其合金等。缺点是浇口内压力较低，易卷入气体，也不利于挡渣，这时一般多采用底注式，或在外浇口采取其他挡渣措施。

另一种情况叫封闭开放式即

$$F_{直} > \sum F_{横} < \sum F_{内}$$

其特点是把控制流量的最小截面置于横浇道上，此类浇口挡渣效果好，兼有封闭式和开放式的优点，但结构较复杂，必须做一套浇口模样，在机器造型成批生产中多采用。

1.1.1.1 顶注式浇口

按金属液的引注位置，浇口可分为顶注式，底注式和中注式等几种。

图1—3是普通顶注式浇口，其优点是能顺利地充满薄壁铸件，有利于铸件自下而上顺序凝固，补缩作用好，缺点是金属液从型腔的最高处落下，冲击、激溅大，易造成砂眼、铁豆等缺陷，金属液的氧化也较严重，故常用于薄壁、高度不大，结构不太复杂的中小铸件。

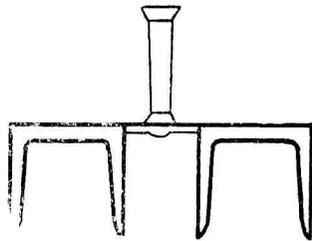


图1—3 顶注式浇口

顶注式浇口常用的还有：

压边浇口 最早用在有色金属、可锻铸铁和铸钢小件，现在一些厚实的铸铁件也采用。一般压边浇口的截面积较大，如同一个冒口，但它与铸件只有一条狭小的缝相连，如图1—4所示。压边浇口相当于浇口通过冒口引注，这种浇口优点很多，它是通过一狭缝注入，平缓地逐层充满型腔，顺序凝固，补缩效果好；由于压边缝隙窄，挡渣效果也好；它有普通顶注式浇口的优点，又避免了充型不平稳的缺点；它结构简单，造型清理都很方便，且无需再设置冒口，也节约了液态合金，尤其适用一个压边浇口浇注多个铸件。

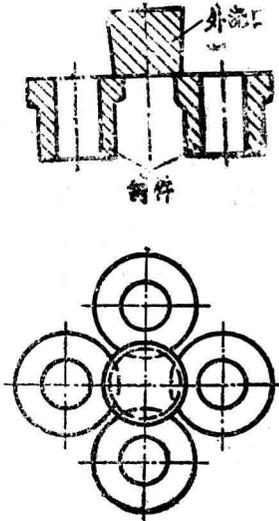


图1—4 压边浇口

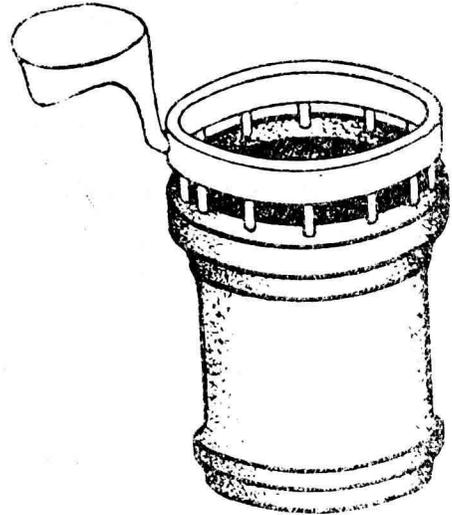


图1—5 雨淋式浇口

雨淋式浇口 浇注时液态合金先进入位于铸件上方的雨淋环(相当于截面较大的横浇道，如图1—5所示)，然后通过开在其底部的、分散的、数量较多直径较小的雨淋孔，直接地连续不断地落入铸件型腔。这种浇口的优点是：金属液逐渐填充型腔，高温的金属液始终在上面，加强了铸件由下向上顺序凝固，补缩良好。只要铸件顶面设有冒口，就能获得较致密的铸件。如在铸件下半部配合冷铁，还能消除轴向缩松；具有封闭式浇注系统的优点，挡渣效果好；从雨淋浇口落入型腔的多股细流，冲击较小，既能使液面活跃，减少激溅，又能使渣上浮到冒口中去；缩短了金属液流动的路程，可防止冷隔和浇不足；避免了大量金属液集中在某处引入，使局部过热而引起该处铸件出现疏松、裂纹或粘砂等缺陷。

