

78079
S丁丁
.2

上海市电机工业技术革新资料选集

(下)

1959

上海科学技术出版社

(五) 鑄造類

无骨型芯

上海鍋爐廠編

去年第四季度以來，我廠不少鑄件受原材料影響，裂碎、報廢較為普遍，特別是一些有型芯鑄件，因土鐵收縮大，常受芯骨的阻擋而擰碎。為消除這種缺陷，我們也曾採取了澆注後把芯骨打斷，芯砂掘松等措施。這樣雖然有些效果，但勞動力和時間的消耗較大，而且操作上稍不留意，反會產生其他廢品。因此齒輪箱鑄件的裂碎、報廢就成為當時質量上的關鍵之一。

針對這個關鍵，翻砂工人陸泉根老師傅大膽地提出了不用芯骨製造65噸鍋爐齒輪箱型芯的建議，並進行了試驗、研究，創造成功了無骨型芯，為攻破土鐵土焦關作出了有力的貢獻。現介紹有關無骨型芯製造的幾個問題，供參考。

(一)為什麼型芯中一定要放置芯骨

我們要製造無骨型芯，先要搞清楚過去放芯的道理，因

为事实上，不是所有型芯都可以不放芯骨，相反大部分型芯仍要放入芯骨，那末为何一定要放入芯骨呢？根据我們粗淺的看法，認為主要有下面二个原因：

1. 增加型芯的坚固性。在型芯中加入芯骨正如水泥柱子中加入鋼筋一样，使型芯强度有很大提高，能够承受得起澆注过程中鉄水的冲击力、浮力和压力。
2. 便于型芯的搬动（或吊动）多数型芯从制造放入鑄型的过程中，搬动或吊动的次数是很多的，沒有芯骨，搬动就非常困难，而且型芯也容易损坏，有些大、中型芯甚至无法搬动（或吊动），有了芯骨，或者在芯骨中事先鑄入吊攀，或把型芯反在燒芯鐵板上（图1）就方便得多了，型芯也保持完整（图2）。

