

機 械 工程師 手冊

(下 冊)

中國機械工程學會編行

版權所有
不准翻印

機械工程師手冊

(上中下冊)
(不分售)

特價 新台幣柒佰伍拾元

編著者：機械工程師手冊編輯委員會

發行者：中國機械工程學會

臺北市松江路204巷44號

總經銷：科技圖書股份有限公司

臺北市復興南路一段360號7樓之3

電話：7056787 • 7073230

郵政劃撥帳號 15697

中華民國六十六年三月初版

中華民國六十八年一月二版

中華民國六十九年八月三版

中華民國七十一年五月四版

機械工程師手冊

下冊

總目錄

頁

第十八篇 機械製造

| | | |
|-----|------------|--------|
| 第一章 | 鑄造 | 18— 1 |
| 第二章 | 鍛造 | 18— 82 |
| 第三章 | 機械加工 | 18—121 |
| 第四章 | 粉末冶金 | 18—237 |

第十九篇 工具機

| | | |
|------|---------------|--------|
| 第一章 | 總論 | 19— 1 |
| 第二章 | 車床 | 19— 25 |
| 第三章 | 鑽床 | 19— 62 |
| 第四章 | 搪床 | 19— 81 |
| 第五章 | 銑床 | 19— 92 |
| 第六章 | 牛頭刨床 | 19—119 |
| 第七章 | 龍門刨床 | 19—129 |
| 第八章 | 插床 | 19—136 |
| 第九章 | 拉床 | 19—141 |
| 第十章 | 磨床 | 19—148 |
| 第十一章 | 搪磨床 | 19—177 |
| 第十二章 | 研磨床 | 19—182 |
| 第十三章 | 超光製機 | 19—185 |
| 第十四章 | 切齒機 | 19—187 |
| 第十五章 | 齒輪剃刨機 | 19—198 |
| 第十六章 | 切削液與輪磨液 | 19—200 |
| 第十七章 | 工具機之自動化 | 19—215 |

| | |
|----------------------|--------|
| 第十八章 工具機之保養與管理 | 19—222 |
| 第十九章 工具機之潤滑 | 19—227 |
| 第二十章 工具機之檢查與試驗 | 19—230 |
| 第二十一章 工具機之安裝 | 19—221 |
| 第二十二章 工廠衛生與安全 | 19—235 |

第二十篇 檢校工具

| | |
|----------------|--------|
| 第一章 公差配合 | 20— 1 |
| 第二章 量度工具 | 20— 59 |
| 第三章 長度測量 | 20— 64 |
| 第四章 角度測量 | 20—107 |
| 第五章 硬度試驗 | 20—126 |
| 第六章 重量測定 | 20—142 |
| 第七章 極限量規 | 20—156 |
| 第八章 其他測量 | 20—125 |

第二十一篇 起重與運輸設備

| | |
|-----------------------|--------|
| 第一章 搬運機械及起重機之分類 | 21— 1 |
| 第二章 起重機械 | 21— 6 |
| 第三章 起重機 | 21— 40 |
| 第四章 起重機之規格與設計 | 21— 67 |
| 第五章 輸送機械 | 21— 80 |

第二十二篇 運輸機械

| | |
|--------------------|--------|
| 第一章 鐵路運輸機械工程 | 22— 1 |
| 第二章 汽車 | 22—103 |
| 第三章 輪機工程 | 22—158 |

第二十三篇 熔接工程

| | |
|----------------|--------|
| 第一章 緒言 | 23— 1 |
| 第二章 硬焊 | 23— 2 |
| 第三章 電阻熔接 | 23— 14 |
| 第四章 電弧熔接 | 23— 27 |

總 目 錄

| | |
|-------------------|--------|
| 第五章 氣焊及切割 | 23— 44 |
| 第六章 熔接成果之檢驗 | 23— 54 |

第二十四篇 金屬防蝕處理

| | |
|------------------------|--------|
| 第一章 概論 | 24— 1 |
| 第二章 腐蝕作用之性質 | 24— 4 |
| 第三章 腐蝕作用之形態 | 24— 13 |
| 第四章 主要結構用金屬之腐蝕作用 | 24— 22 |
| 第五章 金屬防蝕處理 | 24— 37 |

