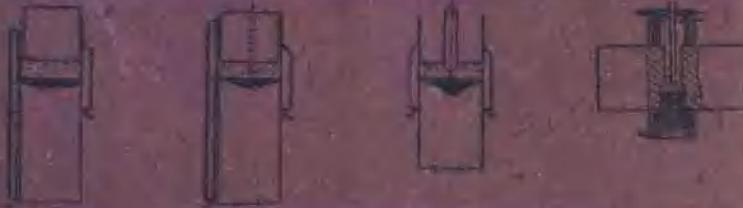


# 电渣焊接在1200吨水压机 制造中的应用

江南造船厂  
机械制造与工艺科学研究院 合著  
材料研究所  
船舶科学研究所

48



上海科学技术出版社



5011637

8515896

15.77
507

# 电渣焊接在 1200 吨水压机 制造中的应用

江 南 造 船 厂

机 械 制 造 与 工 艺 科 学 研 究 院

材 料 研 究 所

船 舶 科 学 研 究 所

合著



T9448/3



0662960

- 62

上海科学技 术出版社

## 內容提要

电渣焊接在目前还是一项新的先进的焊接技术，由于它能焊接任何厚度的钢板、铸件，是重型机械制造业中一项具有广阔前途的新工艺。

本书系根据实际资料编写而成。书内叙述了用电渣焊焊接1200吨水压机立柱等部件的试验和工艺方法，以及在焊接过程中所创造的土设备。特别是书中还列出了很多经验数据，这些资料对实际生产有一定的实用价值。

本书可供从事电渣焊接方面的技术人员、工程师和研究人员参考。

## 电渣焊接在1200吨水压机制造中的应用

江南造船厂等合著

上海科学技术出版社出版

(上海南京西路2004号)

上海市书刊出版业营业登记证083号

上海市印刷五厂印刷 新华书店上海发行所总经售

\*

开本 850×1168 纸 1/32 印张 2 3/4 字数 65,000

1959年4月第1版 1959年4月第1次印刷

印数 1—2,000

统一书号：15119·1855

定价：(十二) 0.40 元

## 前　　言

在党的鼓足干勁，力爭上游，多快好省地建設社会主义总路綫的光芒照耀下，从 1958 年以来，我厂工人和技术人員以及协作單位同志們共同在党委的正确領導下，發揮了敢想敢說敢做的共产主义风格，在生产技术上有了很多的創造和革新，1200 吨水压机的立柱和柱套的电渣焊接成功，也是其中的重要成績之一。这不但为制造重型水压机上广泛的使用电渣焊接提供了良好的証据，而且为我厂制造船舶和其他机械設備使用电渣焊接来克服目前生产上大鍛件大鑄件不能供应的困难，开辟了寬广而有效的道路。

电渣焊接在苏联还是一項新的先进的焊接技术，我們在学习和掌握它的过程中，經歷了一段艰苦曲折的道路。焊接鉤錘鋼立柱时，在不到一个月的时间中，修改了四次焊接工艺，試驗失敗了二十次，最后終于获得了成功。如果沒有党的总路綫，沒有党的破除迷信解放思想的偉大号召，沒有苦于实干巧干相結合的工作方法，沒有协作单位和我們共同研究及大力帮助，試驗的胜利成功是不堪設想的。

参加这次試驗工作的有焊接工人，有技师，有技术人員。由于本厂的焊接水平不高，在这本小冊子中仅仅叙述了試驗过程中情況和工艺方法，还不能很好的說明它的理論和实践中的問題，只能供有关电渣焊接技术試驗和生产中的参考，故竭誠欢迎各兄弟单位提出批评和指正。

江南造船厂

1959 年 3 月 20 日

# 目 录

## 前 言

<b>一、概述</b>	1
1. 电渣焊接及其应用	1
2. 水压机与电流焊接	4
<b>二、立柱的电渣焊接</b>	8
I. 立柱电渣焊的工艺試驗	8
1. 立柱結構	8
2. 鋼式熔化阻環縫電渣焊	10
(一)焊接過程分析	10
(二)焊接設備	12
(三)焊接工藝	13
(四)試驗結果分析	15
3. 三相熔化阻电渣焊	15
(一)焊接方法概述	15
(二)焊接設備及附件	16
(三)焊接工藝	17
(四)試驗結果分析	19
4. 双絲固定环縫电渣焊	20
5. 单焊絲摆动环縫电渣焊	23
(一)焊接過程分析	23
(二)焊接規范及焊接結果	23
II. 立柱产品环縫电渣焊	24
1. 焊前准备	24
2. 焊接工藝	29