1.1.1.2 底注式浇口

其特点是内浇口位于铸件底部，如图1—6所示。充型时内浇口处于被淹没状态，金属流

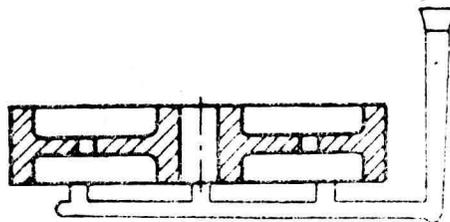


图1—6 大型齿轮底注式浇口

动平稳，不易氧化，无激溅，不易冲砂。其缺点是铸件高度较大时，不利于顶部冒口的补缩，不利于薄壁结构复杂件。为了避免内浇口处局部过热或冲砂，可采用多个内浇口，沿型壁切线引入，如图 1—7 所示。

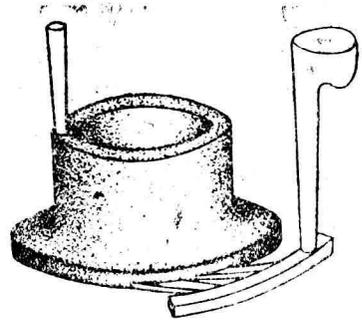


图1—7 切线引入内浇口

牛角式浇口(图1—8)、反雨淋式浇口(图 1—9)，是另一种形式的底注式浇口。当铸件处于下箱，而又不宜于顶注，外缘质量要求较高不宜于开浇口时，可采用牛角浇口，造型时

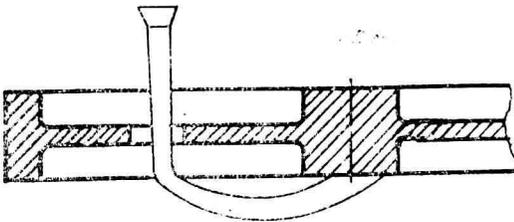


图1—8 牛角式浇口

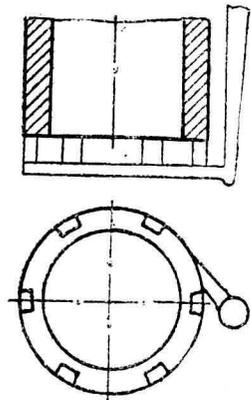


图1—9 反雨淋式浇口

通常是顺着圆弧方向抽出牛角浇口模样。反雨淋式浇口直浇道直接引到铸件底部，通过一环形横浇道(雨淋环)和均匀分布的内浇口往上返，充填型腔。这种浇口的充型平稳，并能克服砂型局部过热的缺点，四周铸造质量均匀。多用于易氧化合金的铸件。

1.1.1.3 中注式浇口

引注位置介于顶注和底注之间，如图 1—10 所示。其优缺点介于顶注和底注之间。许多铸件由于结构形状原因，分型面需要设在中间，因此中注式应用很普遍。

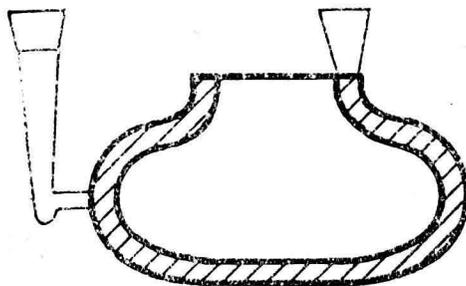


图1—10 中注式浇口

1.1.2 铸造工艺图的绘制

铸造生产的第一步是根据零件结构特点、技术要求，生产批量及生产条件等，确定铸造工艺，并绘制铸造工艺图，其内容包括：铸件的浇注位置，分型面，型芯的数量、形状、尺寸及固定方法，机械加工余量，拔模斜度和收缩率，浇口、冒口、冷铁的尺寸和位置，合金牌号，初加工基准的位置，毛坯的检验级别以及其他技术要求等。图 1—11 中 *a* 是零件图，*b* 是铸造工艺图，*c* 是铸件图。

