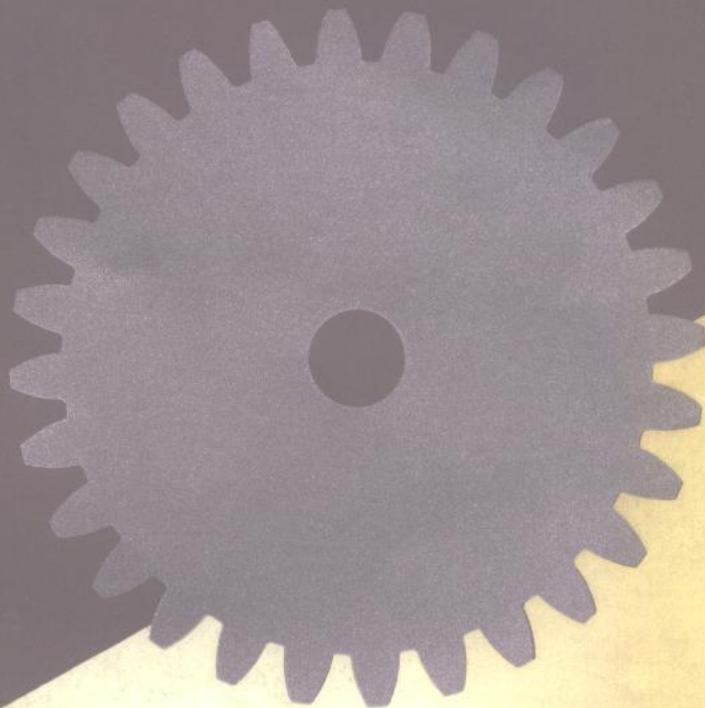


粉末冶金译丛



粉末冶金工艺与模压工具的设计

上海市仪表电讯工业局技术情报所

76.13
23.3
2.3

前 言

应用粉末冶金技术，不但能制取那些用一般方法所不能制造的特殊材料，而且可以从粉末直接制成各种零件，完全不需要机械加工或者可以少加工。粉末冶金方法应用于无线电技术和仪器仪表制造方面，正同应用于其他各个工业部门一样，显得越来越重要。在通常的粉末冶金工艺过程中，其主要工序是：粉末混合、成形、烧结以及附加工。按不同的粉末材料或最终制品的性能及其形状的要求，有时这些工艺参数就有很大差异，甚至采用完全不同的工艺方法。尤其是粉末成形和烧结，对粉末冶金来说显得更为重要。

本译丛共分两辑，本辑着重选译了有关粉末冶金工艺方面的一些文献。目前粉末冶金工艺在国外已有相当发展，仅仅成型工艺方面已有：模压、热压、挤压、流体静力压制、粉浆浇铸、冷冻浇铸、爆炸成型和轧制等多种。因限于篇幅，在粉末冶金工艺方面，我们只就现在国内生产上最需要的资料选译了一部分，作为这一辑的内容。

所收集的文献共有十七篇，包括：设计、模压、烧结和附加工等四部分。在本辑中，首先介绍了粉末冶金的概括工艺过程和它的经济性，对于某些适于采用粉末冶金方法加工的零件作了详细的经济核算分析，对如何合理考虑选取粉末冶金加工技术大有裨益。在粉末金属零件的设计、模压工具设计以及压制工艺方面分别作了详细描述，尤其是关于模压工具设计方面的资料更有实用意义。在烧结方面，对目前经常应用的铁-碳、铁-铜和铁-铜-碳在两篇文章中分别有所阐述，并且提及烧结收缩和胀大的问题，可供压模设计的参考。此外，尚有两篇专门叙述最近几年来有关活化烧结的报告。烧结时的保护气氛是十分重要的问题，国内一般对于使用氩气或分解氮作为保护气体较为熟悉，但吸热型或放热型控制碳势的烧结炉气似乎尚未应用，同时也比较生疏。为此，特选译了一篇关于这方面的资料，为今后即将使用的保护炉气提供一些较完善的概念。目前国内在铁粉烧结零件的防锈问题上尚未获得满意的解决，在最后几篇关于粉末零件的附加工的文献中，分别引述了关于浸渗、热处理以及表面保护等方面的问题，也着重提到了关于粉末零件在电镀之前的几种不同的预处理方法。

总的来说，本辑所选用的文章基本上是偏重于粉末零件的生产工艺，这也是当前国内粉末冶金工业方面所需要参考的。

本辑由第一机械工业部机械科学研究院材料研究所仲文治同志负责主编。由于翻译、审校和选编的时间匆促，以及水平所限，错误之处在所难免，敬希读者指正。

目 录

設 計

- | | |
|---------------|--------|
| 粉末冶金方法的計劃和經濟性 | (1) |
| 粉末金属結構零件的設計 | (12) |

模 壓

- | | |
|-------------------------|--------|
| 关于金属粉末的压制 | (20) |
| 粉末冶金的压模工具 | (25) |
| 复杂形状粉末冶金零件的压制模和整形模的設計原則 | (46) |

燒 結

- | | |
|------------------------|--------|
| 结构零件的燒結 | (54) |
| 应用于粉末金属零件燒結的吸热型保护气氛发生器 | (64) |
| 鐵-碳-銅粉末压块的燒結 | (68) |
| 鐵-銅-碳粉末压块的燒結 | (75) |
| 活化燒結的研究(一) | (80) |
| 活化燒結的研究(二) | (85) |

附 加 工

- | | |
|----------------------|---------|
| 浸滲銅的多孔性鐵的特性 | (88) |
| 燒結鐵的热处理 | (98) |
| 粉末金属零件的硫化处理 | (101) |
| 粉末金属制品的电镀 | (102) |
| 鐵粉末金属制品的表面处理 | (107) |
| 預先用鈍化液填充孔隙的粉末金属零件的鍍鋅 | (109) |

粉末冶金方法的計劃和經濟性

George H. De Groat

在卓有成效的制造工作中，每一个可以节约工时、消除费用昂贵的工序，或者降低成本的生产方法或工艺，必定会被仔细地研究以应用到现代化的工业生产中去。与此同样重要的是，必须促使一个零件或产品改进质量、延长寿命和取得更好的性能。因此，新的方法、新的材料和新的设备自然会受到制造商的密切注意。

粉末冶金就是具备以上这些优点的较为新颖的生产方法之一，近年来已被广泛应用，因而有力地推动了这门工业的成长，刺激其工艺技术在多方面获得了很大的发展和改进。

粉末冶金应用的两个主要方面

这门科学沿着两个不同的方向迅速发展着。首先，最为人所熟谙的，是运用粉末冶金学的原理来生产以其他方法所无法制得的特殊性质的材料。

用粉末冶金方法可以在熔融状态不能形成合金的多种不同性质的材料制成零件。亦包括了为获得一个依然保留着每种金属固有特性的产品，而制成一些金属的复合材料。例如以铜和钢合成一种自行钎焊的材料；以铜、锡、铁、铅、石墨和硅石混合制成具有高度耐磨性的表面；和在铜内加碳制成整流器的电刷。近年来所发展的“陶瓷金属”（陶瓷和金属）亦属于这一范畴。

粉末冶金在另一方面应用是将不能采用其他任何成形方法的极硬或极脆的材料制成零件，并按照所要控制的孔隙度、特殊高的密度和磨擦的特性来生产成品——这些特性是用其他的方法所无法控制的。含油轴承即是一个早期的例子，可说明在粉末冶金制品中可控制的孔隙度的价值。这些轴承当烧结完成后，即浸透润滑油，在其中各细孔之间相互联接的小沟构成了储油机构，同时当轴承在工作状态时又能如毛细管一样，将润滑油引向表面。

粉末冶金发展的第二个趋势是在制造所谓结构零件即机械零件中和其他的各种加工方法进行着直

接的竞争。经常可以发现，那些以机械加工、压铸、精密熔模铸造、冲压、锻造和其他方法制造的零件，能更为有效地以粉末冶金方法来生产。凸轮、齿轮、键门、杆柄、棘爪、锁件、托架、导块以及无数的其他零件已在大量生产，并取得以其他方法所不能达到的经济效果。由于减少了甚至完全消除了机械加工的工序，省去了装卸工件的操作，避免了在机械加工中切屑重量往往还超过工件本身重量的材料浪费（图3）。在以粉末冶金工艺制造结构零件时大大地降低了成本，并节省了可观的工时。在这方面，可以在尺寸、形状和复杂程度上达到一个极为广阔的范围。除此而外，由于粉末冶金零件可以具有储油和自润滑的性能，常常较淬硬的钢制零件更为耐久。