第二十五篇 儀器測量及自動控制器

| | |
|-----------------|--------|
| 第一章 儀器測量 | 25— 1 |
| 第二章 自動控制器 | 25— 47 |

第二十六篇 電工學

| | |
|-------------------|--------|
| 第一章� 單位 | 26— 1 |
| 第二章� 導體與電阻 | 26— 8 |
| 第三章� 直流電路 | 26— 18 |
| 第四章� 磁與磁路 | 26— 25 |
| 第五章� 電磁感應 | 26— 31 |
| 第六章� 電感 | 26— 36 |
| 第七章� 交流電路 | 26— 42 |
| 第八章� 電儀表測定 | 26— 47 |
| 第九章� 直流發電機 | 26— 55 |
| 第十章� 直流電動機 | 26— 64 |
| 第十一章� 發電機 | 26— 72 |
| 第十二章� 變電機 | 26— 76 |
| 第十三章� 交流電動機 | 26— 87 |
| 第十四章� 同步換流機 | 26—104 |
| 第十五章� 整流器 | 26—108 |
| 第十六章� 開關設備 | 26—116 |
| 第十七章� 控制設備 | 26—128 |
| 第十八章� 輸電 | 26—138 |

| | |
|----------------------|--------|
| 第十九章 配電 | 26—148 |
| 第二十章 內部配線 | 26—152 |
| 第二十一章 照明 | 26—161 |
| 第二十二章 電池組 | 26—172 |
| 第二十三章 電組器 | 26—180 |
| 第二十四章 電容器 | 26—182 |
| 第二十五章 電磁鐵 | 26—185 |
| 第二十六章 電子管與無線電訊 | 26—192 |
| 第二十七章 半導體元件及電路 | 26—202 |
| 第二十八章 雷達 | 26—236 |
| 第二十九章 電視 | 26—242 |

第二十七篇 生產管理

| | |
|----------------------|--------|
| 第一章 前言 | 27— 1 |
| 第二章 生產系統之設計 | 27— 5 |
| 第三章 生產系統之操作及控制 | 27— 22 |
| 第四章 生產系統之作業關聯 | 27— 53 |

第十八篇

機 械 製 造

目 錄

頁

第一章 鑄 造

| | | |
|-----|---------------------|--------|
| 1•1 | 概論 | 18— 1 |
| 1•2 | 模型設計及製造 | 18— 1 |
| 1•3 | 砂及砂之試驗 | 18— 18 |
| 1•4 | 砂模之製造及其構造 | 18— 37 |
| 1•5 | 鑄件之澆鑄 | 18— 51 |
| 1•6 | 金屬材料之熔化 | 18— 52 |
| 1•7 | 鑄件檢驗 | 18— 64 |
| 1•8 | 鑄件之瑕疪種類及其原因分析 | 18— 66 |
| 1•9 | 非砂模鑄造方法 | 18— 69 |

第二章 鍛 造

| | | |
|-----|------------------|---------|
| 2•1 | 概論 | 18— 82 |
| 2•2 | 鍛造之意義 | 18— 82 |
| 2•3 | 鍛件加熱 | 18— 96 |
| 2•4 | 手工鍛造 | 18— 100 |
| 2•5 | 鍛造機械 | 18— 102 |
| 2•6 | 鍛造模 | 18— 106 |
| 2•7 | 設計鍛件時應注意事項 | 18— 114 |
| 2•8 | 鍛件之清潔 | 18— 116 |
| 2•9 | 鍛件之檢驗 | 18— 118 |

第三章 機械加工

| | | |
|-----|-----------------|---------|
| 3•1 | 概論 | 18— 121 |
| 3•2 | 切削施工之基本理論 | 18— 122 |

| | | |
|------|------------|--------|
| 3•3 | 金屬切削劑 | 18—123 |
| 3•4 | 切削工具 | 18—125 |
| 3•5 | 加工裕度及公差 | 18—127 |
| 3•6 | 車床工作法 | 18—131 |
| 3•7 | 龍門刨床工作法 | 18—153 |
| 3•8 | 牛頭刨床及揀床工作法 | 18—158 |
| 3•9 | 銑床工作法 | 18—164 |
| 3•10 | 齒輪銑製法 | 18—174 |
| 3•11 | 鑽孔及揀孔 | 18—203 |
| 3•12 | 磨料及磨床 | 18—217 |
| 3•13 | 拉床工作法 | 18—226 |
| 3•14 | 特殊加工法 | 18—230 |