为了绘制铸造工艺图，必须先对铸件进行工艺分析，确定其浇注位置，进行分型面选

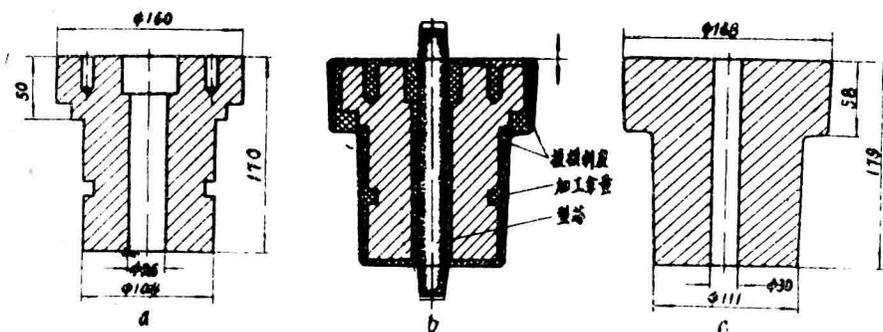


图1—11 衬套的零件图和铸造工艺图

择，并在此基础上确定铸件的主要工艺参数，进行浇冒口设计等。

1.1.2.1. 浇注位置选定原则

铸件浇注位置是指浇注时铸件在型中所处的方位，这个位置选择是否正确，对铸件质量影响很大，选择浇注位置时应考虑下列原则：

a) 铸件的重要加工面或主要工作面应朝下。因为铸件上表面的缺陷（如砂眼、气孔、夹渣等）通常比下面多，组织也不如下面致密。如果这些平面难以做到朝下，则应尽量使其位于侧面。当铸件有数个重要加工面时，则应将较大的面朝下，并对朝上的表面采用加大加工余量的办法来保证铸件质量。图 1—12 是车床床身的浇注位置方案。

b) 为了防止铸件上大面积薄壁部分产生浇不足或冷隔缺陷，应尽量将大面积的薄壁部分放在铸型的下部或置于垂直、倾斜位置，这对于流动性差的合金尤为重要。图 1—13 为油盘类铸件的浇注方案，因下面金属液的压力比上部大得多，易于填满铸型。

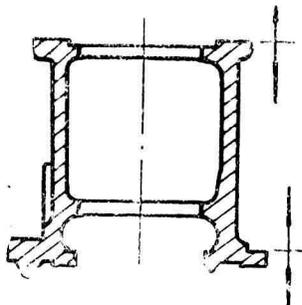


图1—12 床身浇注位置



图1—13 薄件浇注位置

c)应尽量减少型芯数量, 便于型芯的固定和排气, 图 1—14 为机床底座, 如按 a 方案, 需要一个大型芯, 增加了制模、制芯、烘干及合箱工作量, 铸件成本较高。若用 b 方案, 空腔可由自带型芯形成, 简化了造型工艺。

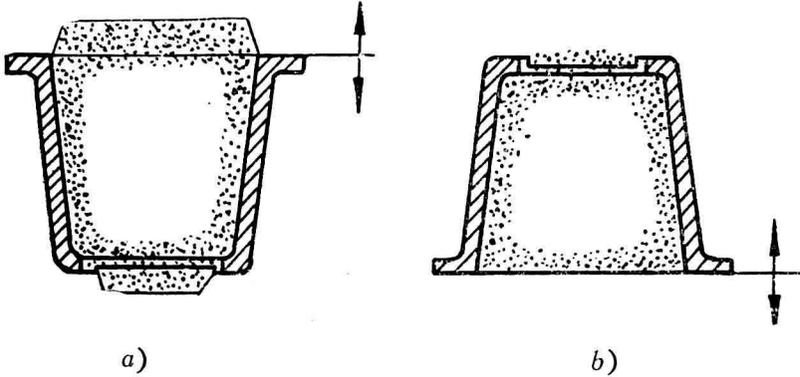


图 1—14 机床底座的两种浇注位置方案

1.1.2.2 铸型分型面选择原则

铸件分型面的选择也是铸造工艺是否合理的重要关键之一。如果选择不当, 铸件质量难以保证, 并使制模、造型、制芯、合箱甚至切削加工等工序复杂化。因此分型面的选择要在保证铸件质量的前提下, 尽量简化工艺, 节省人力物力。根据实践经验, 分型面的选择应考虑下列原则:

a)使铸件的分型面最少, 因为多一个分型面, 铸型就多增加一些误差, 使铸件的精度降低。图 1—15 是一个绳轮的分型面, 在大批生产时, 采用图中的环状型芯, 则可将两个分型面减为一个分型面。

