

鑄件廢品原因的分析

廖 神 武 編 著

科学技術出版社

鑄件廢品原因的分析

廖神武編著

科学技術出版社

內容 提 要

本書系統地分析了鑄件（鑄鐵）的廢品及防止办法；并將鑄鐵中几种基本元素所起之作用詳細加以分析。本書可供翻砂工人及負責翻砂的技術人員參考。

鑄件廢品原因的分析

編著者 廖神武

*

科學技術出版社出版

(上海建國西路 336 弄 1 号)

上海市書刊出版業營業許可證出〇七九号

上海新華印刷厂印刷 新華書店上海發行所總經售

*

統一書號：15119 · 368

开本 787×1092 紙 1/32 · 印張 1 3/16 · 字數 22,000

一九五六年十月第一版

一九五六年十月第一次印刷 · 印數 1—7,000

定价：(10) 一角七分

編 者 的 話

在社会主义國家中，首先發展重工業，而在重工業中以機械製造為中心環節。大家知道在機械製造工廠中，鑄造是最基本部分。沒有鑄件，其他車間，都無從着手。

發展社會主義工業，所需要的機器，無以數計。因此對成本問題須特別注意。在蘇聯鑄鐵鑄造的發展又偉大又迅速，由於鑄鐵有良好的鑄造性和加工性，同時成本又低廉。且由於技術的提高，採用了變質劑，和熱處理的方法，可以使鑄件機械物理性能提高到和鋼的性能差不多。所以在蘇聯已經是大量地使用鑄鐵來代替鋼材和鑄鋼了。

我國自解放以來，鑄造工業，翻了大身。其發展是一日千里之勢。當然，發展太快，技術上就有些難于趕上；特別是薄弱的鑄工部門。過去幾年來我們常常聽到工廠鑄造廢品大，質量低。由於我們黨的英明領導不對任何困難低頭，在工人同志和技術人員的共同努力下，我們的鑄造技術已有了很大的提高。許多工廠已經達到了國際鑄造水平；但是鑄造上的廢品是我們長期鬥爭的目標，只有時時刻刻的注意和防止才能使廢品控制在許可範圍以內。

這幾年來由於工作的需要，編者奔走了許多工廠，總結了工人們的寶貴經驗，參考了蘇聯先進文獻和本國資料，寫成這本小冊子，希望讀者同志們多多指正。書寫成後，承陳農同志從百忙中撥冗校閱並作了必要的補充，謹此致謝。

編者謹識

1956年8月14日於河南省工業廳

目 次

1. 气孔(气眼).....	1	17. 漑不足(缺肉).....	21
2. 縮孔和縮松.....	4	18. 变形.....	22
3. 裂紋.....	7	19. 石墨上浮.....	23
4. 砂眼.....	9	20. 各种元素在鑄鐵中的影响	
5. 夾渣.....	11	23
6. 冷隔.....	12	21. 冲天爐的經驗(一)風量	28
7. 过硬.....	13	22. 冲天爐的經驗(二)熔渣成份估計	28
8. 鐵豆.....	14	附表一 鋼和鑄鐵的正常澆注溫度	
9. 錯箱.....	15	29
10. 脹砂.....	16	附表二 有色合金正常澆注溫度	
11. 粘砂.....	17	30
12. 脉絡紋.....	17	附表三 重要化学元素常識	30
13. 鼠尾綫及鋸齒形凹槽....	18	附表四 使用焦炭为燃料时冲天爐的工作特性	31
14. 結疤.....	19	附表五 冲天爐熔化过程表	32
15. 抬箱.....	20		
16. 偏芯.....	20		

○ 1. 气孔(气眼)

气孔为不規則的圓形眼，內部是銀白色而光滑的；有时在銀白色上帶一層暗紅色；可能是單个或成蜂窩狀。气孔有时露出在鑄件的表面上，有时存于表皮之下，須待机械加工以后，才会顯露出來。

原因分析

1. 由于熔化不好；如底焦太低，熔劑不足，風量太大，超过所容許的最大限度，使鐵水过分氧化。

凡是因鐵水本身含有大量气体而產生的气眼，往往是圓形的；这些气孔很少存在于鑄件各部側壁的表面，而往往位于各个切面上，并使这一爐鐵水所澆鑄件多數成为廢品。此外，在澆注完畢而鑄件凝固期內，產生鐵水自冒口或澆口溢出來的現象。