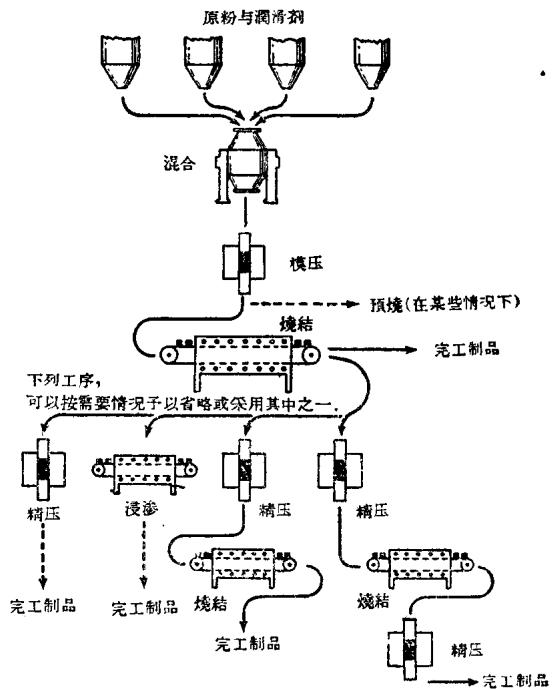


图1 粉末冶金方法工艺流程图

图示在生产结构零件中所需的各道工序。如图中所见，在烧结后即可产生完工制品，亦可再经过随后的任何一项或全部加工步骤。除图示的情况以外，尚可增加或插入渗碳、热处理、引伸、蒸气处理、发黑、电镀、浸油、机械加工等工序或其综合工序。

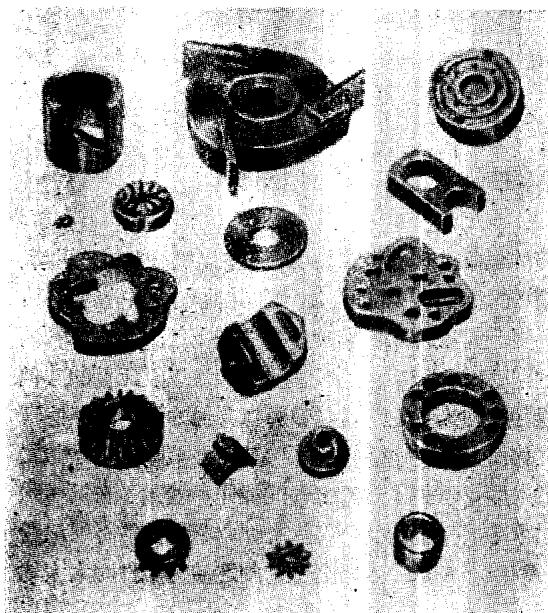


图 2 在机器或其他类似设备中所应用的各种结构零件，包括齿轮、活塞、链轮、凸轮、垫圈、极靴等等。这些粉末冶金零件的性能要求中包括了强度、耐磨性能及尺寸精度等等。

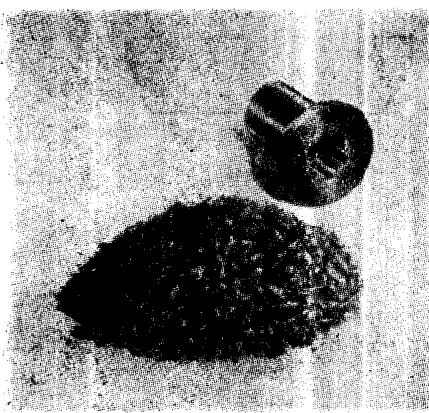


图 3 图示通过模压和烧结制成的这个典型的粉末冶金零件节省材料的情况。切屑反映出以通常的机械加工方法制造同一零件过程中所要耗损的材料。

当采用一个粉末冶金构件以代替若干个以其他方法制成的零件时，往往也省却了装配工序。

工艺过程概要

粉末冶金零件的生产方法涉及一个很宽广的范围(图 1)，其中并存着冷加工和热加工的工序，同时这也是一个综合了粉末冶金学和熔融实践经验的特殊工艺技术。

粉末冶金的拉制线材是人所共知的，即以已经过热处理的粉末压块进行锻打、加热锤击、型锻等热加工，及以粉末制成的锭坯进行热轧和拉丝。

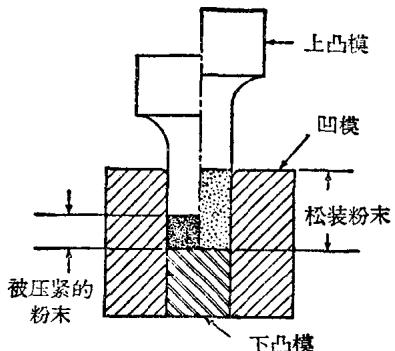


图 4 压制模具的最简单的形式，以上、下凸模及凹模所构成。在本例中松装粉末压紧后的压缩比为 2.5:1。在这里粉末系加在凹模中的下凸模的端面上，单独由上方施加压力。然后升起下凸模以顶出已压紧的压块。

在最通常的方式中，其过程必先由准备粉末开始，进行粉末清洗、干燥储藏、检验、混合入便于压制的增塑剂，或是混合入合金粉末以构成复合组织。可以用不同的混合方法进行；可采用湿粉或干粉，在某些情况下可在球磨机中混合。

然后进行模压或压制，通常均在常温下操作，其压力和生产率随着零件的尺寸、外形及粉末的组成等情况而异。在这一工序中，将一定称量的粉末置于有适当形状的凹模中的两个凸模之间进行压制。零件上所需任何形状的孔穴可借芯棒在平行于压制力的方向制出。对于结构零件所常用的模压压力范围为 28.1~70.3 公斤/毫米²；对于多细孔的轴承、过滤器及其他类似零件的模压压力宜取得略低一些。较高的压力适用于压制铁、钢、紫铜、黄铜或青铜的结构零件。通过本工序，使具有不规则形状的金属粉末的粒子互相结合起来形成了具有足够强度的外形状态，因而当压力除去后可以由凹模中顶出而卸下。

再下一个步骤，通常是要在一个具有还原气氛的炉子内对压块进行热处理，其温度要接近但低于其固态金属的熔点，以产生分子之间的附着力，这一工序称为“烧结”，是将模压后的生坯转化成为坚固的金属性，类似以锻造的金属所制成的零件，但较其更轻、价格更廉，同时在某些性能上较致密金属更为优越。有时候为了要获取特殊的性能，要进行多次

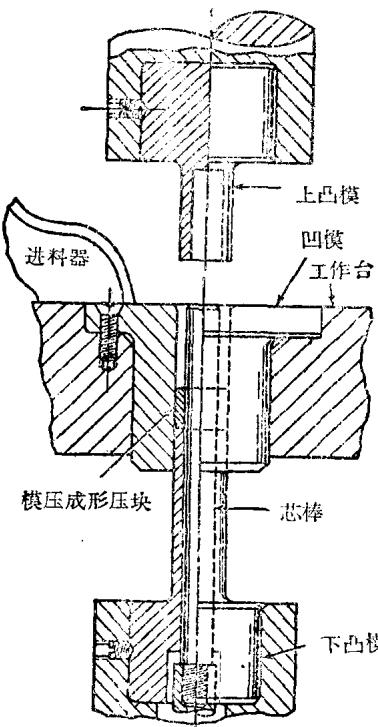


图5 一个形状简单的筒状的粉末冶金零件的压模剖视图,表明了其压制方法。粉末由一自动进料器注入凹模中的下凸模上,后者正位于“进料”位置以容许将已预测其容积的粉末倾入模内,并调节被压制品的长度。在本例中,凹模中可加粉的容积和被压制品长度之比约为3:1。加粉后上凸模进入凹模即刻将粉末在上下凸模之间压到所需的高度。在移去上凸模后,下凸模上升而顶出被压制品。并由于芯棒而形成了中孔。

的烧结,但在绝大多数情况下一次烧结即可。

很多工件的制造过程到此即告结束。但在另一些情况下,为了要获得特殊的性能,或者因为所要求的外形不能仅由压制来解决而需要增加其他工序。后一类情况包括以机械加工螺纹孔、外螺纹、与压制方向成一定角度的孔及凹槽等;齿轮的剃齿,以及其他工序等。