第四章 粉末冶金

| | | |
|-----|----------|--------|
| 4•1 | 概論 | 18—237 |
| 4•2 | 金屬粉末之製造 | 18—237 |
| 4•3 | 金屬粉末之特性 | 18—238 |
| 4•4 | 造形 | 18—239 |
| 4•5 | 燒結 | 18—241 |
| 4•6 | 熱壓 | 18—242 |
| 4•7 | 最後處理 | 18—243 |
| 4•8 | 粉末冶金製品舉例 | 18—243 |

第十八篇 機 械 製 造

龔 肇 鑄

第一章 鑄 造

1·1 概 論

所謂鑄造，係以熔融之金屬材料（鐵金屬或非鐵金屬）在一定的溫度範圍及其他適宜之條件下，澆鑄於特製之模中，待冷凝後，自模中取出，即得所要求之鑄件。自模中取出後，可能將模破壞無法再用；亦可能維持原模之良好情況以備再加利用。本章所述內容，包括使用各種鑄造方式之過程，所用設備、材料及其技術。整件機器或設備，係由多個零件所構成，而鑄件又為零件毛坯主要來源，其品質自應力求完善。有時某一鑄件經檢驗後發現瑕疵，如該件經焊接或其他機械方法補救後，並不至損失機器性能，則該件仍可使用。一個良好設計的鑄件，必須形狀簡單，易於製造模型及鑄模，澆鑄方便而無溶融液阻塞情形，切面厚薄儘量均勻，避免使用尖角，減少內應力之產生，儘少使用砂心，如必須使用時亦以最簡單為宜以減低製造砂模之困難等。總之，一個良好鑄件的設計，在一定生產的條件下，以提高品質降低成本為原則。故一位良好的工程師，對於鑄造施工生產情形及其有關技術，應有相當經驗。

1·2 模型設計及製造

所謂模型，係指根據鑄件設計，製成其相當的模型。此模型在砂箱內以模砂製成砂模，然後以熔融金屬澆鑄成鑄件。此種模型，大都用木材製造，因其重量輕，強度高，易於施工也。如生產量大，尺碼精確度要求高，切面細薄，則木材不能勝任，必須以金屬材料代替之。木質模型之設計，自然以鑄件設計為根據，但在構造上應以經濟、簡單、易於製造、易於操作及結構強度高為原則。澆口、冒口、砂心之安裝及砂心盒之構造等，皆應事先加以周詳計劃。模型製造完成後

，應先經過試鑄階段。試鑄品之品質應加以檢驗，經逐步試驗改良合於理想後，始能送往鑄造工廠，此一階段往往需時甚久。製造模型應考慮金屬材料之收縮及加工面的尺碼加放，易於脫模用之必要拔削（draft），厚薄不同切面之連結處應逐漸改變其尺碼避免突然變更。由於金屬結晶方向的關係，所有尖角應改為圓角，減低鑄件之內應力。砂模構造的原則，要在能使當熔體澆鑄時所產生之氣體可急速逸出。有時鑄件為長條形，而其上下兩面之厚度大有差別，如車床本體，龍門刨床之底座或其類似之形狀等。熔融金屬澆鑄於砂模後，各部冷卻凝固速度不一致，收縮情形也有差別，故該鑄件本能的會有彎曲現象。此種情形在製模時應預先加以校正。又如鑄件之某一部份係一長條形，而其兩端各連結較厚之切面體，例如飛輪上之肋條（rib）係連結輪轂及外輪緣之用，後二者皆為厚斷面部份。如肋條為直形，則甚易因收縮而斷裂，如將肋條改為彎曲形，則收縮時有自動調整功用而不致斷裂。

a. 模型用木材及其處理 木材費用在整個模型之成本中所佔成份極小，故在木材使用方面應採較為合用之材料，而不必過度顧及其價格。適用於模型製造之木材，須具有：適當硬度以耐磨損，適當強度以承受製造砂模時因錘擊所產生之應力，或使用不經心時而起之破裂。比重不宜太大徒增移動取模之困難。硬實不宜太高以減少製模之困難。木紋要細密平直而無斑節、不變形，雖經長期使用仍能維持其原來形狀及尺碼。合於上列條件之木材有：柚木、柳安木、白銀松、杉木、桂木、檜木、桃花心木、櫻木、胡桃木、櫟木、楓木等。