2. 由于型砂、砂芯透氣性不良，水分太多，砂中包含易生气体的有机物質太多；如粘結劑烟煤粉等，或修型时部分刷水太多。

凡是砂型、砂芯有毛病而產生的气孔，多半位于砂型或泥芯附近，可以按其位置來確定气孔是由泥芯或砂型所促成。此种气孔往往是梨形的，头大尾小（見圖1）。

3. 使用了生鐵或潮湿的泥心擰及冷激鐵。

4. 直澆口太短，液压力不够；或直澆口太大，澆注时發生渦流，帶進气体；以及澆速太快，型腔內气体來不及跑出。

5. 塗料不适当，如塗料未干，包含能產生气体的物質太多。

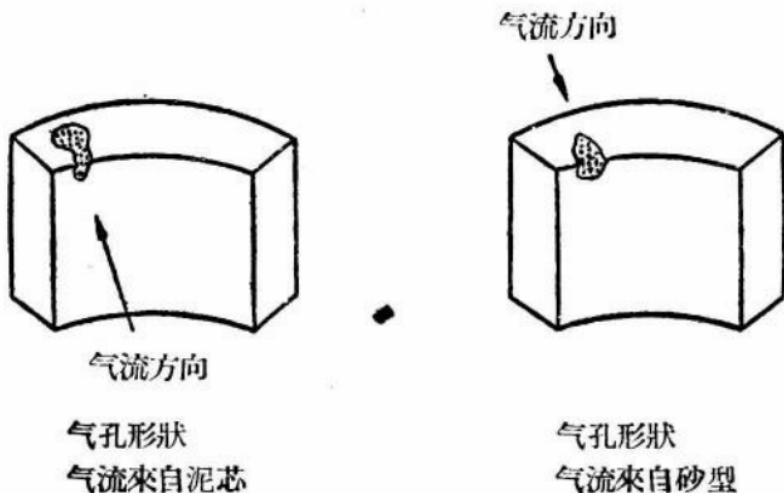


圖 1.

6. 出鐵槽或鐵水包子太濕。

7. 溼溫太低，氣體滯留在金屬內。

8. 爐料中有銹蝕、潮氣、冰雪等，會使金屬吸收氣體（1%的鐵銹，能造成比爐料體積大20倍的氣體）。

防止措施

1. 熔煉工作尽可能使鐵水的溫度提高，但熔化速度亦應快速，為了滿足這個要求，必須按加料中的鐵碳比，適當提高風量，或採用熱風熔化等措施。在冲天爐中，層炭不宜超過200公厘，以免影響熔化途中鐵水溫度與成份的變化太大。

避免用大塊爐料，每塊不宜超過35公斤，應選擇緊密爐料，即斷面不要有空穴者，這樣可以減少帶入的鐵銹物量，配料中1%的鐵銹，能產生比爐料體積大20倍的氣體。水(H_2O)在 $1,000^{\circ}C$ 以上的高溫中會分解成原子氫和原子氧，使鐵水很易吸收氫，以致鐵水含氣量過多，易生氣孔，故要避免用生銹和潮濕爐料。

2. 避免用高爐發生毛病時熔煉的生鐵，如在風量風壓過大

的情况下所炼成的铁往往具有大量气孔，断面上有粗大的气孔兼缩孔，孔表面有偏析石墨。如采用此种铁条为燃料，其毛病会转入铸件中。

3. 避免燃料多次再熔化。因生铁每熔化一次，含硫量要增加30~50%；故燃料中回炉铁量不宜占全部燃料50%以上。

4. 重要铸件必须脱氧，铁水在不脱氧的情况下会产生下列反应： $\text{FeO} + \text{C} \longrightarrow \text{Fe} + \text{CO}$ ，形成的气体为一氧化碳，从金属中逸出；有一部分被留在铸件内而形成气孔。

脱氧时，可使用金属重量的0.02~0.05%的铝，作为脱氧剂。更强烈的脱氧剂有镁、钙等。熔化时，不允许在铁水中含过多的氧化铁，否则脱氧时要增加铝的用量，势必形成大量的氧化铝(Al_2O_3)。由于氧化铝的熔点过高(2,000°C左右)，可能部分地成为包留物状态，存在于铁水中；影响铸件的物理机械性能。一般而言，熔化时铁水的温度愈高，铁水内相应的氧化铁含量会得减少。