为了要取得在模压工序的条件下所不可能形成的某些尺寸的公差,往往要将烧结后的压块再在特制的模具中进行“整形”或复压。由于烧结引起尺寸变化,所以当需要特别精密的尺寸时,即有必要在淬硬的工具钢的模具中将工作复压到准确的公差。这一工序通常是在高速的压机中快速地进行的。与此略为近似的一项工序有时也常被用来提高工件的密度,即“精压”。这一工序包含了将烧结过的工件放

在紧密的模具中复压,以达到增加密度和使其结构加强的目的。有时按照特殊的零件及其所需要的条件,可将整形和精压工序合并起来;在某些特殊的例子中,工件可被整形或精压两次或三次。



图6 典型的模压设备以高度的生产率压制汽车工业用的构件。图中模具正处于顶出位置,一个工件正升出凹模与凹模工作台面位于同一水平。进料器(未展出)将这压块推入盒内并在模内为下一个工件加料。

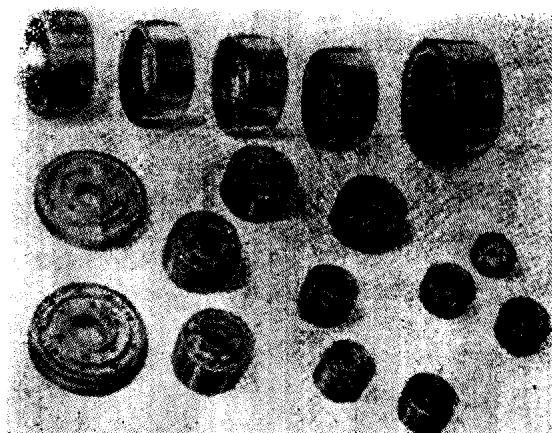


图7 制造汽车零件是粉末冶金应用的最大领域之一。这里是用于转向机构和制动器总成中的一些有代表性的零件。

在烧结之前,时常将模压过的生坯先经过一个低温度、短时间的加热阶段,称为“预烧”。这是用以增加压块的强度,使其在烧结前的搬运中可以不致碎裂或变形。有时候应用预烧是为了烧去一种模具润滑剂或粘结剂,后者往往是以一种液态的附加成

分而加进去的。然后开始进行常规的烧结工序，以取得适当的密度、硬度和强度。

“浸渗”亦是工艺方法中的另一部分，用来使粉末冶金制品添加上一些额外的物理性能。当需要的

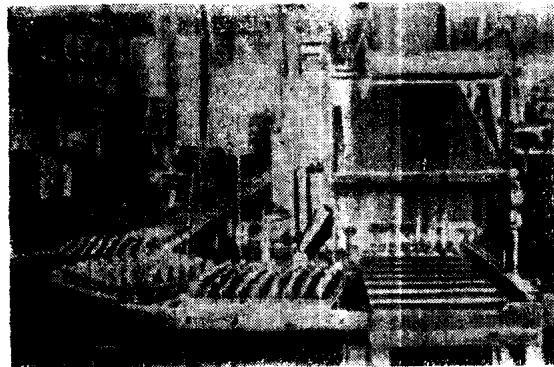


图 8 烧结工序通常在具有可控制的保护气氛的连续炉中进行。构成压块的粉末颗粒在低于其中基本金属熔点的温度中相互结合而形成一个坚强的金属构件。在很多实例中，和以锻造的金属所制造的工件无法区分。

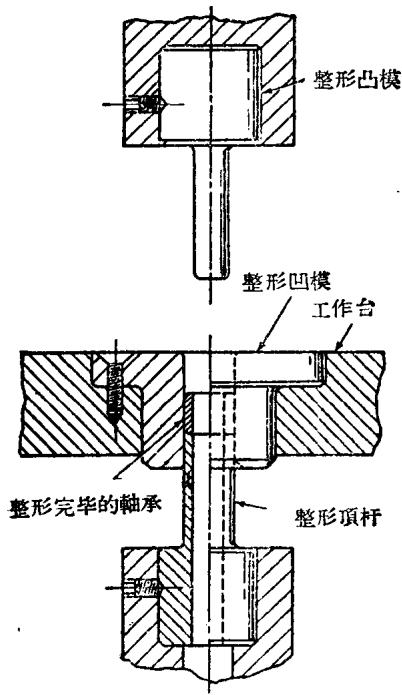


图 9 当单纯的压制和烧结不能取得某些尺寸公差时，通常即在烧结后进行整形。图中即为用于一个需要精密的外径与孔径尺寸的圆筒状工件的模具。由上凸模贴紧工件的内孔将工件压入外径整形凹模中，当工件停正在下方的顶杆面上时，凸模继续压进而完成内孔的整形。然后抽除凸模，待下方顶杆上升到工作台平面而顶出工件。

高密度单纯用压制和烧结过程无法获得时，通常便采用这一步骤。在这个工序中，将熔点比工件基体成分熔点低的材料的散粒或小丸放在尚未送进烧结炉的工件生坯或已通过预烧的压块的上面。当这些丸粒被烧结时的温度所熔化，即均匀地渗透入压坯的组织，充填入烧结零件内部所必然具有的细孔中。根据这些材料的不同成分，浸渗过程就产生了具有高强度和硬度的或具有大的延展性和耐冲击性能的工件。

以一般的热处理方法可以淬硬铁合金的粉末冶金工件。同时亦时常采用氮化、渗碳及其他热处理方法来进行表面硬化。渗碳的工件可以获得任何所希望的深度乃至完全渗透的硬化层，而工件的密度和孔隙度则和未经渗碳前的原结构几乎一致。由于这一工序将略使尺寸胀大和歪曲变形，因而如果所需公差较紧即必须再经机械加工，不过很少需要大量的去除量。除铁基合金以外，其他材料亦均可适用通常的热处理。



图 10 在大型设备中，压模置于燃结炉两端的附近，以简化材料的处理

为了某些特殊的目的，亦常可采用滚转、磨削、镀复和其他的各种工序。

工艺过程的设计主要按每个具体任务的需要而决定。有的工件可能需要较多的上述这些工序；另一些工件可能需要得少一些；还有一些工件可能仅仅需要经过压制和烧结。

优 点

若干年前，粉末冶金结构零件的生产几乎毫无例外地采用制造含油轴承的工艺。以后随着较好的粉末、加热炉、工具和压制设备的发展使工艺方法有了进步，使其应用范围由具有均匀截面的及其强度

类似鑄鐵的簡單工件，擴大到具有各種不同截面的及其強度與經熱處理的合金鋼相同的複雜形狀的工件。在任何一個工藝方法中，高強度的粉末冶金工件的成本自然比不需要特殊工序的工件為高。如果確定一種材料的強度超過了實際需要的程度時，所造成的較高成本实质上即降低了從這方法中所期望的節約。

很多機械零件之所以用鋼製造，並不是完全為了需要鋼的機械性能，而是因為鋼是最廉價適用的原材料。這種應用鋼鐵的習慣有時影響設計師們對粉末冶金構件也制訂了與鋼同樣的強度要求，雖然對於具體的工作物是並不需要如此的。為了要獲得粉末冶金的全面的優越性，結構零件設計師們必須要正確地決定工件所需要的強度、延展性和硬度。他們經常可以發現只需要採用基本的粉末冶金工件而無需特殊的處理。很多場合僅需應用強度與鋼相近的工件；而有時他們則需要粉末冶金技術所能提供的一切特點。在任何情況下他們必須明確對工件特性的要求，製造所付的代價，不要超過他們所實際需要的程度。

粉末冶金的一個值得注意的優越性即在於能全面控制其物理性能，對於一個使用者能切實地解決其所需要。抗拉強度、延展性、衝擊強度、韌性和硬度等無一不可滿足要求。以燒結鐵粉所製造的構件通常可以達到抗拉強度為 21.10 公斤/毫米²，以冷軋鋼材所製構件的強度則為 31.15~56.20 公斤/毫米²。通過增加燒結零件的密度，其強度可以高於從單純的壓制和燒結過程所獲得的結果。在許多增加密度的方式中，主要的是應用較高的模壓壓力或是採用可壓縮性較大的粉末。在燒結之後，可以加用精壓工序。如果需要增加延展性，則工件在精壓之後必須再燒結一次。可以增加燒結的溫度和時間，以促使工件具有較多的收縮從而增加其密度。對於低密度的結構零件中的細孔，可以在燒結進行時用低熔點合金如銅或鉛進行浸滲。採用了這些或其他措施處理後，抗拉強度可以提高到 35.15~49.20 公斤/毫米²，甚至達到 70.30 公斤/毫米²以上。