3. 焊接后变形及控制.....	32
4. 焊缝超音波探伤.....	34
5. 热处理工艺.....	35
<b>三、樑的电渣焊接.....</b>	<b>37</b>
1. 动樑结构.....	37
2. 柱套焊接工艺.....	38
3. 焊缝质量及其热处理.....	41
4. 焊接工设备介绍.....	48
(一)螺杆导板式电渣焊机.....	48
(二)无导轨式电渣焊机.....	51
<b>四、电渣焊接中的若干問題.....</b>	<b>54</b>
1. 裂縫形成及消除.....	54
(一)关于应力裂縫.....	51
(二)关于結晶裂縫.....	59
2. 滑块与水冷模的结构及水冷系統.....	64
(一)滑块结构及水冷系統.....	64
(二)三相熔化咀电渣焊时的水冷模结构及其水冷系統.....	64
(三)环缝焊时內水冷模.....	65
3. 立柱焊后热处理及物理鑑定.....	67
(一)立柱材料的物理性能.....	67
(二)鐵-焊(电渣焊)結構的热处理, 金相組織及机械性能.....	69
(三)鑄-焊(电渣焊)結構的热处理, 金相組織及机械性能.....	74
4. 小內徑环縫电渣焊之特性.....	78
5. 关于电渣过程的建立問題.....	79
<b>五、結束語.....</b>	<b>81</b>

# 一、概 述

## 1. 电渣焊接及其应用

电渣焊是最近二、三年来在工业中获得广泛应用及迅速发展的一种焊接方法。它能焊接任何厚度的钢铁锻、铸件，是重型机械制造业中一项具有广阔前途的新工艺。

近一、二年来在我国工业部门中先后试验及使用了电渣焊接，并获得了不少的成就，为轧钢机、水压机、水轮机、汽轮机、高压反应筒、锅炉等大型设备的制造，创造了新的有利条件。

电渣焊接是一种借电流通过液体熔渣(即熔化焊剂)所产生的电阻热来完成金属连接的焊接过程。它的热源是一个具有极高温度的渣池，温度达到 $1800\sim2000^{\circ}\text{C}$ ，所以能焊接各种钢铁及其合金(如CT-3, CT-45, CT-4, 25Л, 35Л, 22К, 20К, 20ГС, 30ГА, 30ХГС, 15ХМА, 1Х18Н9Т, ЭИ481, ЭИ-435, ЭИ-437Б, ЭИ-654, 30Х2Н3МА等)。在特殊的情况下，可以焊接钛及其合金或球墨铸铁。

液体焊剂(熔渣)，是以离子形式存在的，它具有导电的特性，电流从中通过即按下式产生很大的热能：

$$Q = 0.24IVt \text{ 卡/秒}$$

式中：I——焊接电流(安)；

V——焊接电压(伏)；

t——通电时间(秒)。

通常在电渣焊中熔化焊丝与基本金属所需的热能，约占整个发热量的90.9~93.4(焊接金属厚度在200~450公厘时)，而撰

耗(包括水冷却之热损失及大气的散热)仅占6~9%。从而可見电渣焊接具有最高的热效率。用一根直徑3公厘焊絲焊接时，若不摆动可焊60公厘厚的金属；而焊絲作横向摆动时则能焊150公厘厚的金属；当用三根焊絲作横向摆动时，能焊450公厘厚的金属。

电渣焊接的主要优点是：

- (1)能焊接任意厚度的鑄鋼、鍛鋼及軋鋼件；
- (2)电渣焊具有很大的經濟效果，生产率高于自动电弧焊5倍以上，而成本仅为自动焊的五分之一左右，同时焊縫边缘可不必机械加工(开剖口)，在气割后即可施焊。在焊接厚工件时，焊絲及焊剂的消耗量大大降低；
- (3)由于电渣焊独特的加热特性，使电弧焊很难进行的易淬火合金钢及中碳钢，也能用电渣焊接(如含碳量超过0.25%的碳钢，及30XTC, 30H2M2A等)。