5. 铁水过热能加强流动性，可使铁水在包中停留一个时间，降低至浇注温度。过热铁水可加强非金属的熔化于铁水中，在停留期内，有可能使变为熔渣上浮于铁水上。

但这种措施只限于灰口铸铁。白口铁在高温时反而会吸收大量气体。

6. 使铸件在砂型中缓慢冷却（冷铸除外）可以排除大量气体，但可能使石墨片变粗。

应避免在冷砂型中浇注。在浇注结束时，将明冒口用砂土填上，防止其散热过快。

7. 根据砂型及砂芯的发气体量，保证砂型砂芯有足够的透气性。造湿型时，型砂中水分不宜超过6%，假使透气性不大

时，不允許型砂全部或局部太緊，可用焦炭末（或加上熔渣末）滲入泥芯中提高透氣性；尚可用適當的塗料防止泥芯氣體侵入鐵水中。

帶有亞硫酸鹽溶液，或水玻璃的石英粉漿，或無定形石墨粉與粘土混合的漿是較好的塗料。

為了幫助氣體自砂型逸出，亦可在砂型上多打一些通氣孔。

8. 此外，为了避免直澆口內卷進空氣，澆口杯必須做得大一些。還有，在遠離內澆口處或二股鐵水流匯合之處，最好設置溢出孔，排出在流經砂型過程中被冷卻下來的鐵水。

2. 縮孔和縮松

縮孔是鑄件在冷凝時由於收縮作用所遺留下來的空洞。空洞表面有參差不齊的結晶組織，叫做樹枝狀結晶。其表面常常被進入的空氣所氧化。

縮松是一堆堆微小的和肉眼難看清楚的微形小孔。縮松常常比較均勻地分布在熱節的邊緣。

縮孔和縮松發生在最後冷卻部分，和厚斷面內部或厚薄交界處的內部。

有時在鑄件內尖角的頂部，往往會得發生外表是一小孔，而內部連通大孔的縮孔。

原因分析

1. 鑄件設計不合理，厚薄相差太遠，造成局部鐵水聚集。斷面交界處圓角太小。

2. 淬冒口系統不適當，如冒口太小及內澆口位置不合乎順序冷卻的原則。

3. 冷激鐵的大小、位置和數量不適當。

4. 化學成份不对，如硫、錳、鎳、(促使收縮)太多，矽(阻止收縮)太少。

5. 冒口凝固太快，失去補縮作用。或澆注溫度太高，而缺乏適當冒口來起補縮作用。或澆溫低，不能起補縮作用。

6. 液相線與固相線隔開甚遠(即凝固階段長)容易產生中心縮松。

7. 鐵水的含碳量過高時，很容易產生內尖角頂端的縮孔現象。此時往往在內澆口前面的鑄件部分，產生縮孔，此種縮孔，均系內縮孔。

8. 有時在形成縮孔的合金內有氣體析出，(緩慢冷卻時)鑄入縮孔內。使參差不齊的樹枝狀結晶變平了一些，但樹枝狀結晶仍隱隱可見與光滑的氣眼完全不同。這種孔眼，叫做氣縮孔。

防止措施

1. 厚度比較平均或不太厚的鑄件，澆注後它們各部分截面間溫度相差不大，則往往形成一堆堆分散而微小不易被肉眼所能察覺的縮松。要是鑄件各部分溫度顯著不同，冷凝時間不一，則在最後冷卻部分形大縮孔。

所以當鑄件厚薄不均時，消滅縮孔的最好方法，是創造條件能逐步向最後冷卻部分順序凝固，即使最後冷卻部分是冒口。

2. 設計要合理：就是使鑄件厚度趨於一致，減低熱節部位鐵水聚結至最低量，或是完全沒有熱節。

3. 鑄件厚薄均勻要求不高時，可用小冒口或是不用冒口。此時要使鑄件各部分接近，同時冷卻，建議採用底注法，或分型面的分散澆注法。

4. 鑄件有着不同而相差不大的厚度時，應在離厚部最遠的

薄壁处進注鐵水.