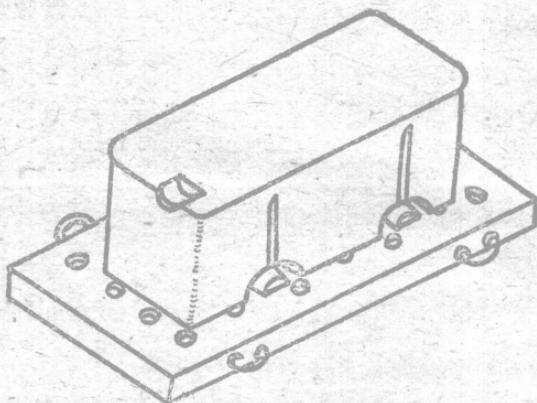


图 1

（二）有骨型芯是不是有缺点

如上所述，型芯有了芯骨有不少好处和便利，但也有缺

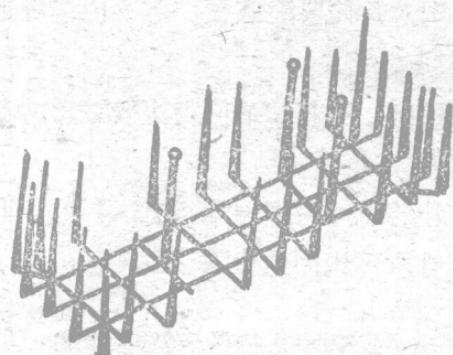


图 2

点，主要表现以下几点：

1. 最突出的是阻碍铸件的收缩，我們有不少铸件裂碎、报廢，就是受芯骨的阻擋造成的（如图 3）。

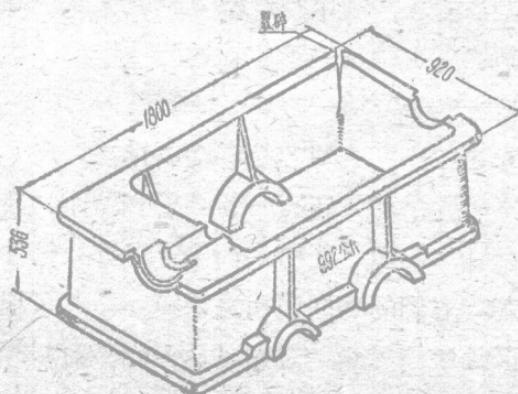


图 3

2. 为了防止铸件被芯骨撑碎，澆注后要打断芯骨，在高温情况下，短时间做好这个工作，劳动强度是很高的，如时间过迟或过早铸件仍然有可能报废。

3. 制作型芯首先要澆芯骨，这不但多費金屬材料，而且延長生产周期。

4. 要掘地皮，澆芯骨不但要花費劳动力和工时，还要占用一定的工作場地。

5. 有芯骨的鑄件清理困难，不仅增加清理时间和工具，有时也会因芯骨拿不出而造成报廢。

(三)无骨坭芯是怎样制造的

不是任何型芯簡單地取消芯骨就可以做成无骨型芯的，因为这样做的結果將帶來操作上的困难和廢品。我們制造无骨型芯的目的，既要操作上方便，又要克服有骨型芯的缺点。下面簡單介紹无骨型芯的工艺条件。

1. 型芯能直接制作在鑄型上，不需要經過搬動或吊動。

能做到这点也就是起了芯骨的部分作用；例如說，我們通常做砂箱当中一方块一方块，不就是型芯嗎？但它們不放芯骨，因为这些小方块型芯是直接制作在地皮（即砂型）上的，根本不需要吊動，还有一般的篤壳型芯、自来型芯也是这样，因此如齒輪箱、門櫃（如图 4）等，鑄件型芯，可制造无骨型芯，它們的鑄型底箱是平箱，型芯可以直接制作在平箱上，又是脫壳芯盒，芯壳可从上或四面卸开，型芯也不要反轉，操作方便（图 5），鑄件被型芯上下对串的，蓋箱可压住型芯。如果鑄件当中不是对串的（如图 6），則可加撑头或在型芯中横几根鐵条，用鉛絲扎住，使型芯抬不起来。