由于电渣焊具有上述的优越性，使它在工业中获得迅速的推广。但在目前它还存在一定的缺点。

(1)焊接时渣池使近焊縫区的基体加热到超过 $A_{c3}$ 的溫度(达1000°C以上)，并保持2~6分鐘，这样便促使該区的奥氏体晶粒激烈长大，最后导致近焊縫区的冲击韌性显著降低，而焊縫金属本身的鑄造組織使塑性激烈降低，这就是經电渣焊之焊件必需进行热处理的主要原因。

(2)在电渣焊时，要使基体焊透，需将液体渣剂加热至接近其沸点的溫度，所以在电渣焊的开始部分有未焊透現象；此外在焊縫的結束处有縮孔及严重偏析。故需将起焊及結束处的焊縫从焊件中剔出，这就对生产带来一系列的麻煩。

我們可以設想，这些缺点将会随着生产与研究的进展一一消除的。

目前，电渣焊具有六种不同的形式(图1)：(1) 焊絲电渣焊；(2)板板电渣焊；(3)熔化咀电渣焊；(4)气体保护电渣焊；(5)棒极

电渣焊; (6)接触电渣焊等。在这些方法中,还有手工、半自动或自动之分,但方法实质仍无改变,故不另叙。

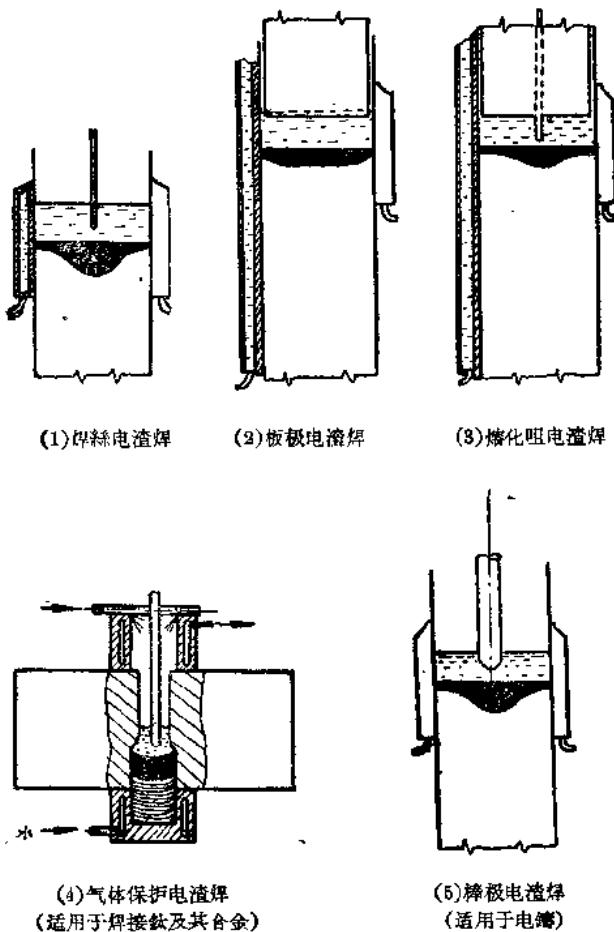


图 1

在这些电渣焊方法中,各种电渣焊接方法都具有它的不同特性及适用范围。其中接触电渣焊、气体保护电渣焊尚处于研究阶

段，棒极电渣焊(又称电铸)适用于去除铸件之冒口、及铸合金。其余各种焊接方法在国内外都获得了比较广泛的应用。

在苏联电渣焊接获得了十分迅速的发展，曾用焊丝电渣焊焊成了4000吨、6300吨锻压机机架；直径2220、厚350公厘的水压机压力缸之环缝焊；直径530厚40公厘(内径450公厘)的15MA钢反应筒之环缝焊；用三相板极电渣焊完成了轧钢机机架中800×800公厘、750×520公厘截面的25JL铸钢的焊接；此外还用焊丝电渣焊焊成了尺寸为30200×2500×200公厘重93吨锻制的矩形水压机立柱；以及重达160吨的CT-35JL铸钢横梁。