鑄件厚度相差很大时要安置适当冒口，尽可能向慢冷却地方集中送鐵水澆注。这样对向冒口方向順序冷却，創造了有利条件。按照鑄件大小和鑄壁厚度不同，采用不同的澆注溫度。澆溫太高，固然不好，但太低就不能起补縮作用，仍然留下很大縮孔，常常在加工后才發現。条件不够好的小厂应特別注意此点。

5. 冒口位置一般是設在鑄件頂部，由上向下补給鐵水。当位于鑄件上部的冒口鐵水不能补給下部时（例如上部冒口与下部需补縮的搭子間有薄壁隔开）这时就必須將冒口安置于下部，并采用气压冒口。气压冒口能把冒口的鐵水补給鑄件上部。

6. 在鑄件內有局部鐵水聚集而不能用冒口來向此肥厚部分补縮时，必須使用內部冷激鐵或外部冷激鐵，加速此部分的冷却。但是必須注意，适当地选定冷激鐵的厚度，以免引起表面激硬太嚴重等缺陷。此外，利用冷激鐵所能解决問題的厚度差，有着一定的限度，亦須注意。

7. 尽可能使用低合金鑄鐵，因鑄鐵中的合金元素愈少，導热性愈大。

8. 灰生鐵內可适当地增加矽、碳含量（但必須不与鑄件化学成份要求相抵触）。由于石墨化的加强可以減小縮孔体積。但是碳当量超过共晶点以后，石墨化太强，石墨片發展太粗大，將使鑄件內部結構疏松，同时引起嚴重的內縮孔，因此是不容許的。这种現象尤以碳含量高时为然。一般希望碳含量不超过 3.70%。

9. 減小硫的含量，特別在低温澆注时，硫会增大縮孔体積。

10. 在不損害机械質量（灰口鐵含磷量不能超过 0.3% 和不影响退火程序，白口鐵含磷不能超过 0.22%）的条件限度下，把磷的含量提高至最高度；因为在冷凝时，析出磷共晶体时体積膨

脹能縮小縮孔。此點必須特別注意，磷量過高，將使析出石墨的過程，與過共晶鐵相似，使縮孔嚴重化。

11. 在不發生其他原因的廢品條件下，灰口鐵的低溫澆注能助成疏散的小縮孔來代替一個大的集中縮孔。但是鐵水要過熱之後，再在包中停留一會，只有在高溫下石墨片才能被割斷。

12. 尽可能減低澆注速度以便補縮。

在銅合金鑄造中，澆注速度，愈慢愈好。

13. 有時明冒口收縮很大，在澆注後立刻向明冒口補注鐵水，或用“人工補縮法”即用鐵棒燒熱後在澆口內上下擣動，幫助補縮。採用人工補縮法時，必須注意，勿使鐵棒末端深入鑄件部分。在敞口銅套合金澆鑄時，可採用小捶，搗實，但動作必須迅速。

一般而論，採用人工補縮法來防止縮孔，並不是一個好的辦法；設計冒口時，應保證冒口有足夠的大小，使冒口最後凝固，並有足夠的補縮鐵水量。若能使鐵水先流入冒口，再自冒口進入鑄件，可以增加冒口的補縮能力。

3. 裂 紋

裂紋即在鑄件上構成直的或鋸齒形裂紋。裂紋分為冷裂和熱裂兩種。

冷裂時開裂處金屬表面不氧化（可能有一種回火顏色出現）。

熱裂時開裂處金屬表面氧化（呈鐵鏽顏色），且裂紋呈鋸齒狀，裂開面成結晶組織；因熱裂系沿晶界而發展的。

原因分析

1. 由於金屬經過珠光體收縮的關係，在改變成彈性體的溫

度範圍內，若此時鑄件各部分溫度相差甚大，高溫部冷達室溫時收縮較多，低溫部收縮較少，由於收縮量間的差額過大，形成冷裂。對於生鐵來說，冷裂發生在 620°C 以下的溫度範圍以內。

2. 热裂一般發生在凝固溫度以上，而甚接近凝固點，此時固體結晶之間還有液態物存在。生鐵鑄件大概在 $1,050^{\circ}\sim 1,100^{\circ}\text{C}$ 的溫度範圍內發生熱裂。熱裂是在鑄件厚的部分，而大部分是在最後凝固的地方；一般均在厚薄交界之處。

假如金屬收縮性大，導熱性小，鑄件各部分之溫度差特別大，就容易形成熱裂。金屬在接近它的凝固溫度時，晶界部分有偏析的低熔點物質，未達到合金凝固點，此偏析物已熔化，此時合金的強度及韌性均甚低，極易斷裂。這種性質叫熱脆性。