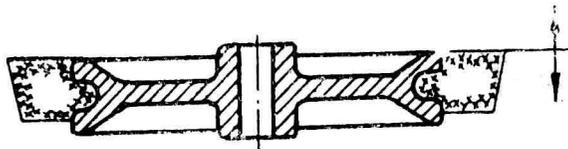


图 1—15 绳轮铸件的分型面

必须指出, 实际选定分型面时, 要从具体情况出发, 对某些大而复杂或具有特殊要求的铸件, 有时采用两个以上的分型面, 反而有利于保证铸件质量和简化工艺。

b)应尽量使型芯和活块的数量少, 以简化制模、造型、合箱等工艺。(参看 1.1.2.4 综合工艺分析举例)。

c)尽量使铸件全部或大部放在同一砂箱内, 这样易于保证铸件精度。若铸件的加工面多, 也应尽量使其加工基准面与大部分加工面在同一砂箱内。图 1—16 为一铸件的两种分型方案, 由于其顶部是加工基准面, 所以用方案 II 时, 稍有错箱, 对铸件质量就有很大影响。方案 I 使基准面与加工面在同一砂箱内, 其铸件精度易于保证, 是大批生产的合理方案。但是在单件、小批生产条件下, 由于铸件的尺寸偏差在一定范围内还可用划线工序来纠正, 而它少一个型芯, 因此方案 II 也可采用。

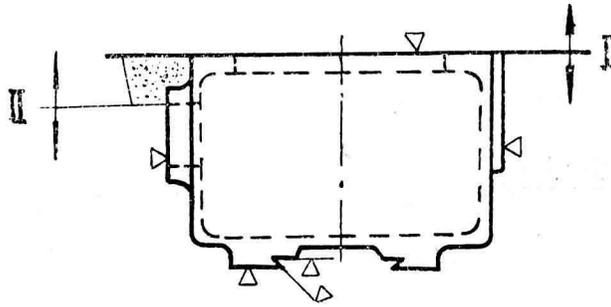


图1—16 床身铸件

d) 尽量使型腔及主要型芯位于下箱，而便于造型、下芯、合箱及检验铸件壁厚。但下箱型腔也不宜过深，并力求避免使用吊芯和大的吊砂。

图1—17表示机床立柱的两个分型方案。方案I和II都便于下芯时检查铸件壁厚，但方案II的型腔及型芯大部分位于下箱，上箱型腔浅，这样可降低上箱高度，有利于起模及翻箱操作，因此方案II较合理。

e) 分型面尽量采用平直面，以简化模具制造及造型工艺。图1—18为摇臂铸件按上图中所示的分型面为平面，可采用分模造型。如果采用俯视图所示的弯曲分型面，则须采用挖砂或假箱造型，而在大批生产时，也使模板的制造成本增加。

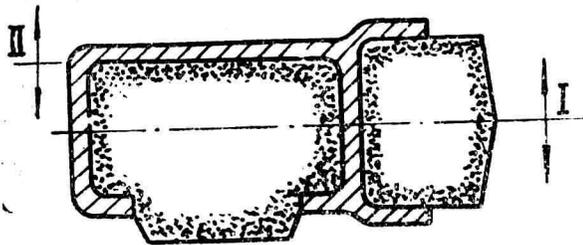


图1—17 机床立柱

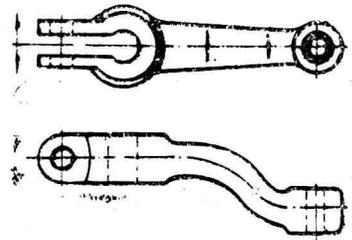


图1—18 摇臂的分型面

上述诸原则，对某一具体铸件来说，往往彼此矛盾，难以全面遵循符合。因此，在确定浇注方位和分型面时，要全面考虑，注意抓住主要矛盾，至于次要矛盾则可从工艺上设法解决。

1.1.2.3 工艺参数的确定

在铸造方案确定以后，还须选择下列工艺参数：

a) 机械加工余量 在零件的装配面和其他要求尺寸精确及表面光洁度较高的面上，为了消除铸造时的变形、尺寸偏差及表面粗糙等而加厚的一层金属，这层金属将在机械加工时被切除。加工余量的大小与合金种类、铸件尺寸、生产批量、加工面与基准面间的距离、铸造方法、加工面在浇注时的位置和光洁度的要求等有关。铸铁件表面较平整，加工余量较小；铸钢件表面不平，加工余量应较大。有色金属铸件，表面较平、材料又较贵，故加工余量比铸铁还小。大批量生产时，工艺装备完整，故加工余量较小；而单件小批生产时，因手工造型

