

机械工人問題解答

热 加 工



机械工业出版社

机械工人問題解答

热 加 工

机械工业出版社編



机械工业出版社

1958

出版者的話

大跃进以来，很多工人都有这样一个希望：有一本好书，能够解答自己在生产中所遇到的一些疑难問題。这本「机械工人問題解答」就是为满足工人这一希望而出版的。本書主要是根据「机械工人」杂志上所刊登的一些「問題解答」彙編而成的。这些「問題解答」都是从工厂中来的一般都带有普遍性，是帮助工人解答疑难問題的一本很好的参考資料。为了照顾到各工种工人的方便，我們特将本書分作冷加工和热加工两本出版。

选在这本書里的「問題解答」有七十多个，包括铸造、热处理、锻造、焊接和压力加工等工种。这些「問題解答」的特点是：內容通俗，簡單扼要，結合实际，一般具有高小文化程度的工人就能看懂。

本書最适合机械工人閱讀。

NO. 2121

1958年9月第一版 1958年9月第一版第一次印刷

850×1168¹/50 字数 34 千字 印張 1¹²/25 00,001—20,100 冊

机械工业出版社(北京东交民巷 27 号)出版

机械工业出版社印刷厂印刷 新华书店發行

北京市書刊出版业营业許可証出字第 008 号 定价(9) 0.22 元

目 录

鑄工	4
热处理工	19
焊工	48
鍛工	63
压力加工及其他	68

三 鑄 工 三

問：鐵水包直徑 650 公厘，鐵水的高度 420 公厘，鐵水包中鐵水的重量怎样計算？

答：这个問題，可以用計算圓柱体积的公式，先求出鐵水包中所盛鐵水的体积，再乘以鑄鐵的比重，就算出了鐵水的重量。現以你所提出的数字为例，計算如下：

$$\text{圓柱体体积} = \text{圓面积} \times \text{高} = \pi \times \text{半徑}^2 \times \text{高}$$

鐵水包直徑 = 650 公厘 = 0.65 公尺；半徑 = 0.325 公尺（在使用一般手册上的金屬比重时，应用公尺作單位）。

$$\text{鐵水的高度} = 420 \text{ 公厘} = 0.42 \text{ 公尺}$$

$$\text{因此鐵水的体积} = 3.1416 \times 0.325^2 \times 0.42 = 0.1394 \text{ 公尺}^3$$

$$\text{鑄鐵的比重} = 7.2 \text{ 吨/公尺}^3$$

$$\text{鐵水的重量} = 0.1394 \times 7.2 = 1 \text{ 吨} \text{ (約)}$$

如果鐵水包內盛的是鋼水或是銅水，在計算金屬液重量时，同样可以按以上方法，只要将鑄鐵比重改为鑄鋼、鑄銅比重就可以了。

一般鐵水包都不是圓柱形，而是上大下小的倒

圓錐台，那末計算它的体积时，應該用上口和下底两直徑的平均数，做为鐵水包的直徑来計算。

問：在往鐵水包里倒完鐵水之后，在包子上面往往出現一种白色的东西，它对鑄件有甚么坏处？怎样除掉？

答：化鐵爐內熔化好的鐵水盛入鐵水包后，有一种白色一片片的东西从包子底部升到鐵水表面上来。这是一种杂质，里头含有較多的氧化物，如氧化鐵、氧化矽，和硫化物，如硫化錳等。如果不把这种浮渣清除掉，将会使鑄件产生夹渣（渣孔）。

清除浮渣可以采用下面三种方法：

1. 熔煉时不用含硫量高的焦炭和生鐵的廢鋼；加入化鐵爐內熔剂的数量要适当，以减少鐵水內杂质的含量。

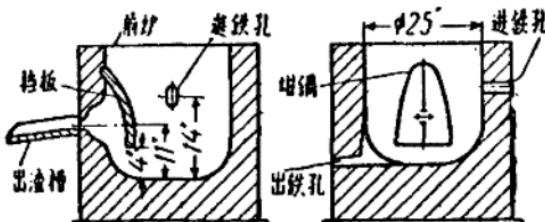
2. 鐵水倒入鐵水包后要稍停片刻，讓浮渣上浮，并且除淨，然后再开始澆鑄。

3. 設計正确的澆鑄系統，使澆入砂型里的浮渣在澆鑄系統中被擋住。

問：鐵棉花产生的原因及其防止的办法？

答：在出渣时，由于前爐內的熔渣，直接受到了爐內的風压的影响，在出渣处使熔渣噴射出来，

形成棉花的形状。为了消灭铁棉花就需要将靠近出渣口处的压力降低，这样就可以消除熔渣喷射现象。



将废坩埚切成两半，将一半嵌在距离出渣口9~10的地方，成为一个挡渣板（如图）。出渣时，熔渣不受到炉内风压的直接作用，就消除了铁棉花。嵌上时先用泥浆水在坩埚四周涂抹一次，再用15%白泥和85%焦炭粉混合物（水分在9~10%左右）涂砌光滑，烘干后坚固耐用。