另一種製造高強度粉末冶金製件的方法是採用熱壓，這是將通常的壓制和燒結工序合併進行，用於生產特別高密度的工件。熱壓方法除了在相對低的壓力下能獲得很大的強度之外，並且能在一個單一的工序中使粉末冶金零件達到堅實的密度而不需要一個單獨的燒結工序。這種工藝在實際進行中技術較難，同時生產的粉末冶金製件的成本也較高。

必需的條件和限制

粉末冶金除了被用來達到一些以其他方法所不能獲致的特殊性能之外，通常只有在大批量生產同一工件時才是經濟的。由於其模具一般地都很昂貴，更換壓機機具裝置的費用也很高，所以它在本質上是一個大量生產的方法。在很多情況下只有長期連續生產才合算。工件一般均以每小時 500~5,000 件的高速率進行生產，對於形狀簡單的小零件還可以更快一點。每次裝置機具所需的时间視所採用的模具與操作的複雜程度而異，約為 1~30 小時。

一般認為經濟的最低生產量約為 50,000 件，視工件的尺寸、形狀和材料而定。大量生產明顯地有利於在一個合理的時間周期內來分擔工具的費用，因為模具的成本對於小而簡單的工件為 150 美元，對製造大型或複雜的工件為 2,000 或 3,000 美元，甚至更多。

在符合一定需要的情況下，雖然是少量生產的粉末冶金零件也能帶來很多好處。正在使用中的一個粉末冶金零件，其每月製造的各種零件的批量由 50 件直到 250,000 件。採用這種極小的批量是因為如果應用普通的製造方法時，將需要進行特殊的和繁複的機械加工。

另一個工廠聲稱他們製造粉末冶金零件的年生產量低到 1,000 件，但每年獲得了 40~80% 的成本節約。應用小批量的粉末冶金零件而取得成就，首先要決定於四個支配因素。第一個要求是這個零件必須是按粉末冶金的特點來設計的，因為按這種工藝而設計的零件，比原來為其他方法所準備的設計而採用粉末冶金法製造時，所引起的參數變化可以少得多。第二個要求是要有良好的工具設計，這也是對任何規模的粉末冶金生產的共同要求。第三是標準化工作，對有些零件的設計可以做到以一套工具或以其中的一部份來通用於若干種不同的工件。最後一點，是要由固定的一部份人員來嚴格控制工藝過程，以防止各種變化和返工。

雖然工具的成本一般均隨著工件的尺寸而增加，但小而複雜的零件的模具可能比大而簡單的零件要昂貴得多。同時，工具的費用很高，這是由於預計到在長期不間斷的使用下，時常有必要製造芯棒、凸模等額外的易耗配件或成套的備用模而造成的。在大量生產中應用旋轉式壓機時，需要多倍的工具，有時有必要採用具有成打凹模和若干套凸模的結

构。一般的淬硬工具钢的凹模因被磨损而必须进行修理或更换之前，可以生产 50,000 到 250,000 个工件，主要视所加工的工件而定。大的模压压力会缩减工具的寿命；形成小孔用的脆弱的芯棒常易损坏；同时某些粉末又较另一些粉末的磨损性大得多。

硬质合金的凹模比钢质凹模的寿命远为长久，但是如果需要硬质合金凹模具有复杂的形状时，工具费用就会很高，而大批量的生产往往就必须要求对其成本具有保证。制造花键、齿輪、凸輪或其他形状工件用的未经烧结过的硬质合金模具坯件，可由专门工厂供给，在其烧结后尚保留 0.25~0.37 毫米的磨削和研磨余量，将模具做到最后的尺寸还需要长时间的细致的加工。由于目前对高密度的铁基工件的普遍需要，硬质合金镶嵌的采用正与日俱增，因为高密度的工件对钢质凹模的磨损要比一般的粉末冶金工件迅速得多。例如某公司在生产高密度工件方面即完全采用了硬质合金模具。

在制造粉末冶金零件的工具中需要最好的实际经验。钢制的模具通常采用高碳高铬钢淬硬到 $R_c 62 \sim 65$ ，或是用同等硬度的高速钢。凸模和芯棒同样也以高级的工具钢制成，并经过妥善的热处理。凸模和凹模间及芯棒和凸模之间的最大单面间隙，举例来说，必须保持在 0.005~0.0125 毫米之间，按所用粉末的粒度、压块的大小和所需的精度而定。光整的工序是非常重要的，凸模的端面、芯棒的工作表面，特别是凹模的型腔壁都需要有镜面的光整程度，这往往是以红粉顺着压制的方向研磨或抛光而得。在表面上即使是有极微小的只能以显微镜察见的疵痕，也将在高压下被嵌入细的粉末而在顶出阶段造成压块撕裂。

一般地说，在压制凹模中要避免有锥形或斜度，否则固有粉末陷入，而使工件上产生飞边或毛刺，况且工件的尺寸精度也往往不允许采用斜度；这样，在紧密的公差中要保持一个长而直的型腔就给工具制造者提出了添加的问题。在可能的情况下，可以采用极小的斜度，因为这可以大大减轻顶出时的摩擦力；但是在凹模中所能采用的程度要视所制工件的精度要求而定。在最理想的情况下是允许将工件压入一个具有斜度的型腔中，当不可能如此做时，由直筒形的型腔中顶出工件必然会产生可以想见的摩擦和磨损现象，这是相应缩短凹模寿命的另一个因素。

在计算工具费用时，同样应将整形和精压的模

具考虑在内。它们在很多方面和通常的冷冲压模具很相似，也时常在普通冲床上使用。但是，它们的价格并不便宜，只有在大批量生产的情况下采用整形和精压的工序方能被认为是经济合理的。当需要进行再次的机械加工以制造模压所不能解决的形状时，在这些工序的成本中就要包括增加的工具费用。这里就要将钻具、夹具、切削刀具，以及为了长期生产所应配备的自动进料和脱卸装置等的费用计算在内。

检验工具，包括装在模压生产线上的用以防止对超差工件再继续加工的试验设备在内，也都是需要的。标准的检验量规可以不至于成为订货者的负担，可是当具有特殊的性质、尺寸和其他各种要求时，就得将特殊量具的费用再加到全部的工具费用中去。

工具的维修问题同时亦必须加以注意。压模不断地需要更换已磨损或损坏了的芯棒，凹模的型腔必须重加光整，或者有时在其形状许可的条件下要进行镀铬以恢复其原有尺寸。凸模时时需要修理，尤其是它的端面是最容易被磨损的。整形和精压的模具以及其他各种夹具等也都需要不时的加以注意。

当在决定采用粉末冶金工艺之前，为了要取得充分的论证，作一番慎密的研究是很必要的。必须注意到无论制造量在一千件、十万件或百万件等很宽的范围内，所用于其工具的工艺过程设计、工具设计及制造的时间一般是相同的。每一个工件按比例地分摊着一份工程成本，所以大量生产显然是最经济的。同时，订货的方式如何也是一个很重要的问题。连续的生产可以容许采用自动化的工序，如在大量订货中作分批投料则需要额外的装置时间，或可能要很多手工劳动或是需要操作者在工作中当心、和增加搬移的工序。在每一批量中同时亦要加上烧结炉的准备工序时间。因此，大量订货而分批进行生产的工件，较之同一数量而作单一连续生产的工件的成本为高。

工件几何形状的限制

通常使用的典型压机的总能量是相当低的。所具有的压制压力为 28.10~70.30 公斤/毫米²，因而工件的受压面积显然是有一定限度的。当然在采用特殊的装置和方法下，也可以压制大的工件，但是应用普通的方法时总是将压制的工件尺寸限制在设备

所許可的範圍內。在壓機適用的能量範圍內所壓制的大工件總比小工件要昂貴得多，這不僅是因為要耗用較多的原材料，並且也由於需要大的壓力，同時在較大的壓機中採用較低的壓制速度。

在壓制方向的工件長度是另一個限制因素。通常要求完成的工件在其整個高度均具有較一致的密度是十分重要的。當由上向下壓制的結構零件較長時，其兩端和中間的密度差異亦增大，所以在實踐中限制其長度和直徑之比為 $3:1$ 。在這裡，壓機的能量是一個重要的因素。大部分材料的壓縮比（松裝粉末的體積和壓成工件的體積之比）約為 $2.5:1$ ，因而一個壓制 25 毫米長工件的凹模即要具有大於 63 毫米的高度，以允許能保持有一定的長度作為凸模