由於樹木之生長過程其心部材料較邊部者為早，其含水量亦異。邊材含水量較心材為多，故乾燥後收縮亦不平均，即邊材收縮大而心材收縮小。木材自原木切鋸後所成之塊狀或板狀不外有下列三種如圖1•1所示：(a)為平紋材，(b)為直紋材，(c)為斜紋材。上行各圖為鋸截後，未經乾燥變形前之形狀，下行為既經乾燥變形之情形。

木材之變形係由於水份失去，纖維因乾燥而收縮。故在製模之前先加以自然

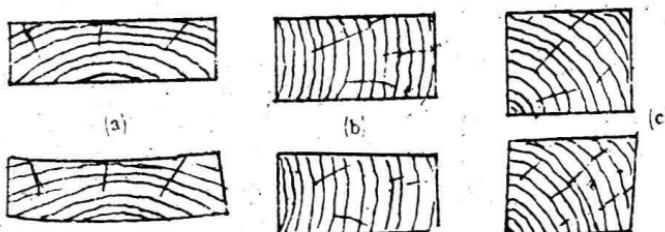


圖 1•1

的或人工的乾燥，使其含水量達到其安定含水量（此含量視木材種類之不同而異，普通大都在 10~15% 範圍內），而後再用於製模，即不致有更進一步變形。木材自然乾燥法 (natural seasoning) 係將鋸妥之木材交叉疊置於露天中，其上覆以棚頂，以免直接受日晒或雨淋。木堆中通風容易，可將水份蒸發至安定水份量為止，所須時間普通大都為五六個月之久，視材料之厚薄、性質、及氣候而定。人工乾燥法，又可分為下列數種：(a) 浸材法，係將木材浸入清水中，將木材中之樹液除去，然後乾燥之，因無樹液，故亦可防蟲。(b) 煮材法，係以沸水煮之，樹液極易除去，然後再行乾燥。(c) 蒸材法，係於密閉室中以蒸汽蒸之，其效果大致與煮材法相同。(d) 烘材法，係用含有相當濕度之熱空氣在木材外表循環吹烘，此法係在特建之烘爐中行之。

木材經乾燥及作成模型之後，為避免更進一步自空氣中重新吸收水份而變形起見，製成之模型表面上應塗以油漆（洋乾漆或亮光漆）以隔絕與空氣中水份接觸之機會。現代鑄工廠中為便於模型之保管及參考起見，模型製成後，即行着色，並以不同顏色，代表該鑄件在該處之特殊意義。一般規定如下：

黑色——鑄件面保持清潔不需加工。

紅色——鑄件面需加工。

黃色——砂心頭或散塊砂心 (loose core) 頭。

黃色底上有紅色條帶——散塊 (loose piece) 在模型上之裝座 (seat) 面。

黃色底上有黑色條帶——檔塊 (stopoff) 表面用之。

模型斷面較厚部份，所用木材為兩塊或兩塊以上較薄之片膠合之。此舉不但可防止木材的變形，並可增加其強度，圖 1•2 示其膠合法。每單塊之厚度及長度視模型之尺寸而定，膠合用膠必須為防水膠，否則用濕砂製模，將吸收砂中之水份，以致鬆脫。模型斷面薄且面積甚大者，單層木材無論在強度及變形兩者而言皆不適用。宜使用適當厚度之優級防水層板。不同品級、厚度、層數及是否防水等規範之層板，可由市面上購得之。

b. 模型構成之基本要素 無論模型之構造如何，製模時有數個基本原則，必須為製模所共同遵守，茲分述如下：

① 拔削 (draft) 模型上與起模方向平行之面，應有適當之傾斜，使其易於脫模，因其一經提出少許，模型與砂模之間即產生空隙，否則砂模即易於損壞。如模型係用金屬製造，其表面可製成較為光滑平整，與模砂之摩擦亦小，