問：处理球墨鑄鐵时，溫度是1350°C，化學成分：碳3.2%、硅2.1%、錳0.6%、磷0.08%、硫0.07%，加入純鎂0.6%，处理后殘余含鎂量0.07~0.09%。但是沒有球狀石墨，在厚斷面處是很亮的粗大晶粒，硬度很不均勻，這是什麼原因？

答：所提出的原鐵水的化學成分作球墨鑄鐵是很合适的，化學成分中含硫量的高低对能否获得球状石墨的影响很大。殘余含鎂量在0.07~0.09%时，获得球状石墨的可靠性較大。但壁厚的鑄件碳和硅

的总量要和鎂的殘留量相适应，鑄件的壁愈厚碳、硅的总量相应的要低些，不然在壁厚的断面处容易出現灰口鐵的組織，但是如果含硅量过低时鑄鐵中将出現白口。如鑄件壁厚50~70公厘可将含硅量控制在1.8%左右，用0.6%純鎂作球化剂，0.5~0.7%硅鐵作墨化剂，处理时可采用一次处理。处理时的爐前操作是成敗的重要关键，将純鎂或硅鐵装在鐘罩內直接压入鐵水中进行处理。为了延緩鎂的猛烈燒損，可在鎂塊表面涂上石墨漿（石墨粉7分，耐火粘土2分，水玻璃1分，用水調合到比造型用的石墨漿稍濃），鐘罩也要涂上石墨漿烘干預热。出爐溫度在1350°C时根本不能保証處理的質量，在壁厚50~70公厘的鑄件中避免不了有黑心和皮下气孔的。出鐵溫度应在1400°C以上，压入鎂后一般以作用30~40秒鐘为宜，从处理到澆鑄完畢的延续時間不得超过15分鐘。

問：在生产球墨鑄鐵鑄件，时常有黑点而报廢。
請問有甚么办法消除球墨鑄鐵的黑点。

答：球墨鑄鐵鑄件产生黑点的因素很多。除了要保証材料成分正确和溫度适当外，工艺也要正确。下面就从工艺上提出几点改进的意見，供参考。

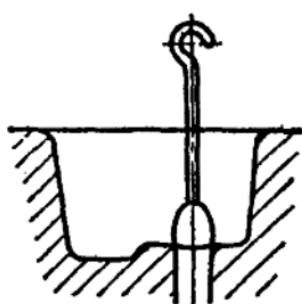


圖 1

(1) 应用定量澆口杯
(外澆口), 将处理后的鐵水
澆入定量澆口杯內, 停留1~
1.5分鐘后把塞子提出, 使
清潔鐵水流人鑄型, 渣留在
澆口杯上部。这对澆鑄薄壁
和热节多的鑄件更为重要。

澆口杯形状如圖1。

(2) 改进澆鑄系統形状 (如圖2), 尽量用旋轉形澆口和渣包, 这样也能消除黑点。因为在鐵水
旋轉中会把渣集中在渣包中, 保証清潔鐵水流人鑄
型。

(3) 热节部分。尽量用冷鐵, 以加速鑄件的
冷却, 避免过多地設置冒口。常常由于过多地設置冒
口而引起很多热节, 促使形成黑点。即使不得已时
用冒口, 冒口頸也应較長一点
(但不能影响补縮), 使黑点留
在冒口頸上部, 不影响鑄件質
量。

除了上述工艺上改进能
解决黑点問題外, 更重要是控
制原鐵水成分、溫度和处理方

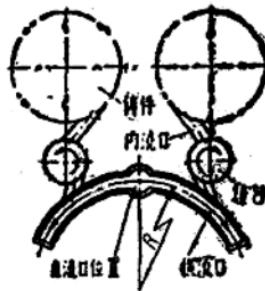


圖 2

法。原鐵水含硫应低，溫度应高，打渣要淨。經驗證明这样可以大大地减少球墨鑄鐵黑点的产生。

問：在处理球墨鑄鐵时有沒有簡便的办法能够很快的鑒別出鐵水是否球化？

答：处理球墨鑄鐵时，由于原料、操作等种种因素的影响，鎂的回收率不很一致，用什么方法很快的鑒別鐵水是否球化，是制造球墨鑄鐵的一个重要問題。

我們曾用火焰鑒別法来鑒別鐵水的球化程度，鑒別的方法如下。

加鎂处理是在座包中进行，处理完畢后，扒淨渣滓，盖上稻草灰，轉動座包将鐵水倒向抬包。由于抬包內鐵水动荡，在鐵水表面上可以看到斷斷續續的黃色火焰，火焰越高，表明鐵水含鎂量越多，球化越好。