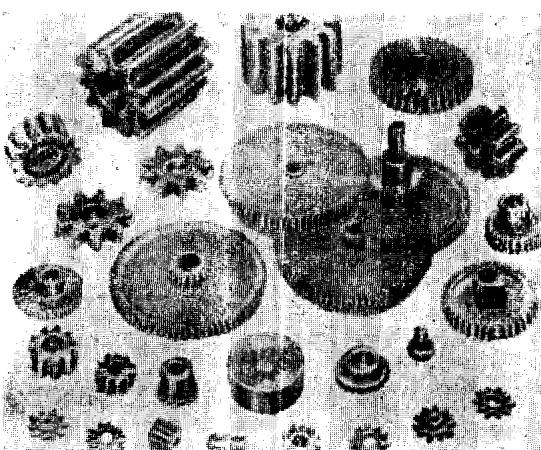


圖 11 由于省去了機械加工而節約費用，齒輪特別適宜于採用粉末冶金工藝製造。這裡是一些粉末冶金齒輪的實例，用于油泵、計算機器、割草機等等。有些情況下並可與一凸輪或另一齒輪製成一個整體，這樣不僅省了兩個工件的機械加工，並且由於省却了裝配而獲得更大的節約。

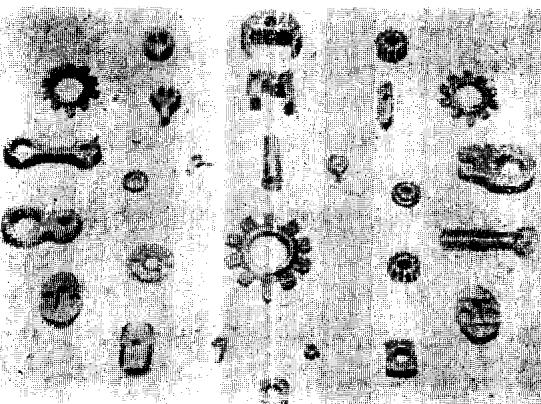


圖 12 計算機器零件的強度有賴于大的密度。有很多種具有特別小的公差。但是所有這些零件均較一般製造方法的成本為低。

的導程，同時下凸模亦必須移動 63 毫米才能頂出工件。對於較長的工作，這些尺寸數據亦就相應地較大，所以當計劃生產這樣一個工作時，即應注意衡量壓機的下壓頭的行程及其裝模尺寸。

對工作的外形亦應象對其尺寸一樣地加以注意。由於粉末是傾入凹模內然後加以壓縮的，工作外形必須保證能被一次頂出，而無須拆開凹模或損壞壓塊。因此要避免有周圍凹陷、凹角、弧形溝、反斜度及其他類似情況。

與其他工藝方法的比較

除了那些明顯地非其他方法所可與倫比的、十分適合於採用粉末冶金的工作之外，也有一些工作若採用其他方法製造也可能是經濟合理的。在考慮採用粉末冶金時，可以獲得的好處是很清楚的，但應注意其受限制的因素，同時應該和其他各種方法，特別是和金屬鑄造的工藝範疇作一比較。如精密熔模鑄造、砂模鑄造和壓力鑄造等往往是可以和粉末冶金相競爭的。雖然這些方法都具有各別的特性和問題，在金屬工藝中也都據有肯定的特別的位置，但是它有一些相類似的條件可以在一定程度內來參與競爭。其中每一種方法都需要嚴密的控制和仔細的工程設計。它們都能製出只需要少量光整加工的工作，是唯一可以應用某種原材料的實際手段。每一種方法都可能在不同的程度內減少一部分零件機械加工的困難，在某些程度上它們也互有相同之處。

除了研究某些特殊的工件外，只能概括地來將這些工藝方法相互地或直接地和粉末冶金作一些比較。

例如砂模鑄造，由於其原材料比較便宜，又不需要高質量的工具，一般來說對於製造小型工作是廉價的。砂模鑄件可以將一些複雜的構件併合成為一個單件，常常可以具有有角度的型芯和凹隔形狀，因而占有比粉末冶金有利的地位；同時以多鑄型方式的砂模來製造小型鑄件也比以粉末冶金製造類似尺寸的工作的生產率為高。在另一方面，其所需公差較大，為 ± 1.6 毫米，這遠比粉末冶金工作所能具有的精度差得多。鑄鋼件的精度平均又較低於鑄鐵件，而成本較大；有色金屬的砂鑄件則是最昂貴的。當砂鑄件必須獲得較小的公差時，即需要進行機械加工，這樣就要在木模、造型、熔化和澆注等方面外，再增加其費用。同時，在成本中還要加上由於

澆口和冒口所引起的損耗。

壓力鑄造工件一般說來其強度不及粉末冶金零件，通常也不大采用這種工藝來製造黑色金屬工件。這兩種方法都具有高的生產率、極少的廢料和較緊的公差。但是壓力鑄造所具有的某些優點是不能被忽視的：它的原材料較便宜；工具費用一般較低；同時，雖然兩者在工件設計的範圍內均有所局限，但是由於液態金屬的流動性較好，所以採用壓鑄的可能性要更大一些。壓鑄件所需要的壓力不大，故模具的強度可以略為減低以有利于增加其可撓性。在其模具上所存在的導塊、鑄件和多動作機構等方面的問題也較粉末冶金工藝要少些。其公差一般約為0.025毫米，比只經過壓制、燒結而不加整形的粉末冶金工件的精度要高。粉末冶金工件當經過整形後，其公差特別是在徑向方面可以小於0.025毫米，但是成本要因此而增加；這點在和壓鑄件相比較時即有所逊色。

金屬模鑄造的位置可視為處在砂模鑄造和壓力鑄造之間。經常應用於中批量的、精度要求不如壓鑄件或粉末冶金件那樣高的生產。通常的公差為±0.125毫米。其制品設計的可適應性大於壓鑄和粉末冶金，但小於砂模鑄造。

以熔模結合離心鑄造和真空鑄造的方法，能兼得砂模鑄造的複雜可能性和接近壓鑄件的精度。可達到±0.075毫米的公差和高的生產率。這種工藝雖然是非常適合於那些對粉末冶金來說形狀過於複雜、對砂模鑄件來說公差太緊、以及對壓力鑄造來說金屬所需要的熔點過高的小形工件的大規模生產，但由於其原材料的耗損較大並且需要較高的操作技術，因而其經濟性是較差的。

其他可以和粉末冶金相比較的金屬加工工藝尚有冷頂鍛、模鍛、熱擠、沖壓、引伸以及以熱軋或冷軋的棒材進行機械加工等。在機械加工中要損耗大量金屬，而這對粉末冶金來說是幾乎等於零的。機械加工除了採用自動車床以外，其勞動生產率不如粉末冶金的高，同時它還需要配備很多的機床和工具，並且要由熟練技工來操作。另一方面，粉末冶金零件的強度比以棒材切削加工的工件為低；粉末成本較棒材為昂；工具費用較高；同時對工件設計上的限制也較大。此外，粉末冶金（或任何其他需要模具的工藝）所需準備工藝裝置的時間要比機械加工為多。應用自動車床或多軸自動車床操作，既迅速而又十分精確，因而要比採用粉末冶金為優越；除了有些能夠進行模壓的外形複雜的工件，和在機械加工中需

要切削掉過多金屬的工件等例外。

冷頂鍛工藝的生產率很高，同時其工件的強度也明顯地大於壓制和燒結成的粉末冶金零件。它的材料損耗極小，並能獲得出色的表面光潔度。但是，其工具磨損較為劇烈；工件設計僅限於可以被頂出的；軸向的凹面必須再經機械加工；同時大多數產品需要退火。

當工件的機械性能是首要的要求時，具有高的強度和韌性的鍛件即遠勝過壓制和燒結而得的粉末冶金零件。但是和後者相比，它具有公差較大、產生鍛鱗和有材料火耗損失等缺點。其鍛模成本亦較高，因而平常必須要有較大的生產量經濟上才合算。在熱壓鍛中，工件設計所受的限制和粉末冶金相同，同時，若要獲得尺寸的精度，就必須犧牲模具的使用壽命。

沖壓和引伸是大量生產的工藝方式，其特點是工具成本高，勞動與材料成本低和少量的廢料。通常能獲得高的強度和生產以粉末冶金所不可能完成的薄壁工件。它們所能做到的公差極小，在這一類工件中粉末冶金是無法與之相競爭的。