在国内去年曾先后用焊丝电渣焊完成了直径420厚90公厘氮肥高压反应筒的环缝焊接(锰钒钢)；直径1120厚100公厘的72500瓩水轮机主轴的环缝焊接(CT.3)；42公厘厚锅炉汽包焊接(20K, 22K钢)。同时用板极电渣焊完成了750×800公厘轨梁轧钢机机架焊接；250公厘厚的灰铸铁及300公厘厚球墨铸铁的焊接；并初步试验了板极环缝电渣焊；在熔化阻电渣焊方面，曾在各地焊成了厚40和100公厘的钢板及其他变断面工件。

所有这些成就都对巨型水压机的制造，提供了良好的范例。

## 2. 水压机与电渣焊接

1959年我国准备制造几台重型锻造水压机。万吨以上的锻造水压机，目前在全世界只有二十台左右，制造国家也不过三、四个。今年我国就要制造这种设备，确实是一件不寻常的事情。巨型锻造水压机本体净重通常约在四千吨上下，一般都具有四根立柱和上、中(动)、下三个横梁。立柱每根净重将近一百吨，一般是用二百吨左右的特大钢锭锻制而成。上横梁约重三百吨左右，中(动)横梁约二百吨，下横梁约四百到五百吨，一般是用几个一、二百吨的巨大铸钢件拼制而成。因此，按照一般常规，要制造重型水压机，就非拥有特大的铸钢、锻压和加工能力不可，这在我国目前条件下，是比较困

难的。能不能用另外一种方法造一台重型水压机呢？这是值得研究的題目。有人这样設想，立柱能不能不用整鐵結構，而用分段鑄焊的方法代替呢？三个樑能不能不用鑄鋼件而用鋼板焊接的方法代替呢？这是一个大胆积极的建議，这种方法若能成功，不仅水压机，其他重型机械也可以采用类似的方法，在全国各地进行制造，这对我国經濟建設的大跃进是有极大好处的。党和政府积极地支持了这个建議，并且决定在上海先作一个試驗。

試造重型水压机之前，要求先造一个試驗机。試驗机是“麻雀虽小，肝胆俱全”，它的结构形式和应力状态和重型水压机几乎完全一样，不过压力吨位只有重型水压机的十分之一。試驗机立柱外徑 330 公厘，內徑 170 公厘，加工后淨长 6645 公厘，用四段 20MnV 鑄鋼焊接而成。試驗机的上樑和动樑都是用 30, 40 和 50 公厘的三号鋼板焊成的。試驗證明，立柱的鑄焊結構和樑的軋焊結構，都是令人滿意的。

水压机的这种制造方法，一方面有效地克服了巨型鑄鑄件的困难，一方面大大提高和扩展了焊接工艺在重型机械制造中的应用。“用焊接代替鑄鍛”是这种方法的关键所在。在選擇焊接方案时，采用了两条腿走路的方法，新方法（电渣焊）和老方法（电弧焊）同时并举。四根立柱中，两根采用电渣焊接，两根采用电弧焊接。上樑是用电弧焊接，动樑柱套采用电渣焊接。电弧焊接在我国已有几十年历史，搞起来比較有把握，但是焊接 100 公厘左右甚至 300 公厘左右厚度的工件經驗也还不多，同时也不經濟。电渣焊接是个新东西，掌握起来比較困难，但它却是焊接厚工件的发展方向。在重型水压机的制造中，电渣焊将成为主要的焊接方法。在本书中我們着重介紹电渣焊接在水压机制造中的試驗和应用情况。

試驗机立柱和动樑柱套的电渣焊接，是經過了反复的試驗才正式投入生产的。在試驗过程中遇到了很多困难，但是經過江南造船厂，一机部工艺研究院，材料研究所，上海船舶科学研究所等

单位几十位同志，几个月来日以继夜的苦战，终于克服了种种困难，胜利地完成了各项试验任务。

在劲樑柱套焊接方面，先后采用了三种焊丝（15Γ，10Γ<sub>2</sub>，10ΓC）和两种焊剂（AH-8M，AH-348A），在各种规范下进行了试验，最后采用10Γ<sub>2</sub>，10ΓC焊丝和AH-8M焊剂投入生产，经过“γ”射线透视，焊缝质量是优等的。