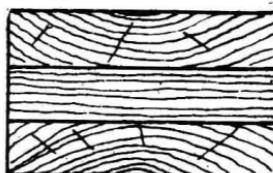


圖 1•2

故拔削度可較小。模型內面之傾斜度較外面為大。小件者較大件者為大。一般的拔削約為 $\frac{1}{16}$ " 每呎 (0.58%)，但最多不超過 1 度 (1.745%)。

(2) 收縮加放 (shrinkage allowance) 金屬材料由注入模型中之液態經冷卻後變為固體，其尺碼有一定的收縮。收縮率以每單位長度收縮之長度為單位。例如每呎 (公尺) 收縮若干吋 (公分)。收縮之大小視金屬材料及模型之構造而異。模型之形狀複雜時，鑄件之某一部份可能受砂模之阻礙，其收縮亦受相當程度之限制。製模時，該處之收縮加放可略為減少，其量之多寡由製模者之經驗而定。永久式金屬模型之製造，係先作成木模，經砂模鑄造後，再加工為金屬模型。似此，在最初製造木模時，應將此兩次的收縮一併計算在內。例如目的在鑄鋁合金，但所用之金屬模為銅合金所製，故在最初製造鑄銅模所用之木模時，應將銅鋁二者之收縮一併計算在內，其餘以此類推。可鍛鑄鐵鑄件之製造，第一步係鑄成白口鐵 (white cast iron)，再加熱處理而成者。白口鐵之收縮，約為每呎 $\frac{1}{4}$ 吋。但經熱處理後，石墨由固定型炭而分離後，尺碼又再膨脹，每呎約為 $\frac{1}{8}$ 吋。縮脹相抵，每呎之總收縮率約為 $\frac{1}{8}$ 吋。球炭鑄鐵 (nodular cast iron) 之收縮率，視炭在凝固時石墨化 (graphitization) 之程度而異，普通約為每呎 $\frac{1}{8}$ 至 $\frac{1}{4}$ 吋。製模者所用之尺，較普通標準尺為長。此種尺係將收縮加放長度，一併計算在內，故名之為縮尺 (shrinkage rule)。應用於不同金屬材料之各種縮尺，在一般五金店中皆可買到。表 1•1 係根據美國鑄造學會所公佈之資料，以資參考。

(3) 施工加放 (finish allowance) 完成後之鑄件，其某一部份表面如須加以施工，於製造模型時，應預將該處尺碼加放。加放之多寡視機械施工方法、金屬性質、機件形狀、模型在砂模內之位置、鑄造方法、及施工面在鑄件上之位置等而異。例如灰口鑄鐵經鑄造後、其表面常形成一層極硬之白口鐵，為了保護工具刀口，第一刀必須加深，然後再經數次淺刀施工至規定尺寸，似此則施工放大應加多。若某處係加冷塊鑄造，使該處材料硬度加高，或鑄造金屬本身即為極硬之材料，施工時僅能用砂輪研磨，研磨深度甚淺，似此則加放程度，亦必甚小。機件之薄而長者，或其構造在冷卻時極易引起彎曲變形者，加放程度應高。又由於熔融金屬大多較其雜質之比重為大，澆鑄後雜質上浮，砂模下部或在下砂箱之部份，可得較優之品質，該處亦絕少收縮下凹現象，故施工放大不必太高。反之如該面在製砂模時必須放在砂模上部，不但品質可能較差，同時可能有較多的收縮現象，故該面之放大應提高。如放置砂心面為施工面時，往往因砂心的定位略有偏差，而影響鑄件之精度，該處之放大亦應提高。永久性模子可得較精之尺寸，及光平的表面，施工放大可低。表 1•2 係美國鑄造學會規定一般砂模鑄

