

机械工业技术革新丛书

工具的堆焊和对焊

国营南京晨光机器厂编

江苏人民出版社

·內容提要·

南京星光机器制造厂，在模具的制造和修复以及刀具的制造中，初步采用了堆焊的方法，用这种方法可以节约大量贵重的合金工具钢，并解决了大型锻模胚锻造的困难。本書就是介紹型锻模及冲模和剪刃模的堆焊制造和修复，刀具的堆焊制造，刀具的对接焊等工艺概况，可供机械工业干部与工人参考。

机械工业技术革新丛书

工具的堆焊和对接

葛世贤编著

江苏省书刊出版营业許可證出〇〇一號
江蘇人民出版社出版
南京湖南路十一號
新华书店江苏分店发行 江苏新华

开本 787×1092 纸 1/36 印张 11/16

一九五八年八月第一版

一九五八年八月南京第一次印刷

印数 1—10,000

统一书号：T151

定 价：(2) 元

目 录

型锻模的堆焊制造和修复.....	(1)
冲模和剪边模的堆焊制造和修复.....	(8)
刀具的堆焊制造.....	(14)
刀具的对接焊.....	(17)

型鍛模的堆鋸制造和修复

为了节约貴重的合金鋼，我厂在鍛模的制造和修复中，已逐步采用堆鋸的方法，采用鑄造的45#2作为模体，型槽部分用手工电弧鋸的方法堆上品号約相当于5×1M的堆鋸金屬。大量采用这种鑄造堆鋸鍛模，可以节约貴重的鍛模鋼90%以上，并解决了大型鍛模胚鍛造困难的問題。

以下是我厂制造鑄造——堆鋸鍛模的工艺概况：

一 模体准备

鍛模模体系采用45#2鑄鋼，这种鋼的化学成分如下：

C 0.4—0.5%

Mn 1.4—1.8%

S 0.02—0.07%

S 0.04%

P ≤ 0.04%

Cr ≤ 0.30%

Ni ≤ 0.30%

根据一些資料的介紹，这种鋼材具有所需的机械性能，而且具有相当良好的可鋸性。

鍛模鑄成后，須經退火或正常化处理，以便改善組織并消除

鑄造時產生的內應力。

鍛模上的型槽可以鑄出或機加製出，型槽鑄出時，退火並經噴砂處理後可以直接受到鍛接，沒有鑄出的，在退火後即進行銑型槽工序。

型槽準備是製造鑄造——堆鍚鍛模的重要環節之一，在準備型槽時，首先須要確定較適當的堆鍚層厚度。

堆鍚層厚度決定於許多因素，如堆鍚金屬的性質、鍛件形狀及材料、模體材料及經濟效果等等，由於缺乏足夠的數據，我們現在還沒有能確定堆鍚層厚度究竟應當多大。目前一般採取25公厘左右，型槽複雜的，並適當加厚一些。

二 堆鍚用鍚條的製造

我廠採用的鍛模堆鍚用鍚條，其堆鍚金屬的成分略相當於品號為 $5 \times 1M$ 的鍛模鋼，同時，為了盡量增大其衝擊韌性，適當降低了它的含炭量和增加了它的含鉬量。我們要求的堆鍚金屬成分初步確定如下：

C 0.45—0.55%

Mn 1.20—1.90%

Si $\leq 0.65\%$

Cr 0.6—1.0%

Mo 0.45—0.55%

S $\leq 0.03\%$

P $\leq 0.03\%$

由於合金鋼絲的供應困難，我們系採用低炭鋼的鋼絲作為

鉬条芯(CBO8A，或СГ10—50的鋼絲)，鉬条芯的直径为Φ4及Φ5公厘。

涂藥的配方如下(当鉬条芯为CBO8A时)：

石灰石	49%
螢 石	16%
石英砂	2 %
粘 土	2 %
石 墨	2.7%
錳 鐵	6 %
鉻 鐵	3 %
鉬 鐵	2 %
矽 鐵	2.3%
鈦 鐵	15%