主柱的电渣焊接，经过了一段相当曲折的试验过程，先后采用了四种方法作了将近20次的试验，才投入了生产。最初为了尽量避免小内径长工件的转动，我们试用了钳式熔化咀电渣焊接法，经过三次试验，发现在工件下半部有未焊透现象。接着又用三相熔化咀电渣焊法作了八次试验，解剖开来，焊缝出现了严重的裂痕。后来迫不得已采用了工件转动的环缝电渣焊法，用二根焊丝不摆动进行焊接，结果收口处仍有裂缝。最后采用了单焊丝摆动的环缝电渣焊，终于获得了成功。用这种方法焊好的两根立柱，经过超声波探伤的严格检查，六个焊缝中有五个全部是好的，只有一个在近收口处的焊缝边缘上，存在一条细小裂纹的怀疑，现正在作进一步的研究。

在试验电渣焊接的摸索过程中，吃了不少苦头，但也摸到了不少经验，积累了不少宝贵的资料，特别是其中有些经验和资料是在一般文献中不易查到的。

在电渣焊设备方面，自己动手创造了土设备，掌握并改装了洋设备，发现并改进了不少洋设备的缺陷，并且提出了不少改进的意见。

试验表明，小内径空心圆柱体也可以采用环缝焊，并且在水冷却系统和引弧板安放角度等方面取得了一些经验。

在建立电渣过程方面，作了不少试验，最后是先在石墨坩埚中将熔剂熔化，然后将液态熔剂注入焊缝以建立电渣过程。这是解决大断面熔化咀电渣焊时引弧及建立稳定的电渣过程，最有把握的

措施。

如何消灭裂紋是電渣焊中的一个大关，在这方面虽然还缺乏深入的分析，但却提供了不少資料可供参考。

如何控制焊接变形是電渣焊中另一个大关，在立柱的环縫焊中，摸索了变形的規律，进行了有效的反变形措施。

在焊后热处理方面，也进行了一系列的試驗和研究。試驗証明，对某种鋼材來講（如 20MnV 鋼），在正火處理有困難時，完全退火也可以十分有效地改善焊縫過熱區的晶粒过大和冲击韌性过低現象（ $\alpha_k$  值由 1 左右提高到 15 左右），并不一定非用正火和回火工艺不可。这样可以簡化重大工件的热處理工艺和設備，避免巨大工件的正火变形。

經過了数百块試棒的觀察、分析和測驗，焊縫質量是令人滿意的，它的各种机械性能都比母材好。

我們还把立柱的鑄焊結構和鍛焊結構，进行了比較，最后得出的結論是：鑄焊并不一定比鍛焊差。

这一系列的試驗，都充分地說明了電渣焊可以大量地应用到重型水壓机的制造中去。下面我們將分別把試驗情況作一詳細介紹。

## 二、立柱的电渣焊接

### I. 立柱电渣焊的工艺試驗

#### 1. 立柱結構

立柱是水压机最主要部件之一。通常是整根鍛制而成，但是重型鍛造水压机的四根立柱，外徑将近1公尺，內徑300~400公厘，长度接近20公尺。加工后淨重每根接近100吨，若采用整根鍛制的方法，就需要用200吨左右的鋼錠，在万吨的鍛造水压机上鍛造，这在上海目前条件下是根本不可能的。如果用整根鑄造的方法，在上海亦难办到。現實条件促使我們不得不采用分段鑄-焊的方法。立柱用这种方法制造，还是一种大胆的尝试，这需要經過慎重的試驗才能正式投入生产。在試驗水压机上，每根立柱由四段20Mn-V鑄鋼件，用电渣焊或电弧焊焊成。