表 1·1 模型製造用收縮加放

| 鑄造 金屬 | 模 型 尺 寸 | | 砂模構造 型 類 | 切面厚度 | | 收縮率 (即加放率) | |
|------------------|---------|-----------|-------------|------|----|----------------------------|-----------|
| | 英 寸 | 公尺約數 | | 英 寸 | 公厘 | 吋/呎 | 公厘/公尺 |
| 灰 口 鑄 鐵 | 24 以下 | 0.61 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{8}$ | 10.4 |
| | 25—48 | 0.63—1.22 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{10}$ | 8.3 |
| | 48 以上 | 1.22 以上 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{12}$ | 7.0 |
| | 24 以下 | 0.61 以下 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{8}$ | 10.4 |
| | 25—36 | 0.63—0.91 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{10}$ | 8.3 |
| | 36 以上 | 0.91 以上 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{12}$ | 7.0 |
| 鑄 鋼 | 24 以下 | 0.61 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{4}$ | 20.8 |
| | 25—72 | 0.63—1.83 | 敞 開 式 | | | $\frac{3}{16}$ | 15.6 |
| | 72 以上 | 1.83 以上 | 敞 開 式 | | | $\frac{5}{32}$ | 13.0 |
| | 18 以下 | 0.46 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{4}$ | 20.8 |
| | 19—48 | 0.48—1.22 | 有 砂 | 心 | | $\frac{3}{16}$ | 15.6 |
| | 49—66 | 1.24—1.68 | 有 砂 | 心 | | $\frac{5}{32}$ | 13.0 |
| 可 銹 鑄 鐵 | 66 以上 | 1.68 以上 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{8}$ | 10.4 |
| | | | | | | $\frac{1}{16}$ | 14.3 |
| | | | | | | $\frac{3}{32}$ | 13.0 |
| | | | | | | $\frac{5}{64}$ | 12.4 |
| | | | | | | $\frac{9}{128}$ | 11.7 |
| | | | | | | $\frac{1}{8}$ | 10.4 |
| 鋁 合 金 | 48 以下 | 1.22 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{1}{16}$ | 9.1 |
| | 49—72 | 1.24—1.83 | 敞 開 式 | | | $\frac{5}{32}$ | 7.8 |
| | 72 以上 | 1.83 以上 | 敞 開 式 | | | $\frac{3}{64}$ | 6.5 |
| | 24 以下 | 0.61 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{7}{128}$ | 3.9 |
| | 25—48 | 0.63—1.22 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{8}$ | 2.6 |
| | 48 以上 | 1.22 以上 | 有 砂 | 心 | | $\frac{1}{16}$ | |
| 鎂 合 金 | 48 以下 | 1.22 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{11}{24}$ | 14.3 |
| | 48 以上 | 1.22 以上 | 敞 開 式 | | | $\frac{5}{32}$ | 13.0 |
| | 24 以下 | 0.61 以下 | 敞 開 式 | | | $\frac{5}{64}$ | 13.0 |
| | 24 以上 | 0.61 以上 | 有 砂 | 心 | | $\frac{5}{32}—\frac{1}{8}$ | 13.0—10.4 |
| 黃銅 | | | | | | $\frac{3}{16}$ | 15.6 |
| 青銅 | | | | | | $\frac{1}{8}—\frac{1}{4}$ | 10.4—20.8 |