水玻璃(模数2.6—3.0，比重1.34)——占
干藥粉重量的30—32%

以上的配方只是一个示例，在鉬条芯的成分有变动或所采用的原材料有变动的情况下，都应当根据計算和小量試制的方法适当調整配方，以保証获得所需的堆鉬金屬化学成分。在調整配方时，应当保持石灰石和螢石的比例大致不变(螢石含量/石灰石含量≈2/5)。

涂藥系采用沾涂法或压制法(上述配方系适用沾涂)，涂藥厚度及涂藥重量系数如下：

鉬条芯直径	4	5
涂藥厚度(每边)	1.25—1.5	1.6—1.7

涂藥重量系数 45—55%

烘干規范：低温干燥($40-60^{\circ}\text{C}$)或于 $18-25^{\circ}\text{C}$ 晾干24小时后；于 $300-350^{\circ}\text{C}$ 烘干45—60分鐘。

鋸条制或后应注意保存，避免受潮。

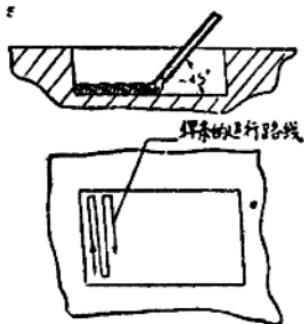
三 堆 鋸

堆鋸前应将鋸模放在加热爐內进行預热，預热溫度以不低于 500°C 为宜，且須热透。

在堆鋸过程中，应当不使模体溫度过低，以免产生裂紋，如堆鋸过程中鋸模溫度降低至 250°C 以下，则須重新預热，我厂系在特制的带电爐絲的車式爐內进行鋸接，在鋸接进行的同时可以进行加热，因此可以保証堆鋸过程中模体溫度不低于 300°C ，有力地防止了裂紋的产生。

堆鋸順序及堆鋸方法：堆鋸时应自低而高，并分区段进行，尽量避免产生过大的应力。

我們在堆鋸过程中，系采取一次堆鋸一个平面，在堆鋸过程中不敲熔渣的方法，这种方法的特点是生产率高，节约輔助时间，并且能保証堆鋸层的質量。这种方法的示意图如下：



鋸条行走时，不作横向摆动，但可沿运行方向走动以便消除夹渣。鋸条应略向行进方向前端傾斜約 15° 左右，并如图示向后方傾斜約

45°。以使熔渣流向已鉀部分，鉀接时，应使每道鉀縫盖住前道鉀縫約2/3以上，这样在鉀完一层清除熔渣后，便可看到一层均匀而平整的鉀波。

鉀第二层时，应与第一层成垂直方向进行。

鉀接时采用直流反接，电流規范如下：

Φ4——160—180安培

Φ5——200—220安培

为了提高堆鉀的劳动生产率，我們还采用了多条鉀的方法，

同时采用3、4甚至8根鉀条鉀接，先将鉀条束头上点鉀起来再使用，这样最大可提高堆鉀效率到5.3倍。多条鉀的电流規规范如下：

Φ5两根或Φ4—三根——約500安培

Φ5五一六根或Φ4六—八根——約650安培

因为一台直流电鉀机的电流不能滿足使用要求，我們便将两台直流电鉀机加以并联使用。

鉀接后应緩冷并在24小时内退火，我們系采取鉀接后在保温爐內緩冷并随即进爐退火的方法。

四 堆鉀后的退火

堆鉀后进行退火的目的，一方面是为了消除鉀接应力，同时，也是为了改善堆鉀层的組織。

退火在反射爐內进行，退火溫度为880—890°C(我厂曾采取820—830°C，究竟以何种溫度为宜，目前还没有結論)，退火后的硬度，按兄弟厂經驗为27Rc，目前我厂因退火工艺不严格还不稳定，在不遵守正确的退火規规范的情况下，可能使堆鉀层硬度