3. 型砂配合不適當，含水或含粘土太多，在造型或制芯時擣砂過緊，阻碍了鑄件的正常收縮。

4. 化學成份不適當，增加了鑄件高溫收縮率，或加入了能形成低融點偏析物質的元素。

5. 冷却太快產生過大的內應力，亦容易引起冷裂。

6. 澆注系統設計不適當，阻碍了鑄件正常收縮。

7. 澆注速度太慢，先澆者已冷，後澆者尚熱，以致冷却不均勻。

8. 不正確的熱處理。

9. 鐵水中含氧太多。

10. 打箱清理及運輸時舉動粗暴，將鑄件震裂。

此外如砂箱擋及泥芯骨設計不妥當，阻碍了鑄件的收縮，亦易引起冷裂。

11. 一般而論，灰鑄鐵在凝固初期有析出石墨的體積膨脹現象，因此熱裂現象很少發現。只有白口鐵鑄件，才常常發生熱裂。

防止措施

1. 改善設計，使鑄件厚度相差不太大。在鑄件易生熱裂之處，設置防裂小筋。
2. 在鑄件最薄處進鐵水。在鑄件太厚地方，使用冷激鐵造成均勻凝固條件。
3. 在砂箱或爐子中緩慢冷卻鑄件，（冷硬鑄件不能在鑄型中久停）。
4. 使砂芯有退讓性，減低鑄件的收縮應力。
5. 改化學成份，如減少“化合碳促進劑如硫、錳、鉻等”，可以降低鑄件的收縮率。
6. 热處理時加熱速度和冷卻速度不要太快。
7. 在金屬模澆鑄時，金屬模應適當預熱，尽可能快出箱。出箱後並進行適當的去內應力熱處理，以免在切削加工或運用中發生裂縫。
8. 如用金屬模和砂型合併澆鑄時，金屬模部分之鑄件壁應比砂模部分稍厚一些，為平衡收縮創造了條件。
9. 設計時，肉厚改變處應設計成逐漸改變狀，以免引起局部應力的集中，而造成熱裂及冷裂。
10. 鑄件不能有毛刺，如冷鑄車輪時，光滑面邊緣有毛刺，可使邊緣產生短裂紋。

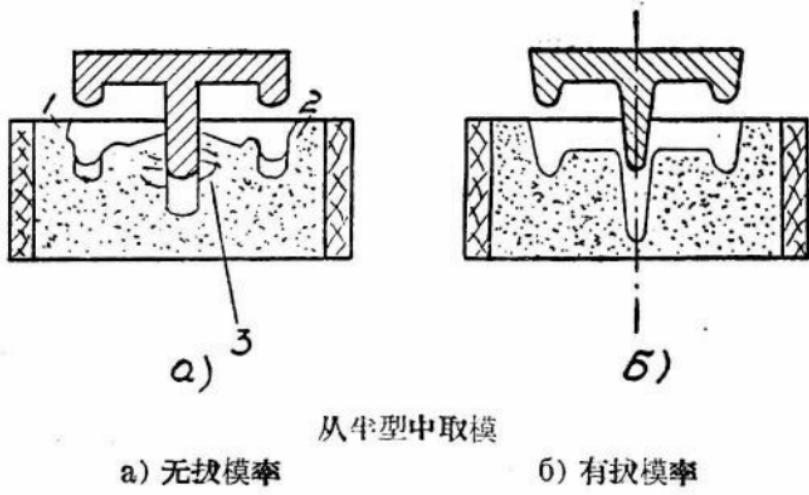
4. 砂眼

在鑄件中明孔或暗孔，孔內部全部或部分充塞着型砂。

原因分析

1. 合箱時砂型或泥芯破損。型腔中存有碎型砂塊或泥芯塊。

2. 型砂强度不够,或太湿,澆注时發生鐵水沸騰現象.
 3. 鑄型澆注系統設計不适当. 金屬流冲坏砂型或泥芯.
 4. 澆注前砂型擱置太久,砂中水分蒸發,强度降低.
 5. 在鑄件上应有結構斜率, 或者在模上做出拔模率來(見圖2).



6. 捣砂时砂型捣得不够紧密,以致砂型的强度降低;或者表面塗型物成份不好,經不住鐵水流的冲塞作用,以致表面被刷下一層,卷入鑄型中去.一般以澆口系統部分,最須注意,因为全部鐵水,均系經過此部分而流入型腔者.