误差大，加工余量也应增大。铸件浇注时的侧面和下面，因质量较好，其加工余量可较小，而上面则应大一些。

铸件上待加工的小孔、小凹槽及小台阶等，通常不铸出，直接经机械加工完成反而经济合算。表 1—1 是铝合金铸件的机械加工余量。

表 1—1 铝合金铸件机械加工余量

铸 件 最 大 尺 寸 mm	浇 注 时 表 面 位 置	铸 件 最 大 宽 度									
		≤75		76~150		151~250		251~750		>750	
		表 面 机 械 加 工 要 求 质 量									
		Δ ₃	Δ ₄ —Δ ₉	Δ ₃	Δ ₄ —Δ ₉	Δ ₃	Δ ₄ —Δ ₉	Δ ₃	Δ ₄ —Δ ₉	Δ ₃	Δ ₄ —Δ ₉
≤75	顶 面	3	4								
	内 侧	2.5	3								
	底面、外侧	2	2.5								
76—150	顶 面	4	4.5	4	4.5						
	内 侧	3	3.5	3	3.5						
	底面、外侧	2.5	3	2.5	3						
150—250	顶 面	4	5	4	5	4	5				
	内 侧	3.5	4	3.5	4	3.5	4				
	底面、外侧	3	3.5	3	3.5	3	3.5				
251—500	顶 面	5	6	5	6	6	7	6	7		
	内 侧	4	4.5	4	4.5	4.5	5	4.5	5		
	底面、外侧	3.5	4	3.5	4	4	4.5	4	4.5		
501—1000	顶 面	6	7	6	7	7	7.5	7.5	8	7.5	9
	内 侧	4.5	5	4.5	5	5	5.5	5.5	6	5.5	6.5
	底面、外侧	4	4.5	4	4.5	4.5	5	5	5.5	5	6

b)收缩率 由于合金的线收缩，铸件冷却后要比铸型型腔的尺寸小，为了保证铸件的尺寸，制造模型时必须放大尺寸。因不同合金的收缩率不同，故制造模型时应采用不同合金的“缩尺”，通常灰口铸铁的收缩率约为 0.7—1.0%，铸钢约为 1.5~2.0%，有色合金约为 1.0~1.5%。

c)拔模斜度 为了使模型（或型芯）易于从铸型（或芯盒）中取出，凡垂直于分型面的壁，在制造模型时必须保持一定的倾斜度，此倾斜度称为拔模斜度或铸造斜度。

拔模斜度的大小取决于垂直壁的高度、造型方法、模型材料及其表面光洁度等，通常为 15'—3°。垂直壁愈高，其斜度愈小；金属模比木模的斜度小；机器造型比手工造型为小。铸件内壁应比外壁斜度大，一般为 3°—10°。

d)型芯头 在模型上有型芯的地方留出突出的部分称为型芯头,其作用是便于固定型芯。为了使型芯安置在铸型里能有较好的稳定性,要把垂直位置的下箱型芯头作成较小的倾斜度和较大的高度,而上箱型芯头则比下箱型芯头高度小、斜度大(如图1—19)。以便合箱时型芯容易对准中心。

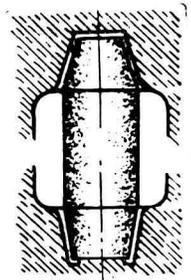
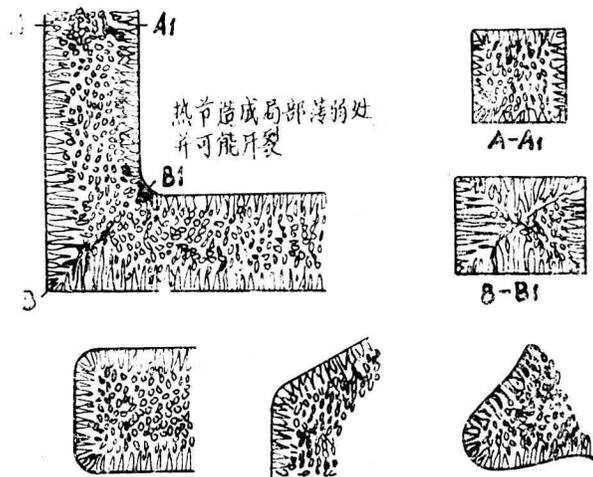


图1—19 垂直型芯头

在型芯头与铸型型芯座之间留1~4 mm 间隙,以便于铸型的装配。

e)铸造圆角 模型壁的相交平面或表面所形成的交角,都要作成圆形的,即铸造圆角。这是为了防止金属结晶方向所造成的铸件机械性能降低,防止散热不均所产生的裂纹、粘砂等缺陷,以及造型时不容易损坏铸型。图1—20表明无圆角和有圆角的结晶情况。圆角的半径约为相连接两壁厚之和的1/4。