優點和限制因素的綜述

作為一個製造結構零件的方法來說，粉末冶金所具有的主要優點如下：

1. 采用迅速和自動化的工序，只有很少的廢料損失，可以減除機械加工的操作；
2. 具有緊密的公差和光滑的表面；
3. 免除熔化金屬的損耗；
4. 可以製造由於密度和熔點的不同而以其他方法不能取得的合金或金屬混合物；
5. 可以製造在金屬基材料中均勻地分布著非金屬材料的組合物產品；
6. 可以製造高純度材料的制品；
7. 能夠控制工件燒結後的結構的孔隙度和密度到較高的水平；
8. 可以在制品細孔中浸飽所需要的潤滑劑以耐磨損。

和在任何其他的製造零件的工業生產方法中一樣，粉末冶金工藝也有它的一些限制因素。

1. 當加壓時，粉末不易在凹模內自由流動；因此工件的幾何形狀或外形成為一項限制因素；
2. 如果要免除額外加工的成本，其長度公差和同心度就必須比機械加工零件的大；

3. 产品具有截面不一致的复杂外形时，即不容易获得均匀的密度；

4. 用于工具、压机、烧结设备等的最初投资很大，所以在批量生产中经常需要将工具或设备的成本作适当的分期分摊；

5. 工件的机械和物理性能受有一定的限制，除非另外再施以特殊的加工工序；

6. 金属粉末的成本和锭状材料比较起来是相当地高，因而有时即成为一个经济方面的限制因素。

粉末冶金结构零件 的典型应用

一种模拟车轮的制造是以粉末冶金工艺生产结构零件的许多良好实例之一。这个零件原来是在锌压铸件上加装钢质轮箍，需要九道单独的工序。轮体本身经过压铸、修整、车制、热处理和电镀。轮箍则由钢管切断、去毛刺、电镀，然后压装于轮上。现在改用粉末冶金生产，经过铁粉混料、模压和烧结。免除了废料损失，整个工艺过程是自动化的，降低了工具成本，材料成本下降了30%，同时更重要的是总成本降低了68%。

在另一个例子中，用铁粉制造一个环状的炮用导火管零件，节约了成本62%。原来这工件以钢材切削需要八道工序，然后再进行电镀。在用粉末冶金生产中以三道工序完成了一个具有抗磨性能的零件，能够承受发火时极大的震动和最初冲击。并且没有废料的损失。

用于在轴向封闭泵部件来维持所需要的泵内压力的水泵端盖，过去的制造方法要车制青铜铸件的内径和外径，并再进行平底钻孔和铣切。现在采用青铜粉末加以少量石墨配合，所制成的零件其成本较前法节约了50%。

以粉末冶金方法制造一种收银机的记录块，免去了机械加工，使成本降低了82%。过去制造这种零件是以SAE 1010钢进行切削。新方法则是以非铁粉末压制和烧结而成；其螺孔是在烧结以后再攻的。

有很多应用粉末冶金的例子可以说明它与其他各种金属加工方法相比较所具有的优点。粉末冶金工艺和所有其他的生产技术一样，有其有利之处，也有其肯定的局限性，为了要取得最恰当的生产技术效果，进行详尽的方案分析是必不可少的。

美国工具工程师学会所作 的工艺方案研究

美国工具工程师学会为了要找出制订工艺方案的普遍原则，并使其具有有规律的可用的形式，因而在其各分会中组织了实例的研究。这些研究工作是由一些专业工程师委员会来担任的，各个委员会均对指定的制品对象提出具体的設計和制造规范。

在这些全面的研究实例中，有一项是一个模拟车轮，由学会的三个分会对这项课题进行了合作。为了要取得可以比较的研究报告，所有的分会均收到了一份零件图纸(图13)和如下的规定要求：

1. 轮子的材料必须是导体。

2. 轮子必须耐磨并能经受适当粗糙的用途。

3. 生产量：年产量300万件；月平均产量25万件；首批订货10,000件，在90天内开始交货。

4. 参照最后将被选择的制造方案，下列材料价格可作为核算依据：

a. 钢带(切成专用长条) 0.142美元/公斤

b. 钢管 0.176美元/公斤

c. 压铸用铝 0.748美元/公斤

d. 金属粉末 0.264美元/公斤。

5. 工具成本以一年摊清计算，设备投资按六年分摊。

6. 产品结构设计假定固定不变。

7. 准许采用新增的或原有的设备。

8. 零件尺寸要求如图13。

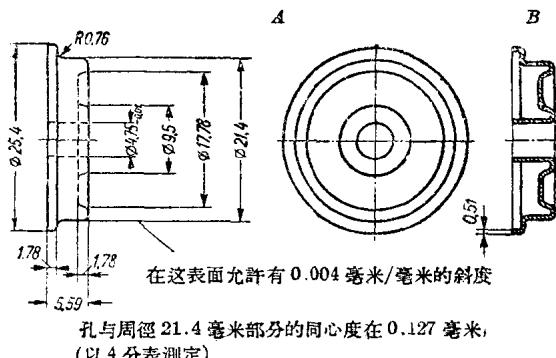


图13 美国工具工程师学会对下面两项进行研究：

A. 指定的制品图纸要求；

B. 以钢带冲压的建议

表1为各组方案的研究结果，列出了其内容及其最终达到的成本情况。

表1 实例的工艺方案研究比較

方 法		机 械 加 工		冲 压 加 工		粉 末 治 金	
工 艺 方 案	A	B	C	D	E	F	G
設 备	六軸轉塔車床 (原有設備)	單軸自動車床 (原有設備)	五軸轉塔車床 (原有設備)	單側雙曲軸 三噸沖床; 300噸液壓 機;單軸自 動車床(原 有設備)	26噸可傾 式沖床(原 有設備)	20噸壓機; 控制爐氣電 爐(原有設 備)	30噸十位 旋轉式壓 機;控制爐 氣電爐(新 設備)
工 序	1.淺鉆 2.鉆中心孔及 車削外形 (加工兩件) 3.車出凹入的 圓角及粗銳 中心孔 4.光銳第一件 并割斷 5.車制第二件 的圓角 6.光銳第二件 并割斷 7.洗淨、修毛 刺 8.檢驗	1.定位 2.定中心 車削外形 3.鉆孔 4.車圓角 5.鉆孔 6.修邊 7.清潔 8.檢驗	1.以 $\phi 19$ 毫米鉆 頭初步淺鉆中 心;粗車外形 至 $\phi 21.8$ 毫米 $\times 3.96$ 毫米深 2.鉆 $\phi 8.55$ 中心 孔,光車外形 至 $\phi 21.4$ 毫米 并車端面到所 需長度 3.車制端面平底 圓角 4.切割到离中心 孔壁厚1.6毫 米处,銳孔至 $4.75^{+0.00}_{-0.0125}$ 毫米 5.割斷,下一工 件進料 6.修邊 7.清潔 8.檢驗	1.坯塊落料 2.壓形 3.檢驗 4.自動車床 (自動加 料): a.定位 b.定中心 c.鉆孔 d.銳孔 5.割斷,下一工 件進料 6.檢驗	1.坯料及引 伸 2.二次引伸 3.三次引伸 4.修邊及整 形 5.修毛刺 6.檢驗	1.混粉 2.模壓 3.燒結 4.檢驗 5.檢驗(圖 13)	1.混粉 2.模壓 3.燒結 4.檢驗
所 用 材 料	B-1113 $\phi 26.2$ 毫米	E-1113 $\phi 25.4$ 毫米	CDB-1113 $\phi 25.4$ 毫米	AA-2024 鋁	1010 0.5 \times 51 \times 2440 毫米	鐵與銅	鐵與銅
每个单件的各项成本(美元):							
材料;	0.0079	0.00692	0.0067	0.0149	0.0022	0.00041	0.00315
加工过程;	0.0494	0.0439	0.0132	0.0615	0.0584	0.01697	0.00561
工具;	0.0030	0.00004	0.0023	0.0006	0.001	0.0002 (見圖14)	0.001
设备投資分摊;	未提出	未提出	0.0058	未提出	未提出	未提出	0.00389
制造周期(秒)	6.5	30	6.3	—	—	2.4	3.6
附加費用(%)	660	225	150	225	225	400	250
单件总成本(美元)	0.0603	0.05086	0.0213	0.0770	0.0616	0.01758	0.01865

各組均分別按其所認為合宜的工藝方法，結合自己工廠的方便條件、勞動組織和所積累的經驗，分別地分析了這項課題。

研究結論：由表 1 中可以明顯地看見單件模擬車輪的總成本是以採用粉末冶金生產的方案 F 和 G 最為低廉。

方案 A：這方案表現出了周密和睿智的安排，但是由於極高的費用附加率(660%)，使得它無法立足。如果附加費用能降低到如方案 C 中的 150%，則由這方法所得的單件成本尚可比方案 F 的結果還少一些。