註：可銹鑄鐵所列之收縮率已將因熱處理膨脹之尺碼計入。

表 1.2 鑄件模型施工加放

| 鑄造 金屬 | 模型尺寸 | | 孔內面 | | 表面 | |
|----------------------|--------|-----------|----------------|------|----------------|------|
| | 英 寸 | 公尺約數 | 英 寸 | 公厘約數 | 英 寸 | 公厘約數 |
| 鑄 鐵 | 12 以下 | 0.3 以下 | $\frac{1}{8}$ | 3.2 | $\frac{3}{32}$ | 2.4 |
| | 13—24 | 0.33—0.61 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 | $\frac{1}{8}$ | 3.2 |
| | 25—42 | 0.64—1.07 | $\frac{1}{4}$ | 6.4 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 |
| | 43—60 | 1.09—1.52 | $\frac{5}{16}$ | 7.9 | $\frac{1}{4}$ | 6.4 |
| | 61—80 | 1.55—2.09 | $\frac{3}{8}$ | 9.5 | $\frac{5}{16}$ | 7.9 |
| | 81—120 | 2.29—3.05 | $\frac{7}{16}$ | 11.1 | $\frac{3}{8}$ | 9.5 |
| 鋼 鐵 | 120 以上 | 3.05 以上 | 特別規定 | | 特別規定 | |
| | 12 以下 | 0.3 以下 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 | $\frac{1}{8}$ | 3.2 |
| | 13—24 | 0.33—0.61 | $\frac{1}{4}$ | 6.4 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 |
| | 25—42 | 0.64—1.07 | $\frac{5}{16}$ | 7.9 | $\frac{5}{16}$ | 7.9 |
| | 43—60 | 1.09—1.52 | $\frac{3}{8}$ | 9.5 | $\frac{3}{8}$ | 9.5 |
| | 61—80 | 1.55—2.03 | $\frac{1}{2}$ | 12.7 | $\frac{7}{16}$ | 11.1 |
| | 81—120 | 2.29—3.05 | $\frac{5}{8}$ | 15.9 | $\frac{1}{2}$ | 12.7 |
| 可 銹 鑄 鐵 | 120 以上 | 3.05 以上 | 特別規定 | | 特別規定 | |
| | 6 以下 | 0.15 以下 | $\frac{1}{16}$ | 1.6 | $\frac{1}{16}$ | 1.6 |
| | 6—9 | 0.15—0.23 | $\frac{3}{32}$ | 2.4 | $\frac{1}{16}$ | 1.6 |
| | 9—12 | 0.23—0.30 | $\frac{3}{32}$ | 2.4 | $\frac{3}{32}$ | 2.4 |
| | 12—24 | 0.30—0.61 | $\frac{5}{32}$ | 4.0 | $\frac{1}{8}$ | 3.2 |
| | 24—35 | 0.61—0.89 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 |
| | 36 以上 | 0.91 以上 | 特別規定 | | 特別規定 | |
| 黃銅 青銅 及鋁 合金 | 12 以下 | 0.30 以下 | $\frac{3}{32}$ | 2.4 | $\frac{1}{16}$ | 1.6 |
| | 13—24 | 0.33—0.61 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 | $\frac{1}{8}$ | 3.2 |
| | 25—36 | 0.64—0.91 | $\frac{3}{16}$ | 4.8 | $\frac{5}{32}$ | 4.0 |
| | 36 以上 | 0.91 以上 | 特別規定 | | 特別規定 | |

造之施工加放尺碼。

(4) 圓角 (fillet) 之應用 由於金屬材料之結晶過程，係由外向內，進行方向與表面成垂直。結晶顆粒之大小，視結晶速度而異，冷卻速度愈高，結晶快而細，其強度高。是以在模之設計上，只要受力情況允許，斷面愈薄愈好，

因其結晶快也。兩組結晶遇相遇之處，結晶進行方向在該處受阻而不能繼續。此面上成為斷面，其物理性能自然大為減低，如圖 1•3 上層之 (a)(b) 及 (c) 所示。如將尖角改為圓角，如下層所示，則此一弱點可大為改善。圖 1•4 所示之改良型

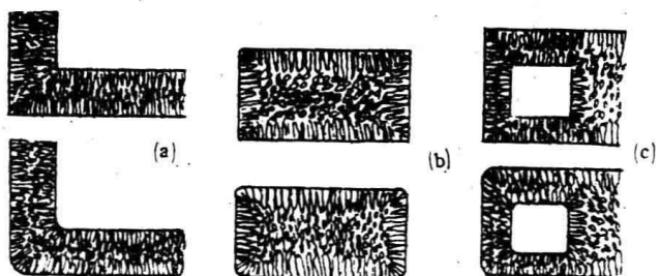
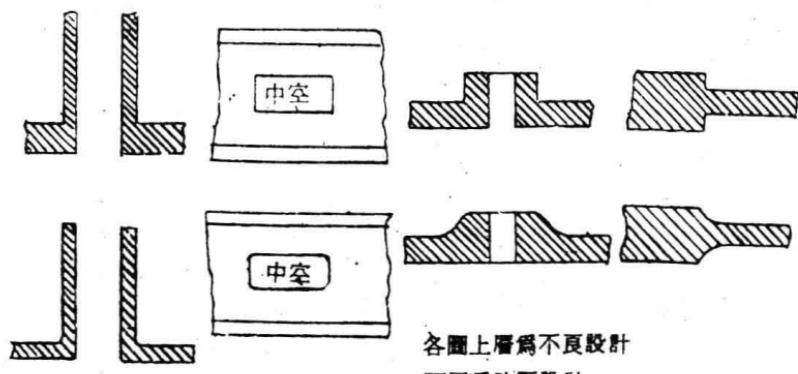