2. 芯砂有足够的强度，制好的型芯搬動（或吊物）时

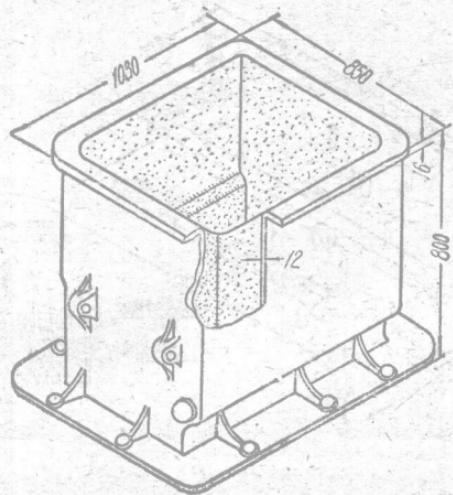


图 4

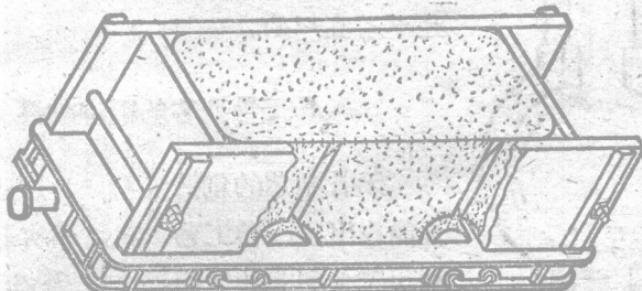


图 5

不会损坏，又能承受得起铁水的冲击力、浮力和压力。

中小型型芯是较易做到这一点的，譬如，一般油砂型芯，就有不少是无骨的，因为它有足够的强度可以搬动，也能承受铁水的各种力量（如图 7）。

其他如阀门等型芯，也可以，如一个人拿不动型芯，事先把气眼放得大一些，可用铁棒插入二人扛动。

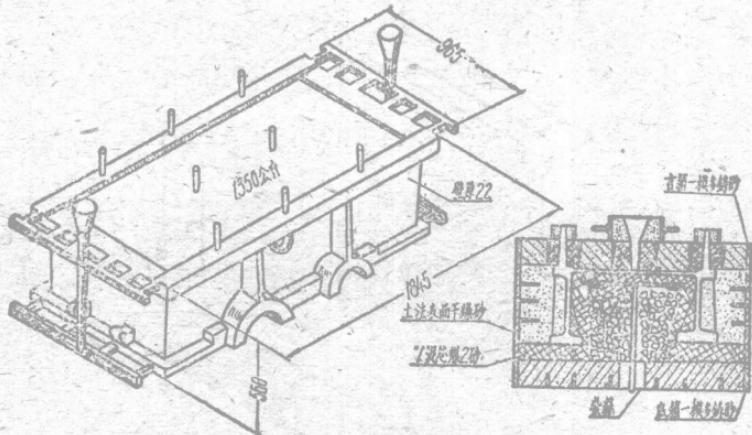


图 6

但必須說明无骨型芯对一些又長又薄受冲击力、浮力、压力較大的型芯，是不适宜用的。

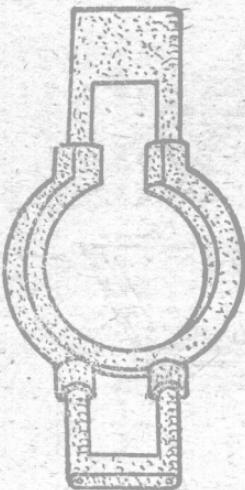


图 7

(四)无骨型芯的經濟效果

无骨型芯的創造成功，为适应土铁性能找出了一种工艺。我厂事实証明，利用无骨型芯的鑄件，沒有发生过裂碎、报廢的現象。由于型芯在鑄件收縮过程中有良好的退讓性，所以在澆注后也不需要做打断芯骨等工作。

由于不要芯骨在整过工艺过程中，工作場地也不要了，生产周期縮短，金属材料消耗减少，鑄鐵成品率也会相应提高。

型芯在我們铸造工艺中，占有很大的比重，以我厂65吨

鍋爐为例，型芯工时得占全部鑄件工时的42%，而其中芯骨工时占12%。

下面我們以65吨鍋爐齒輪和中部型芯、有骨和无骨作比較如下：

序	类 别	有 骨	无 骨
1	廢品率	20%	—
2	芯骨金屬	400 公斤	无
3	芯骨工时	8 小时	无
4	芯骨場地	3 平方米	无
5	清理工时	4 小时	2 小时
6	出骨头工时	2 小时	无
7	生产周期	4 天	3 天