过大而难于加工。

五 机械加工及最后热处理

铸造——堆鎢鍛模的机械加工与整体鍛模相同，但是，須注意勿使鍛模平面过分割低，以免使堆鎢层太薄而不能承受足够的負荷。

堆鎢鍛模的淬火按堆鎢金屬进行，淬火的規范如下：

装爐溫度 $\leq 840 (> 400)$

升溫加热時間(小时) 7—9(小型)

10—12(中型)

13—19(大型)

淬火加热溫度 830—850

保温時間(小时) 1.5—2(小型)

2—3(中型)

3—4(大型)

将加热足够之鍛模自爐中取出后，先在空气中預冷数分鐘（約冷到 $750-780^{\circ}\text{C}$ ），再投入 $\leq 75^{\circ}$ 之2号錠子油中，燕尾部分同时投入，在油中冷却的時間可按模具高度每10公厘1—1.6分鐘計算，冷却油应当是流动的。

淬火后立即进行回火，回火之目的在于消除淬火时产生之内应力并使堆鎢金屬获致均匀的索氏体組織，以获得所需的机械性能，回火对鍛模的性能影响很大，因此必須严格地加以掌握。

回火規范的选择确定于所需的鍛模硬度，鍛模之硬度太低，

将使鍛模型窩部分易于下陷及磨損，太高則易于发生脆性损坏，故正确地規定鍛模硬度十分重要，我厂目前还缺乏这方面的經驗，目前一般中型鍛模堆鉗部分硬度暫規定为 37—41Rc，为了获得这样的硬度，回火溫度約在580°C左右，回火后模体部分硬度相应为30Rc左右。

回火之加热規范如下：

装爐溫度 ≤ 550

升溫加热時間(小時) 7—8(小型)

9—12(中型)

13—19(大型)

加热溫度 560—580 (視鉗条成分及堆鉗部分所
需硬度而定)

保温時間(小時) 1.5—2(小型)

2—3(中型)

3—4(大型)

回火保温后取出在車間空气中冷却，燕尾部分不需另行回

六 最后加工完成及检验

淬火回火后，用比較硬度計检验堆鉗部分及模体部分硬度，并按图纸要求打磨型窩。并最后检验。

七 鍛模的堆鉗修复

旧鍛模修复时，一般应首先进行退火处理，然后挖去损坏部

分，如有裂紋應將裂紋全部鏟除干淨，并除去表面的疲勞層，然后送去預熱及堆鋸，以下之工序与一般新制之鑄造——堆鋸鑄模相同，加工完成后應重經熱處理。

局部修复时，允許不經退火，仅在堆鋸前預熱堆鋸部位，这样在堆鋸后刀磨修整型窩之后，便可投入使用，可不必再經热处理工序。

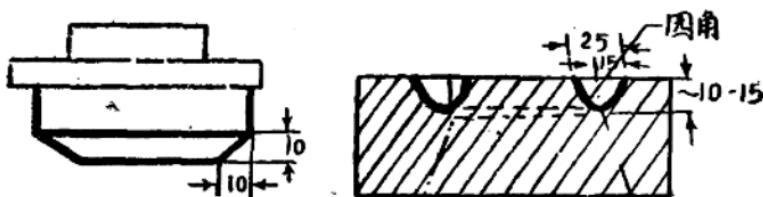
我厂在鑄模堆鋸中現存在的問題是，堆鋸金屬的韌性还不足，因此在硬度大于41Rc时，有可能在使用中产生脆性裂紋，這是我們需要进一步解决的一个課題。

冲模和剪边模的堆鋸制造和修复

我厂在冲模（主要是下料模）和热剪边模的制造和修复中，已初步掌握和采用了堆鋸的方法，采用这种方法可节约 $\times 12$ 、 $\times 7 \times 3$ 等合金鋼材料約80%以上，并延长了模具的使用寿命。