不同形状铸件的柱状组织,说明圆角的优点

图1—20 有无铸造圆角的结晶情况

1.1.2.4 综合工艺分析举例

以C6140车床进给箱体为例(图1—21),进行综合工艺分析。

a)浇注位置选择 可有两种方案:

方案甲:基准面D朝下、B面朝上(图1—22)。其优点是铸件的薄壁处在铸型下面,金属容易充满铸型;同时,基准面朝下,质量易于保证。主要缺点是型腔型芯的下芯头小,型芯稳定性差,容易产生偏差。

方案乙:基准面D朝上,B朝下。克服了甲方案的缺点,且沿轴孔中心线分型时,铸件大部分置于下箱,造型和下芯方便。但是基准面朝上,质量难保证。

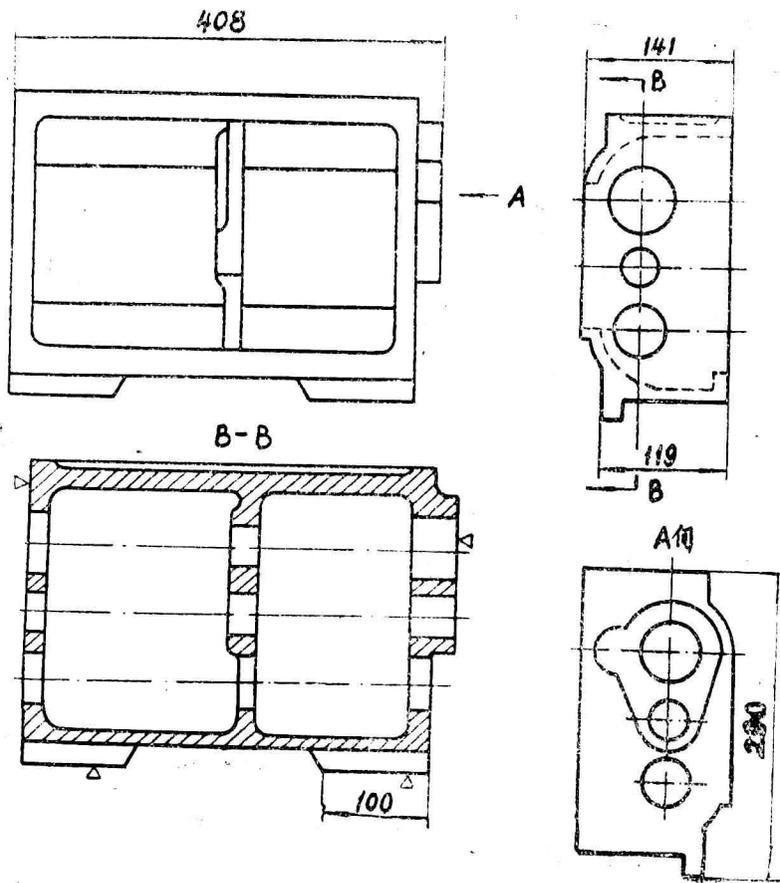


图 1—21 进给箱体零件图

b) 分型面选择 有图 1—22 中的三种方案：

方案 I：分型面在轴孔中心线上，凸台 A 用活块或外部型芯，凹槽 C 用外部型芯制出。优点是便于直接铸出轴孔，下芯操作方便，型芯稳定性好。但基准面 D 朝上，且型芯数量较多。

方案 II：优点是铸件大部分位于下箱，凸台 A 不需活块和型芯，但凸台 E 必须采用活块（或型芯），且轴孔难以直接铸出。

方案 III：优点是铸件全部在下箱，且基准面 D 的质量能够保证。但是凸台 E 和 A 都需采用活块，轴孔也难直接铸出，同时，内腔型芯上大下小，稳定性差。

c) 综合分析上述浇注位置及分型面选择的不同方案，虽然各有优缺点，但结合具体生产条件，深入分析，仍可找出最佳方案。

大批量生产时，如采用模板进行机器造型，要尽量避免活块，上箱不要过高，以便适应顶箱起模要求。同时，为了减少切削加工工作量，轴孔最好铸出。显然，机器造型时，采用分型方案 I 是合理的。为了克服基准面朝上的缺点，可加大 D 面的加工余量。

单件、小批生产时，由于采用手工造型，可以采用活块，所以要尽量减少型芯数量，以降低制模制芯的工时。同时，手工造型铸件尺寸偏差大，为防止废品，轴孔可不必铸出。因