當用金屬型鑄造壁厚20~30公厘的礦車輪時，火焰有20~40公厘高最合适（含鎂0.03~0.05%）。當用砂型鑄造50~80公厘厚的鑄件時，火焰高40~80公厘最合适（含鎂0.05~0.07%）。在实际工作中，發現火焰过高时，可补加适当数量的原鐵水，以降低含鎂量，如火焰过低过少或根本沒有火焰时，可

补加适当数量的鎂。这样只要倒完铁水，就可以鑒別出铁水是否球化。

應該注意的問題：1. 傾倒鐵水时，必須擋好渣滓、不使它流入小包，以免妨碍火焰的出現。

2. 小抬包內必須清潔，不能有殘渣，尤其不能有稻草灰，因为有稻草灰时，即是普通鐵水，也会出現少許火焰。

3. 如果按正常情況，鎂量已够，還沒有看見火焰时，可用紅熱而干淨的抬包接鐵水，因为这样火焰容易出現。

利用这一办法，可以比較可靠的鑒別鐵水的球化程度，但是火焰多到什么程度算是球化完全，这要憑經驗來判断。

問：在出鋼之前，我們也是用样勺来測定鋼液的溫度，但往往不很准确。这是甚么原因，有沒有解决的办法？

答：在煉鋼过程中，或在出鋼之前，用样勺来測定鋼液的溫度，是一个比較容易掌握的方法。但在实际操作中，由于以下几点原因，使測得的溫度不准确。

(一) 样勺制造不标准。在同一个车间里，使用的样勺，有的薄，有的厚，有的容积大，有的容积小。

(二) 样勺使用次数过多。有的样勺已經沾滿爐渣，使鋼液的容納量减少，而还要繼續使用。或者用溫度很低的样勺，經過多次的取样，样勺已經变成暗紅色。

(三) 取样的位置不同。有的在鋼液面上取，有的在爐門附近取，有的甚至在電極底下取。

在这种情况下，測得的溫度不可能代表爐池中的鋼液溫度。現提出下列两点意見，供參考。

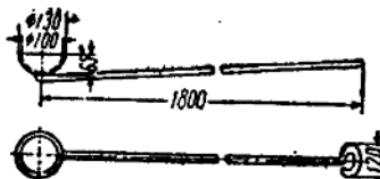
第一、根据各厂的不同情况，应当确定样勺的制造标准。一般采用附圖的尺寸为好。根据使用者的習慣，勺把可以焊在样勺邊緣或者样勺底部。

在熔煉工艺中，应当說明取样的位置。根据許多钢厂的經驗，取样位置应在三根电極和容池高度的中間比較合适。

如果由第一、二个試样測得的鋼液溫度很低时，就不应当再繼續取样，而应当設法調整鋼渣的粘度和渣量，或者适当地提高电流。同时，使用后的样勺应当立刻把鋼渣打掉，放在爐子的两侧。

第二、有些厂矿使用过一段时期光学高溫計，

但由于時間一久，誤差很大，而又不能及时校正，所以也就不再使用了。为了确定不同結膜



時間下的近視溫度，应当校驗好一台光学高溫計，在測溫时和秒表一塊使用，以便掌握不同鋼種、不同結膜時間的大約溫度。

問：經過處理的工件，表面上都殘留有一層氧化皮，用酸洗、噴砂、噴丸等方法來清理都不頂方便。請介紹一種清除氧化皮的簡便方法。

答：過去有些廠也是採用這幾種方法來清理氧化皮的，也覺得不頂方便。例如在酸洗時，如果工件數量不多，對酸度和酸洗時間就掌握不好；採用噴砂法，操作成本高，勞動強度大，麻點和深凹孔里的氧化皮不容易噴掉。後來我們用氧乙炔焰來清除氧化皮，獲得很好效果。

應用小號噴咀，點火後傾斜着在有氧化皮的工件表面上邊噴射邊移動。氧化皮因為單向急速受熱，側面發生不均勻的膨脹，破壞了原來氧化皮同工件的粘結狀態，而使氧化皮向四方飛射。噴射完後，再用鋼絲刷擦刷，就可以把氧化皮清理得很干淨。

問：在用純鎂處理球墨鑄鐵時，鎂的燒損很利害，有時甚至達到 1%，請問有什么解決辦法。

答：用純鎂處理球墨鑄鐵，鎂的損耗很多。按理論上有 0.01~0.04% 的鎂就能使石墨球化，實際上往往要加到 0.05% 以上。不過鎂的損耗不單純是燒損，有一部分成為其他化合物，如與硫生成硫化鎂等。