7. 橫跑道离型腔边太近,所隔砂型塊太薄,該塊砂型經不住鐵水的压力而被擠垮(指上型內亦有型腔时)。有时內澆口与鑄件相連处有尖角砂,被鐵水流所冲入。

防止措施

1. 操作时細心,如扣箱,澆注時不得粗魯.
 2. 分析型砂的物理性能,如透气性强度等.
 3. 實行統一配砂

4. 起模而拔松的鑄型塊，必須利用加插洋釘法，加以釘緊，或補強。

5. 設計澆口系統時，注入的鐵水流，不得對準懸挂的吊砂塊，以免鐵水沖垮此種吊砂塊，形成砂孔。

6. 內澆口與鑄件相連處的尖角砂，必須修成圓角狀，以免鐵水流入時將尖角頂部砂冲入型腔。

7. 澆口系統部分必須很好地塗刷塗料，以免鐵水沖刷掉澆口系統通路管道表面的型砂，造成砂孔。

8. 橫跑道與型腔邊緣間，須保持足夠的距離，以免跑道與型腔邊間所夾持的一塊型砂，被橫跑道的鐵水壓力所擠垮。

5. 夾渣

在鑄件表面或內部有空洞；洞中全部或部分充塞着非金屬物質，經清砂後，孔壁上仍有玻璃狀或灰渣狀物質；有各種不同的顏色；渣孔形狀不規則；但無樹枝結晶；表面不光滑。

原因分析

1. 熔劑用得太少，或熔劑品質太差，不起除渣的作用。

2. 熔劑用得太多，使渣過于稀薄，不易清除。

3. 鐵水溫度低，流動性不好，渣不能上浮。

4. 鐵水呈現氧化現象；在澆注前未除去氧化物。

5. 去氣的金屬鋁用得太多，形成難熔的氧化鋁。

6. 爐料中廢鋼氧化太厲害，會生成矽酸鹽鐵質的渣，使鑄件中的夾渣缺陷增加。

防止措施

1. 提高鐵水熔化溫度。

2. 为了使熔渣容易上浮，必须降低渣的粘性；可用氧化钙含量大的石灰石，或含氧化锰的马丁炉渣为熔剂。

3. 注意打渣。在铁水包中去渣干净。浇注时勿使渣滑入铸件中。在抬包上，和出铁槽上，均可设置去渣设备。

4. 采用有效的浇注系统中的阻渣措施；如在外浇口设置熔渣挡板；或用筛子浇口；也可在直浇口和内浇口之间，设置横浇口阻渣（见图3）。此外，也可使用贮铁式外浇口，待外浇口内盛满铁水以后，再拔去外浇口底部的塞子，使铁水下流，而熔渣则浮升在外浇口所贮铁水的顶上。

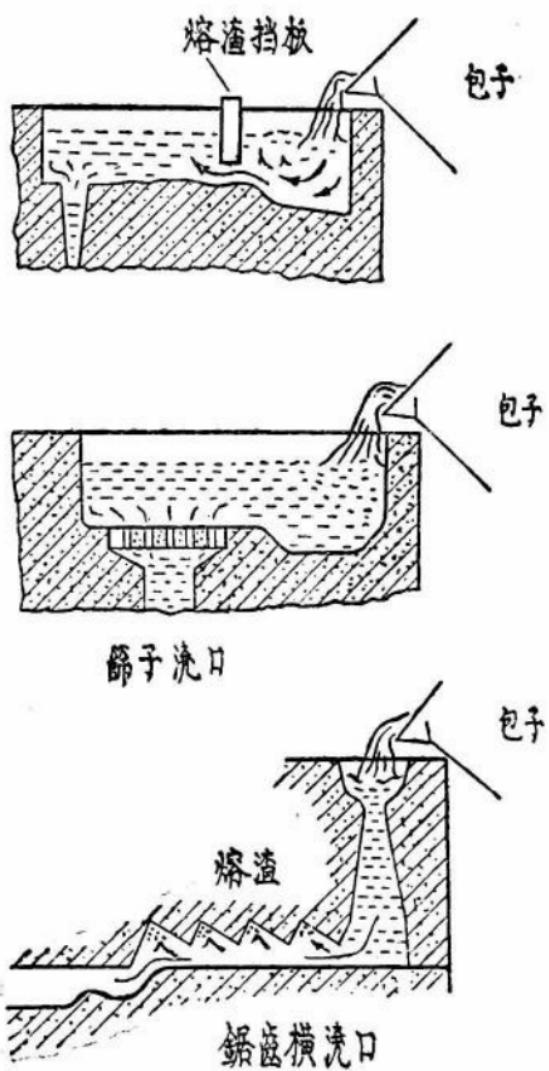


圖 3.

6. 冷 隔

冷隔俗称对火，在铸件上形成一种未能真正融合的缝隙；構