上述情况有力地說明了无骨型芯在經濟上和技术上有很大的价值，同时也可以看出它不仅对造型有利，而且对澆注、清理等工作都有利。

鋁合金压鑄

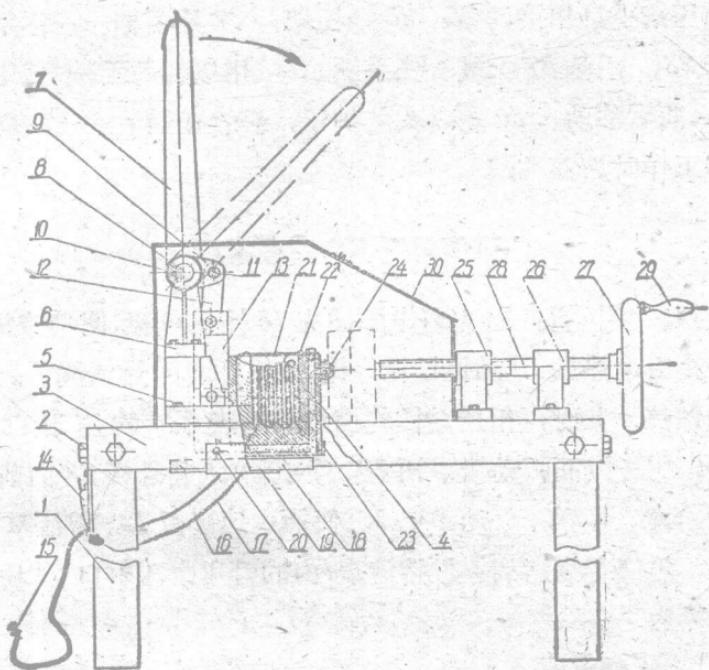
上海电表厂編

(一)概論

我厂电表的小型零件过去大都是用銅元經過車、銑、刨等加工而制成，材料消耗很大，并且生产效率很低，为了提高产量，我厂大部分小零件已改用鋁合金压鑄的方法。由于我厂自己沒有压鑄机，零件的制造都靠外厂协作，在生产大跃进中，技术科黃吉祥同志与工人們一起，以冲天的革命干勁，利用二天业余时间，制造出一台土手扳压鑄机，用它来压鑄电表中的小形零件非常方便，由于土手扳压鑄机結構簡單，制造容易，且大部分零件都是用廢料和旧料零件改装而成，因此成本低廉，对解决目前压鑄机床設備的不足起了很大作用。

(二)結構

土手扳压鑄机的結構如附圖所示：1是机架，由六角螺釘2将机座3連結在一起，4是熔液鍋，由六角螺釘5固紧在



土手扳压鑄机结构圖

机座 3 上，6 是支架将螺釘 5 固紧在熔液鍋 4 上，7 是手柄，下端开四方孔与軸 8 連接，搖臂 9、軸 8 由銷子 10 連接一起，軸 8 两端并与支架 6 两端孔成滑配合，搖臂 9 并由螺釘 11 通过連接板 12 与活塞 13 連接，活塞 13 与熔液鍋 4 活塞孔相配合，14 是閘刀开度，15 是电源插头，16 是电热絲，通入熔液鍋 4 两边，外端引出部分用瓷管 17 保护，18 是电爐，由夹板 19 支持并用螺釘 20 固紧在机座上。21 是鋼蓋板，盖住在熔液鍋 4 两边的电热絲 16 上，襯上石棉紙由螺釘 22 旋紧，23 是三个螺釘，旋紧在熔液鍋 4 上，用以堵塞熔液鍋 4 外端的熔液管口，24 是压射口与熔液鍋 4 連接，一

端与压鑄模口相接，25、26是托架，27是手輪，一端連接螺杆28，手輪27上裝有搖手柄29，用以轉动手輪27使螺杆28前后移动，30是鐵皮防护罩，裝置在熔液鍋4四周，以防工作时熔液飞濺。

(三) 使用說明及注意事項

甲、使用說明 首先將电源插头15接上电源，使熔液鍋4內合金由电热絲16加热熔化，电爐18用作对熔液鍋4的加热和預热，此时，用压鑄模将模口与熔液鍋4的压射口24相接，另一方面轉动手柄29，使手輪28将螺杆28向前頂紧压鑄模。这样，扳动手柄7，使通过連接板12，将活塞13压下，迫使合金熔液通过熔液鍋4內的管道由压射口24压入压鑄模內。

乙、注意事項

1. 在操作过程中，动作要敏捷，因为压射口24与压鑄模相接后，压射口24受模子冷却之影响，容易使压射口24內熔液凝固，那时手柄7就会有扳不动的現象。
2. 本土手扳压鑄机加热是采用1000瓦的电爐，合金最高熔点为 400°C ，超过 400°C 的合金不适合使用。

精 密 鑄 造

上海汽輪机厂編

用失蜡法鑄造汽輪机叶片

汽輪机中叶片的几何形状都是較复杂的，而鍛造毛坯只能供应形态简单的坯料，其加工余量甚多，因之需用大量的銑床来加工叶片，生产周期长，大量有用的鋼材变成了切屑。尤其是对于高級合金鋼塊來更为可惜，在 1,500 瓚汽輪机中的噴咀每只淨重 200 克，而鍛坯則重达 1.9 公斤，6,000 瓚汽輪机噴咀鍛坯重 77 公斤，加工好后只剩下 11 公斤。而用失蜡法鑄造出来的 1,500 瓚汽輪机噴咀毛重只有 310 克(不包括澆冒口重，鑄件重量与澆冒口重之比为 1 : 1)。此零件之重要部分——汽道(这是鍛坯加工量最大的地方)只經拋光后就能达到要求，不需要再經過机械加工，在設計上将原来的鍛造噴咀，改成精密鑄造后，便可省去了二十二道加工工序，大立式車床的加工工时减少 90%，精密鑄造的經濟价值由此已可窺見一斑了。