圖 1•3



各圖上層為不良設計
下層為改善設計

圖 1•4

與原設計不良型之比較。圖 1•5 所示之最嚴重之情形，可能因未用圓角而產生收縮缺口現象。退一步言，鑄件於鑄造完成後，未用圓角之處，雖不致立即龜裂，但可使用圓角處能存有相當的內應力。此處如再承受某一程度的外力，可能即行破裂。

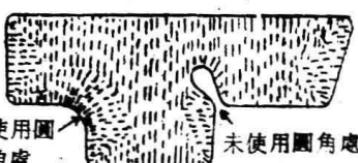


圖 1•5

(5) 機型分界面 (pattern parting) 機型在模砂及砂箱中製成砂塊，再由砂中將機型抽出，始成中空之澆鑄模穴。是以砂箱至少應由兩層組成之。

即上砂箱 (cope) 及下砂箱 (drag)，必要時可用三層或三層以上組成之。模型構造爲了便於脫模起見，亦須作成兩層或兩層以上，配合砂箱分界，以便分層自砂箱中抽出。模型之分界面儘可能使之成爲平面，但必要時可視模型之形狀，作成適當之凸凹或彎曲。分界面之決定不但與模型之外形有關，同時視該模型擬在模中放置之位置如何，直立、平放或有某一斜度而定。製造模型之原則，無論其放置之位置如何，分界面之決定如何，但在分界面之兩側，必須有拔削。爲了固定分裂模型之相對的位置，免於因製砂模時而相互移動，分界面上，須使用活定位銷 (dowel)。定位銷緊插在模型之一的分界面上，在其對面之另一塊模型面相對位置處也鑽一孔，可使定位銷鬆鬆插入。

⑥ 砂心及砂心頭 (core and core print) 鑄件如爲中空之管狀物，活門機件某一部份必須中空以備裝另一機件，或發動機主體之水冷流道等，於裝配砂模時應將預先作成之乾砂心 (core) 放置該處。澆鑄時該處即無金屬流入，冷却後將砂心取出，該處即爲中空。砂心設計之原則，是以易於製造，斷面不宜過於薄弱，以免裝配時易於斷裂。同時薄細之砂心於烘乾時易生變形，鑄造後亦不易脫砂。砂心係另用砂心盒製造之，故砂心盒亦爲製造模型工作之一種。砂心盒除製造砂心之本體外，尚須在砂心上適當之位置，製成突出部份以備支持砂心之用。這些突出部份在砂模內必須有相當之凹坑，用於配合並承托該砂心之突出部份。砂模之凹坑，實際是由於在模型本體作成相等之突出實體，始能在砂模內成爲凹坑。模型突出部份稱之爲砂心頭 (core print)。砂心頭之大小，形狀及位置方向等，應考慮砂心之大小及形狀，是否易於脫模，及裝配砂模時是否可確保不致對砂模損壞而定，模型工應有充份之經驗。圖 1•6 示一管狀物在砂模內垂直位置，下端砂心頭斜度只要能起模即可，但上端砂心頭斜度至少應大於 15 度，以免在按裝砂箱蓋時，碰壞凹坑之邊緣。若模型係平放，其上砂箱之砂心頭應

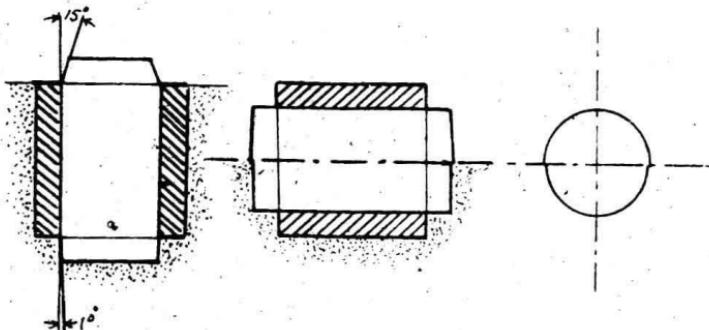


圖 1•6