方案 B：由於長的加工週期而造成了高的單價。如果將其中的若干工序合併起來，可能便可降低工時和成本。

方案 C：這是在整個車制加工組中獲得最低的單件成本的一個方案。可能由於其高的設備投資分擔額而影響最終成本超過了粉末冶金的零件。

方案 D：這個方案提供了一個極有趣的內容，由於其材料和生產過程的成本高昂而無法採納。雖然減去鋁廢料的價值後略可降低，但是在生產過程中轉運成本仍是明顯地高的。

方案 E：為了要適合沖壓工藝，工件是略作重新設計過的，如圖 13B 所示。這方案的內容是好的，但是生產過程中的成本使單價過高。看來應當考慮選用級進式的模具來代替現用的單工序的模具。

方案 F：通過具有卓識準備的分析，確定了以粉末來製造這工件。在作出這個決定之前，制訂本

方案的小組事先曾對所有其他各種可相競爭的方法進行過研究。值得注意的是，在圖 14 的 A、B 兩處示出工件設計上有一點極小的改動，這是為了適合粉末冶金工藝而提出的。

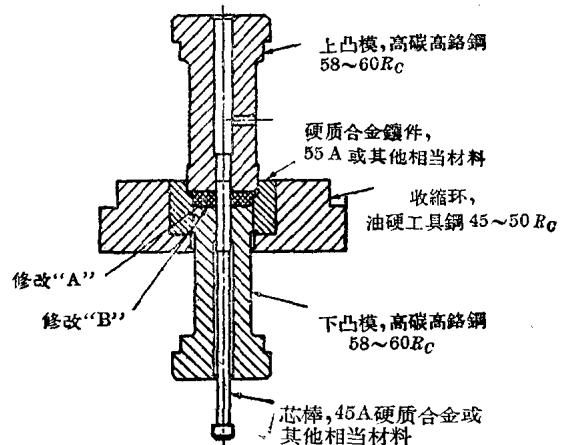


圖 14 為表 1 方案 E 中所需用而設計的壓模

- (1) 凸模型腔、凸模表面及模具內各表面必須研磨到精度在 0.125 毫米以內。
- (2) 全部零件相互配合間隙不大於 0.0125 毫米。
- (3) 所有零件必須垂直或平行於中心線，同心度在 0.025 毫米以內(以千分表測定)。

方案 G：這是一個特別令人感到興趣的答案，因為做出這個方案的設計者並無粉末冶金的經驗。但是，最後的單件成本和具有運用粉末冶金經驗的條件的方案 F 相比較，其結果却十分接近。

(房声树譯自《Tooling For Metal Powder Parts》
1958 年, 第 1~28 頁)

粉末金属结构零件的设计

George H. De Groat

设计粉末金属零件时，应遵循下列诸因素：尺寸，长度与直径之比，有无径向凸台，槽，凹台，丝扣，锥度，纵向孔与径向孔，零件断面的变化，所需之金属密度，尺寸公差，表面光洁度等等。

零件能否由金属粉末压制，决定于零件形状的复杂程度。设计零件时应考虑到，在整个粉末冶金过程中零件压制是一最重要工序。应该注意，粉末不会充满模腔，同时，粉末不会象塑性材料或液体金属那样，在压力作用下移动。压制时，粉末颗粒间的摩擦与对模壁的摩擦皆阻碍粉末填满型腔(凹模)的某些地方，特别是深窄的凹台；结果，一些地方粉末数量不足，另外一些地方粉末过多。所以，要使粉末沿压模整个容积合理分布，必须采取一些措施。

制品密度均匀的重要性

因为凹模中的粉末在压力作用下实际上不会向侧向移动，所以，在必须保证制品金属密度均匀的地方，应精心配置足够数量的粉末。在压制薄壁零件或截面变异的零件时，这个条件特别重要。

密度均匀一般是零件质量的一个主要指标，所以，设计时必须考虑。

制造零件时，特别是烧结时，密度不均匀在零件中将引起很大应力，这时，将呈现不均匀收缩、扭曲，甚至裂纹。成品零件密度不均匀时，由于强度不够，可能断裂。

虽然，制品在压制方向外形可以不平整，但是，最好在压制方向沿整个长度截面相同。壁垂直于底的截面为正方形或其他形状的制品皆具有这种外形。径向外形不同，长度尺寸相同的零件(如凸轮或齿轮)压制时没有困难。

制造具有两个平坦的平行面的零件最简单(图1)。这种零件一般都是用端面平整的凸模压制的；为了使金属密度均匀，压制时上凸模与下凸模是相对移动的。

有肩形凸出部分、阶台或凸缘的筒形零件必须沿主轴方向压制。

用整体凸模压制时，金属密度将非常不均匀。整体凸模只有在零件截面变化小于25%时才能用。

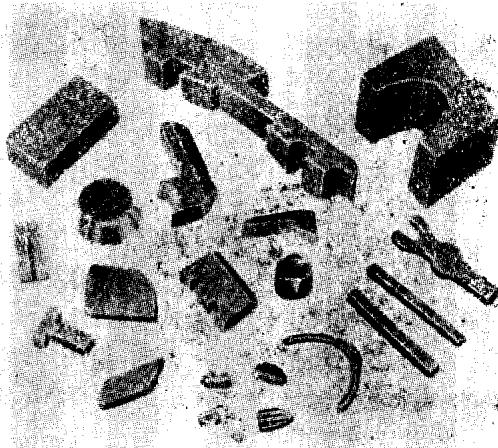


图1 具有两个平坦的平行面、形状简单的零件；它们的制造较简单，需要具有所需形状的凹模和两个相应的凸模。

通常零件截面的每一阶台或准面需用分开各自的凹模嵌块、衬套或凸模拼块，它们的位置可以调节，以填装各个部分所需要的精确数量的粉末。这些压模构件不但要能分别正确地填装粉末，而且是

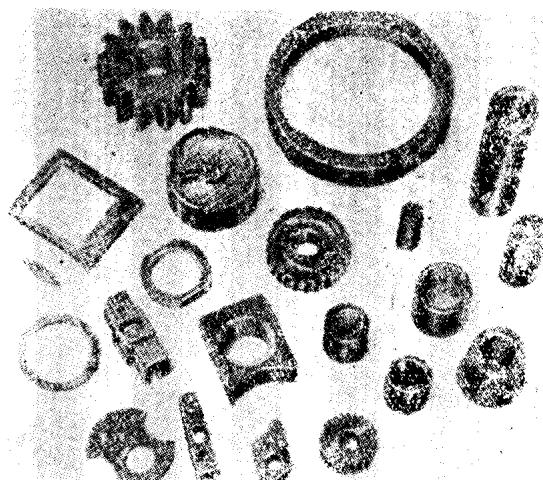


图2 压制时借固定芯棒作出的零件的与压制方向同轴的孔，和可作出任何形状与任何数量的孔。规定芯棒上端面与凹模上面一样高；压制时，当上凸模引入凹模中时，即形成相应的孔。

設計成能各自独立运动和压制零件的相应各个部分。有时将浮动机构或其他相当复杂的构件装入压模中，用来成型截面特别复杂的零件。常常将具有多压柱动程的压机用于这种場合。这种机构简化了压制，而且使得复杂零件能完好地从凹模中頂出。每一单独凸模或压杆必須是可以調整的，以适合它的准确的頂出或压制行程，而且是必須能分别独立操作。沒有配备这种辅助机构的压机，就采用象凹模衬套或凸模等的独立操作配件。在制造极复杂的零件时，多压柱的压机和特殊压模衬块两者都經常需要。

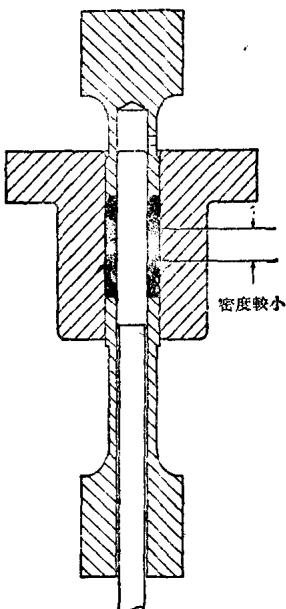


图3 細長的零件傾向于不均匀压制：两端的粉末比中部的压制的密实得多。所以零件中部的金属密度較小。一般零件之长度与直径之比皆不大于3:1，虽然，在特殊条件下，可制成比例达7:1的零件。