為了克服以上問題，在鎂塊表面上塗上一層塗料，這樣可以使鐘罩接觸鐵水時，鎂塊不致於立即開始燃燒，塗料成分：石墨粉（黑鉛粉）40%、焦炭粉 30%、水玻璃 30%。塗上二公厘厚，鎂塊上留出一面不塗料，然後用木炭火烘干。用塗有塗料的鎂塊來處理鐵水時，白光不像過去那樣猛烈，燃燒時間也稍延長一些，我廠用這種方法處理每包 120 公斤鐵水，鎂的燃燒時間由原來的 47 秒延長到 60 秒左右，澆注溫度能夠保持在 1270~1290°C。塗料經燃燒後成為渣子浮在鐵水表面，去渣也很方便，我廠原來加鎂是鐵水量的 0.63%（鎂純度 99.5%）改用塗料的方法以後，減少到 0.4%。我們在做試驗時，加鎂量減少到 0.3%，球化情況還是良好的。這個方法希望你們試行。

問：鑄鐵軸套挂巴氏合金很難粘結的牢固，有什么先進經驗請介紹。

答：鑄鐵軸套上挂巴氏合金不象鋼軸套那样容易，而高碳鋼又不象低碳鋼那样容易。这是由于含碳量高低和石墨存在形态不同的关系。鋼里面碳是以化合物状态存在，鑄鐵中碳是以石墨状态（片状或球状等）存在，这种游离石墨不可能跟巴氏合金粘結，所以巴氏合金不能与鑄鐵全部粘結在一起，如果要使它們很好的粘合，就必須去掉鑄鐵表面上的游离石墨。去掉鑄鐵表面游离石墨的方法很多，象热处理方法，酸浸入法等，但手續比較麻煩，成本高。捷克專家在上海汽輪機廠建議用噴砂方法去掉表面層游离石墨。这要算是既簡單、又便利的方法，因为一般工厂都有噴砂設備。噴砂时可以用3号石英砂，在吸入式噴砂机上（6~7大气压）噴5~6分鐘就可以了。如果用重力式噴砂机，只要4~5大气压就够了。噴砂时要注意，噴砂咀的孔不要过大，鑄鐵軸套經過噴砂后表面会形成很多小孔，这說明表面上一層石墨已經去掉。我厂曾采用这种方法来处理鑄鐵軸套，經過处理后的軸套挂上合金后沒有發現脫壳的現象。

問：一到夏天熔鑄鋁合金就很难保證質量，容易發生針孔和疏松現象，过了夏天就逐漸好轉，老師傅們認為这是因为夏天天气太潮，水蒸汽多的原故，是不是这个原故請解釋一下。

答：鋁合金鑄件產生針孔和疏松，主要是由于在熔煉過程中，鋁合金液体吸收了大量的氫氣，當金屬凝固時，氣體從金屬液中析出而形成的。至于氣體的來源有以下幾個方面：

1. 溫度过高——我們知道金屬液吸收氣體的多少和溫度有關，金屬液溫度越高，吸收氣體也就越多。因此應嚴格控制溫度。

2. 天氣潮會使焦炭的水分增加，這對熔化不是沒有影響的。造成缺陷的是水蒸汽，在高溫下分解成氫和氧，以後被液體金屬所吸收而造成的缺陷。因此在熔化過程中應加復蓋劑，如75%氯化鈉和25%氯化鉀等幾種，以隔絕合金與氣體的接觸。

3. 采用原材料也應注意，如75%的硅鐵中含氣很多，如選用質量好的硅鐵也可以減少鋁合金的缺陷。

問：鑄造細、長、壁薄的鉛管時用砂型試鑄常常不容易成功，應該如何解決？

答：过去有些厂也做过这种管子，以前用砂型没有成功，后改用木型来試鑄不但鑄件質量合乎要求。而且鑄型可以長期使用。

我們是用烘干的紅松木，按照做泥心盒那样做出木型，用車床車出木心子。在澆鑄前将木型和木心烤热，使澆入的鉛液溫度不致很快降低，有很好的流动性。为了使木心容易从鑄件中取出，澆鑄前在木心上卷上一層白報紙。

控制鉛液的溫度我們用紙來試驗，如果將紙放在鉛液上，紙很快的燃着了，这时鉛液的溫度就高了，需要稍冷一下再澆鑄。如果鉛液溫度不能控制的合适，太高了会燒坏木型，太低了鉛液的流动性差会出廢品。

这种方法試驗成功，对低熔点的合金澆鑄，是有很大啓發的。

問：在制造軌道衡杠杆时經常会开裂，用碳酸鈉去硫也未見效。請告知鑄件开裂的原因和防止的方法？

答：鑄件产生裂紋的主要原因是截面厚薄不均，冷却不一致，产生了內应力。另外鑄件受到模型的阻碍，妨碍它自由收縮也会形成裂紋。改进的