(一) 壓型的設計

我们在設計壓型時，是先根據產品零件圖，畫一張精密鑄造的鑄件圖，將收縮量和加工余量，熱處理時氧化皮的厚度等放入，零件太薄（小於1公厘者）的部分需要適當的加厚。畫成一張適合於精密鑄造的毛坯圖，根據此圖來選擇分型面，然后再畫壓型結構圖，收縮量決定的正確與否，緊密地決定著零件的尺寸精確度。只拋光的表面，我們對加工余量連熱處理時氧化皮的厚度一共只放0.2公厘。因此，縮水放得不好就影響其精度，又由於做蠟模的蠟料成分和澆注方式的不同，其收縮情況也不同，做成模殼後，在高溫焙燒時，其模殼尚有少許膨脹，鋼的成分不同，收縮也有所變動，零件幾何形狀不同，在冷卻過程中所受到的限制不一樣，收縮也就不一樣，要很好地決定收縮量是一個比較困難的問題。只有經過實際測量鑄件的尺寸再行修正壓型。

我們現在做葉片蠟模是用硬脂酸和石蠟各半的混合料用注蠟器壓入壓型的鑄件材料用CT25鋼其縮水放2%（其中包括蠟料和鋼的收縮），所得結果尚能符合要求。其次是選擇分型面，如果選擇得適宜，可使壓型的結構簡單，機械加工方便，選擇時除考慮其機械加工外，其餘和普通鑄造相同，澆注系統可以另外焊上去，壓型材料我們都用CT35，工作面光潔度為 $\nabla\nabla\nabla_8$ ，尺寸精確度為蘇聯公差2級，對於薄長的壓型零件可用鋁青銅製造。

如果產品零件形狀十分複雜，用鋼制壓型難於機械加工的可採用機械加工與澆注易熔合金相結合的方法，能取得很

好的結果。如鑲片銑刀，叶片的成型銑刀，燃气輪机叶輪等的压型，我们就是采用这种方法做出来的。在实用过程中，我们认为下面这种成分的易熔合金最适于做压型，即

58% Bi (鉍)， 42% Sn (錫)

这种合金可以说沒有收縮，澆出来的表面很光，如果母模有足够高的光洁度，则澆出来的合金光洁度可达▽▽▽₈~▽▽▽₉。这种合金的熔点只有 139°C，另外我们也用过下面这种成分的合金：

15% Sn (錫)， 15% Bi (鉍)， 70% Pb (鉛)

其熔点为 140°C，澆出的表面亦极光，但其硬度特别低，做腊模时須特别当心。

(二) 制造腊模

制造叶片腊模我们是用 50% 石蜡 + 50% 硬脂酸。

目前我们所用之石蜡为熔点 52~54°C 的，硬脂酸为上海所产的三压硬脂酸熔点 56°C，做腊模时先将石蜡和硬脂酸加热到 80~90°C，这时已經完全是液体了，让其冷却下来，到成糊状时用注腊器吸入糊状腊料压入压型，根据叶片的大小，每次压 7~15 分钟即可取出腊模，检验合格后即可焊接成组，准备去上涂料，压型在做出一个腊模后，須将殘留的腊屑擦净再擦上一薄层变压器油，准备再做。

腊模从压型中取出后，尚未完全冷却，其放置得是否合适将影响腊模的变形。

(三) 制造模壳

我们这里介绍以水玻璃作耐火涂料制造模壳的方法：

对于配涂料的水玻璃要求：

模数	3~3.4
SiO ₂ (二氧化矽)	21~23%
Na ₂ O(氧化鈉)	6.5~7.5%
凝結时间	3.5~5分
比重	1.29~1.30

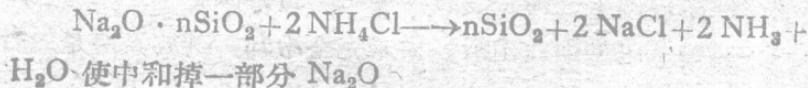
市面上所售的水玻璃模数很低，SiO₂和Na₂O含量都超过所要求的数值，所以必须经过处理才能达到上述要求，我们处理水玻璃的手續是：