一 模体准备

冲模和剪边模的模体，可采用 CT40—45的鋼材鍛成，也可



以采用鑄造的低合金鋼或中炭鋼，我廠曾采用J36的鑄鋼作為剪邊模的模體，經使用未發生問題。

在毛胚上準備型槽，堆鋸型槽的準備可如下圖所示：
(假想線表示加工完成后的冲模)

當採用鑄胚時，可以將堆鋸型槽直接鑄出，這樣可節省一道加工工序，鑄成後經噴砂便可進行鋸接。

二 堆鋸用鋸條的製造

我廠來用堆鋸和修復沖模和剪邊模的鋸條，根據要求的不同，分別採用 $\times 12\phi 1.5 \times \Gamma M$ 、 7×3 及Y8等品號的鋸條，其中冷沖模採用 $\times 12\phi 1$ 型，熱剪邊模採用 $5 \times \Gamma M$ 或 7×3 型，Y8型鋸條則主要用於修復由Y8或Y8A製造的舊模具。

除 $5 \times \Gamma M$ 型鋸條的製造已詳見于“型鍛模的堆鋸製造和修復”部分之外， $\times 12\phi 1$ 、 7×3 及Y8鋸條的配方及其堆鋸金屬的化學成分分別如下：

$\times 12\phi 1$: 鋸條芯 CBC8A或其他任何品號的炭鋼
鋼絲

塗藥配方示例(當鋸條芯為CBC8A時)

大理石	32%
螢石	15.5%
石英砂	3%
粘土	2%
石墨	2%
鉻鐵	28%

钒 铁 2.5%

钛 铁 45%

水玻璃(模数2.6—3.0、比重1.34)——干

药粉的28—30%

涂药厚度(当焊条芯直径为Φ4时)——2—2.25
公厘(每边)

涂药重量系数: 100%

堆焊金属化学成分:

C 1.2—1.4%

Cr 11.0—12.5%

V 0.7—0.9%

7×3. 锌条芯: CBO8A或其他低、中炭钢丝

涂药配方示例(当锌条芯为CBC8A时):

大理石 48%

萤 石 16%

矽 铁 1%

铬 铁 13%

钛 铁 15%

石英砂 2%

粘 土 1.5%

石 墨 3.5%

水玻璃(模数2.6—3.0, 比重=1.34)——干药粉重量的
30—32%

涂药厚度: 当锌条芯为Φ4时, 每边1.3—1.5公厘。

涂藥重量系数：45—55%

堆鉗金屬化学成分：

C 0.60—0.85%

Cr 3.2—4.0%

y8 鉗条芯：CBO8A或其他品号的低、中、高炭鋼絲。

涂藥配方示例(当鉗条芯为Y10时)：

大理石	53%
螢 石	18%
石英砂	9%
粘 土	1%
石 墨	2.56%
錳 鐵	1.44%

涂藥厚度：当鉗条芯为Φ3时，每边0.8—0.95公厘。

堆鉗金屬化学成分：

C 0.75—0.85% (余略)

上列之各种配方，均指一定之原材料而言，当原材料的成分

有变动时，涂藥配方亦应作相应調整。調整时砂鐵、鈦鐵、粘土、石英砂的含量可以不予变更，根据計算及經驗数据(各合金元素的过渡系数)調整石墨及鐵合金的含量，同时适当調整大理石和螢石的含量，但須保持它們之間的比例不变。

涂藥时可采用沾涂法或压制法，上述之配方中之水玻璃含量系适用于沾涂法。烘干規范：低温干燥 (40—60°C) 或于18—25°C晾干24小时后，于300—350°C烘干45—60分鐘。

三 堆 锌

堆锌前将模体放在加热炉中进行预热，预热温度应不低于 500°C ，且须热透。

堆锌时应采取对称分段等措施，以求尽可能减少应力和变形。X12φ1锌条在锌缝收尾时易在锌坑内产生裂纹，故须注意将锌坑填满或将它引向模体中间的基体金属上，该中间部分在加工中将要挖去，故即使有些裂纹，对质量也无影响。