制造复杂零件的专用模具

最常遇到的代表性的复杂截面零件是那些两端或中间有法兰的、距任一端不同距离处有凸緣的、和那些一端或两端有平底孔的以及具有內凸緣的零件。从以上情况所形成的截面或其变形經常能从复杂零件中找到。

例如，一端有凸緣的零件，当成型凸緣部分在零件上端时压制，常常采用一个合适的下凸模，作为成型凸緣部分的輔助机构。这可以是一个用弹簧支承的凹模鑲件(衬套)。鑲件在凹模內的高度即在其裝粉位置，使能保証填装准确的粉末量以形成扁薄的

凸緣，而下凸模則处于較低的位置(形成零件的長段主体部分的裝粉位置)。压制时，上凸模的压力使得鑲件向下移动至碰到限高器而停止，同时下凸模向上移动。当压件脫模时，上凸模松去压力，凹模鑲件就上升回到原来的裝粉位置，下凸模則向上移动到凹模的上端面。这个位置也是由一个可以調节的限高器来控制，而且适合于任何变动的粉末填裝量。鑲件回到裝粉位置常常有利于凸緣部分的頂出。为了保証这个移动而不依靠于彈簧，可借助于一个由压机的下压柱操纵的頂杆。

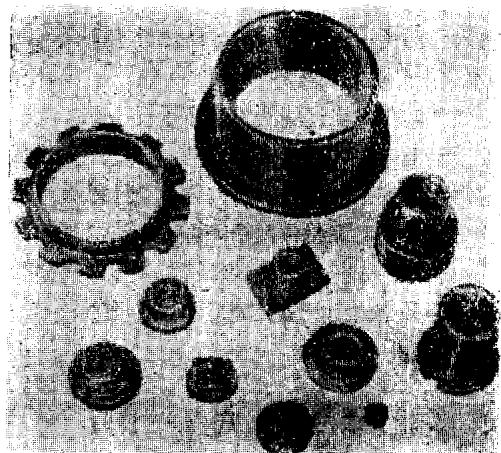


图4 較复杂的零件是这些具有外凸緣的。一般常常采用上凸模在凹模中的衬套圈上成型外法兰；而零件的主体則用上凸模和下凸模压制成型。

在其它情况下，当压机具有多动作的复式下压柱时，用一个輔助凸模組成同心凸模，可用于成型这种零件(图5)。其优点在于它也常常作为一般下凸模頂出行程时的附加頂出作用。在压制具有大直徑

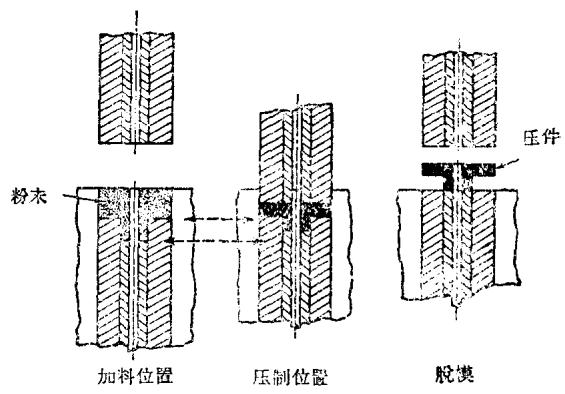


图5 上凸模向下移动时，內下凸模成型零件主体，外圍下凸模成型凸緣。两个下凸模将零件从凹模中頂出。

法兰的零件时特别有利，这种零件，当凹模镶件向上移动时遇到微小阻力即很易碎裂。这类凸模具备更多的变化，在整个操作中可获得更多的规定的控制。在周期中的成型阶段，例如，两个凸模向上移动，此时压力从底下同时施加于零件的主体和凸缘部分，然后两者一起上升，准备脱模顶出。

类似的装置可用于压制在两端之间有凸缘的零件，不过此处另用一个辅助部件附加于上凸模，组成两个同心上凸模。此时，两个下凸模当凹模装满粉末后，从它们各自的装粉位置移下，如此，粉末平面落入凹模端面之下，这样，让出了空间留待两个上凸模进入而避免粉末的被挤出模外。当它们进入凹模时，中央上凸模的行程落后于外圈上凸模，于是在其间形成了空间，在压制阶段时由于动力凸模的上移迫使粉末上升进入上凸模的空间中。这个动作形成了零件主体的上部分，同时，外圈的上下凸模形成了凸缘部分。这时又轮到两个下凸模上升，进行顶出工作；外圈凸模停止，上移到凹模之上，于是零件的凸缘部分处于自由状态，同时中央凸模继续升高至同一位置，此时，零件也就脱离凹模。

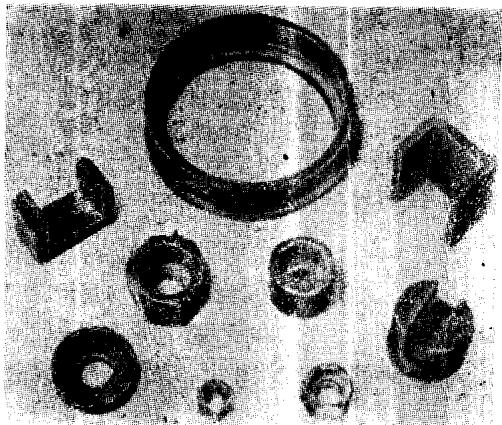


图6 有内凸缘的零件一般是用带肩的芯棒而不是用带肩的凹模来压制而成型的。压模的设计应保证粉末的均匀分布，以使整个零件的密度均匀。

上述机构可用于压制两端有平底孔的零件。此处，截面的最薄处在零件两端之间的中央部分。装粉时，其中央下凸模上升以保持零件的中央部分有最少量的粉末。在加压行程时，中央下凸模下降，同时外圈下凸模上升，中央上凸模下移时走在外圈上凸模之前来压出上端对称面上的平底孔。

制造具有内凸缘的零件，同样需要特别工具。这种零件常常是杯形或U形的截面，零件的那个孔

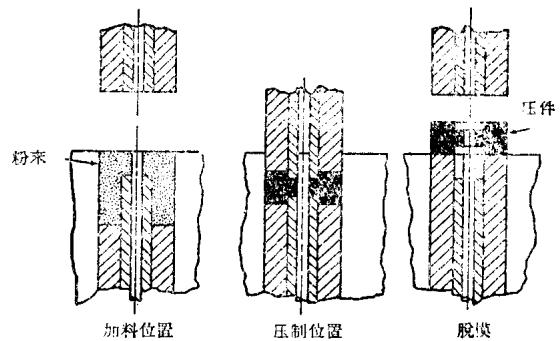


图7 零件的小中心孔是从零件两面压制的，为此有时需要额外的压制组合件，以得到均匀的密度。将中央下凸模推移到在其上端成型零件中心部分所需装粉量的位置。压制时，将这个凸模下移至工作位置，而外圈下凸模上升；两个上凸模成型零件的上部。

是用弹簧支承的芯棒所形成的。这种带肩的芯棒是由一段用来成型小孔的小直径部分和一段用以成型凸缘的大直径部分所组成。弹簧支承允许芯棒在上凸模的压力作用下向下浮动。芯棒下面的弹簧将芯棒升高到用于成型内凸缘的正确装粉位置，以及当凸模在压制动作时，芯棒下移到限高器对凸缘产生底面压力的效果。当上凸模离开凹模时，弹簧返回到装粉位置，其作用实质上亦有助于零件的顶出。

在有些实例中，上凸模的一个中央构件是用弹簧来支承，如此，在下凸模上升和把粉末推向凹模之外之前，凹模可以被闭合。在这种情况下，采用固定式的带肩芯棒，芯棒的小直径部分的长度应与装粉深度相等。在芯棒的肩部，即大直径部分的上面，成型零件的凸缘部分，此时，中央上凸模徐徐下移，而下凸模上升。

为简化模具而改变零件 结构的设计

常常可以改变零件结构的设计或少许改变，以减少截面的复杂性。这样，可大大简化模具，减少模具费用，延长模具的使用寿命，并可完全省去一些附件。如象零件一端之凸起将使与邻近截面产生巨大差异。改变零件结构后，可克服这个缺点。如将零件的另一端作相当形状或深度的修改。若零件具有长的外伸部分，可以添上加固筋以使零件易于完好地从凹模中顶出。另一情况，若添上加固筋可使零件壁厚均称，并可避免造成密度特别大的部分。