先算出将SiO₂冲淡到21~23%所需之水量(Na₂O含量亦将同时减少，但模数不变)，例如将100克28% SiO₂的水玻璃冲淡到22% SiO₂所需之水量。

$$100 \times 28\% = (100 + X) 22\%$$

$$X = 27.3 \text{ 克} \cdots \cdots \cdots \text{ 所加水量}$$

欲将模数提高到3.0~3.4，则买来的原水玻璃的模数必须在2.6以上，模数一般只能提高0.4左右，如果原水玻璃模数太低就不能达到要求。提高模数的方法是向水玻璃中加入NH₄Cl(氯化氨)，使按下式起化学变化。



$$\text{模数 } M = \frac{\text{SiO}_2\%}{\text{Na}_2\text{O}\%} \times 1.032$$

式中 SiO_2 含量未变，而 Na_2O 含量已經降低，即此公式中的分子不变，分母减小，因之其比值提高了，从上面的反应式中可看出中和一个克分子的 Na_2O ，需要二个克分子的 NH_4Cl ，换算成以克为重量单位的数值，即为中和，一个克 Na_2O 需要 1.73 克 NH_4Cl 在这里模数， SiO_2 为已知，故可求出允許存在的 Na_2O 量，用原水玻璃中的 Na_2O 量减去允許存在的 Na_2O 量即得应去掉的 Na_2O 量，再乘以 1.73 就得到了加入的 NH_4Cl 量。

例如 100 克原水玻璃中 28% SiO_2 ，10% Na_2O 現在要求数提高到 3.2，求应加的 NH_4Cl 的克数。

$$3.2 = \frac{28}{X} \times 1.032$$

$$X = 9.03 \text{ 克} \cdots \cdots \cdots \text{允許存在的 } \text{Na}_2\text{O} \text{ 量}$$

$$10 - 9.03 = 0.97 \text{ 克} \cdots \cdots \cdots \text{应中和掉的 } \text{Na}_2\text{O} \text{ 量}$$

$$1.73 \times 0.97 = 1.68 \text{ 克} \cdots \cdots \cdots 100 \text{ 克水玻璃中应加 } \text{NH}_4\text{Cl} \text{ 量。}$$

将此 1.68 克 NH_4Cl 放入前面所算出之 27.3 克水中，待溶解后徐徐倒入 100 克水玻璃中，此时，比重大約为 1.29 ~ 1.30，如果不在此范围，可适当加水調整，使达此值。待其析出的白色物全部溶解后，即可用来配制涂料。在处理水玻璃的同时，应将所有用来做模壳的石英粉与石英砂在 850°C 烘 2 小时，涂第一层（表面层）模壳的石英粉粒度要求在 270 号以下，我们直接用市面上所买来的飞粉，使用結果尚好，涂第二、三、四层（加固层）的石英粉用 7 号石英粉，經 120 号篩过篩后就可应用，我们所用的配合比例：

表面层: 45% 飞粉 + 55% 水玻璃

加固层: 50% 石英粉 + 50% 水玻璃

做模壳时，将焊接成组的蜡模用肥皂水浸过，擦干后就浸入表面层涂料中，使均匀地涂上一层，拿出来马上撒上一层 40~70 号的干石英砂，放入硬化剂（浓度为 18% 的 NH_4Cl 水溶液）硬化一分半钟，拿出来空干后，再放入加固层涂料中涂一层涂料，撒上一层 20~24 号的干石英砂，放入硬化剂中硬化 5~12 分钟（硬化剂温度为 28~30°C）空干后再涂——共涂四次就够了，然后放入 85~90°C 的水中，使蜡模熔掉，就得到了模壳。将模壳放在 200°C 的烘箱里烘 2 小时，取出后再放入有底的砂箱中，模壳周围以干砂填紧，送去高温焙烧，在 850°C 保温 2 小时，出炉后就趁热浇入钢水。钢的熔炼我们是在 II-60 感应电炉中进行，每炉容量为 50 公斤。这种炉子极适于精密铸造，铸件在冷却后即打箱清砂，对于内孔很多的铸件，如果清理困难时，可放在 30% NaOH （氢氧化钠）水溶液里，加热至沸腾，煮 4~5 小时，再在清水中洗净，再用钢丝刷刷去上面的粘砂，就得到了清洁光亮的铸件。