堆锌时采用直流反接，应尽可能采取短弧，电流规范：φ4锌条可为150—180安培。

如堆锌过程时间持续太长时，应将模体放在加热炉内重新预热。

堆锌中应尽量避免产生气孔和夹渣，为此，必须使锌条充分干燥和很好的注意操作。

堆锌后最好随即放入炉内退火，否则，可放入石棉粉中缓冷，但至迟应在堆锌后的24小时内退火，以免产生裂纹。

四 退火、机械加工及最后热处理

堆锌制造或修复之模具的退火按堆锌金属进行，其加热温度如下：

X12φ1: $850\text{--}870^{\circ}\text{C}$

7×3: $780\text{--}800^{\circ}\text{C}$

5ХГМ: $880\text{--}890^{\circ}\text{C}$

Y8: $780\text{--}800^{\circ}\text{C}$

加热时间应根据模具之厚度确定，加热足够后随炉缓冷至 500°C 以下出炉。

堆焊模具之机械加工与整体模具无什区别，但应在可能条件下避免在模口上出现气孔或其他疵病，在上述位于模口处之疵病无法用加工的办法消除时，应当补焊，但补焊会引起该部位的加工困难，有时须在补焊后重经退火工序，因此补焊是不得已的情况，应当尽量避免。

此外：由于堆焊模具的模体是炭钢的，淬火时的变形较整体钢要大些，因此，在钳工加工成型时，应当充分地考虑到这一点。

堆焊模具的淬火亦按堆焊金属进行，回火温度则应根据模具的所需硬度来确定之。

根据资料的介绍，X12#1的淬火可以有两种方法，一种是采取低温淬火、低温回火的方法，淬回火后具有很高的硬度和良好的韧性；一种是高温淬火，高温多次回火的方法，目的是获得较高的红硬性，根据冷冲模的工作要求，我们采取的是第一种方法，在 1050°C 油淬，然后随即回火，回火后之硬度为 $58\text{--}92\text{Rc}$ ，由于堆焊金属具有足够的硬度，故制成之冲模具有相当满意的寿命。

五 模具的堆焊修复

旧模具用堆焊法修复时，根据疵病大小和部位不同，可以采取两种方法，一种是局部预热或在较低温度预热后堆焊，堆焊前不退火，堆焊后不重新热处理，仅刃磨后便使用。这种方法比较简便，但不能保证模具的质量；另一种方法是将要修复的模具

先經退火，挖去疵病部位，然后按新制堆鎢模具一样进行預热、堆鎢、退火、机械加工及淬回火等一系列工序。这种方法虽然周期较长，但修复后的質量可以获得可靠的保証。

刀具的堆鎢制造

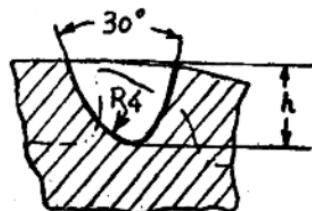
用堆鎢法适合于制造各种車刀、銑刀、搪刀片等刀具，堆鎢的方法很多，我厂目前系采用手工电弧鎢的方法。以下是堆鎢工艺的簡要說明：

一 刀体准备

刀体毛胚系采用CT40—45的中炭鋼制造。

毛胚尺寸按刀具成品尺寸确定，圓形的毛胚外径比刀具成品大3—5公厘，毛胚长度比刀具成品尺寸大5—10公厘。

在毛胚上根据刀具形状銑出堆鎢槽，銑成的堆鎢槽形状如下图所示：



(h之尺寸視刀具尺寸而定，一般比成品刀具齿槽深度加大1.5公厘) 堆鎢槽用符合上述槽子形状的专用刀具銑出。

堆鎢用鎢条的制造

我厂目前所采用的刀具堆鎢用鎢条，基本上属于苏联的