試驗机立柱加工后外徑为330公厘，內徑170公厘，长达6645公厘。毛坯外形及焊縫布置，如图2所示。



图 2

20-Mn-V鋼鑄件的化学成分如表1所示(这种鋼和捷L<sub>0</sub>Mn25+V以及德K<sub>2</sub>M相似)。

立柱鑄件的两端經硫印表明硫化物以点状分布，尚称均匀，但

表 1

项 目	C	Mn	Si	S	P	V
立柱基体 20Mn-V钢	0.15	1.35	0.18	0.015	0.025	0.21
	0.15	1.34	0.28	0.007	0.038	0.10
	0.16	1.39	0.24	0.006	0.030	0.11
	0.22	1.38	0.17	0.021	0.041	0.12
	0.25	1.40	0.18	0.014	0.037	0.15
要求规格	0.15~0.25	1.30~1.50	0.15~0.30	≤0.03	≤0.04	0.10~0.20
捷 克 $T_{min} 25+V$	0.17~0.25	1.20~1.50	0.25~0.50	≤0.035	≤0.035	0.10~0.15
德 国 $K_2M$	0.22~0.28	1.20~1.50	0.30~0.40	≤0.045	≤0.045	0.15~0.20

内径处略有硫化物的集中征象(图3)。

基体经超音波鑑定，发现个别处有疏松及夹渣现象。基体热处理前后的机械性能，见表2。在基体的金相检查中发现鑄件进厂前未經充分的退火处理(据钢厂报告曾经850°C保溫三小时退



图 3

表 2

名 称	机 械 性 能				
	强度极限 ( $\sigma_u$ 公斤/公厘 <sup>2</sup> )	屈服点 $\sigma_s$ (公斤/公厘 <sup>2</sup> )	延伸率 $\delta$ (%)	收縮率 $\psi$ (%)	冲击韧性 $a_k$ (公 斤/公厘 <sup>2</sup> /公分 <sup>2</sup> )
鑄件底部 (供应状态)	51.5~54.0	30.0~30.0	7.0~11.5	19.5~30.0	6.4~9.0
	52.5	30.0	9.0	26.3	7.6
鑄件底部 (退火)	44.5~58.0	25.5~40.5	15.0~16.5	22.0~42.0	11.8~19.0
	49.8	37.5	15.66	29.0	11.8
鑄件底部 (正火-回火)	55.5~68.5	44.5~47.5	8.0~18.0	20.0~61.5	8.5~6.8
	58.5	46.0	10.9	37.0	8.7

火),組織粗大而不均匀。

我們考慮到将来重型水压机立柱既重又长, 在焊接时回轉困难, 因此在試驗机立柱的焊接中, 采用了两种工件不轉动的焊接方法: 即鉗式熔化咀环縫电渣焊及三相熔化咀电渣焊。經過几次試驗, 未获成功, 由于時間紧迫, 試驗沒有繼續下去。最后仍采用了工件轉动的环縫电渣焊, 先用双焊絲固定施焊, 收口处发现裂縫; 后用单絲摆动施焊終获成功, 投入了生产。

## 2. 鉗式熔化咀环縫电渣焊

### (一) 焊接过程分析

熔化咀电渣焊之特点是能焊接变断面的工件, 但是要焊接环形焊縫我們还未找到这方面的資料。我們試圖用簡易的土設備, 在工件不回轉的条件下焊接环縫, 但是到目前为止結果尚不理想, 現提出来希望大家进一步試驗。焊件装置及焊接过程概况, 如图 4 所示。

焊接过程的建立, 先在引弧槽中以焊絲点弧, 焊剂熔化后即可建立比較稳定的电渣过程。当渣池水平面昇至工件底部时, 熔化咀之水平截面(即与渣池平面相接触的截面)开始变化, 則其所通过的电流密度也逐渐变化(图 5 和 6)。

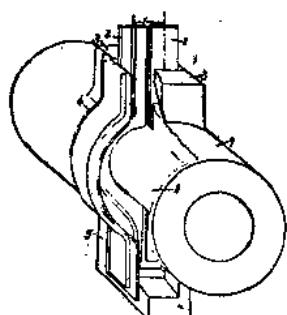


图 4

由图中可以明显看出, 在环縫底部的两侧, 由于渣池平面的上升, 引起了熔化咀水平截面面积的变化, 在电流恒定时便导致了熔化咀电流密度的激烈改变, 这种变化規律在开始时使电流密度降低(距底部 90 公厘前), 然后才恢复到原有的电流密度值。上述演变的最后結果是促使环縫底部两侧未焊透。

当渣池平面超过水平軸綫后, 稳定的电渣过程可能又开始轉

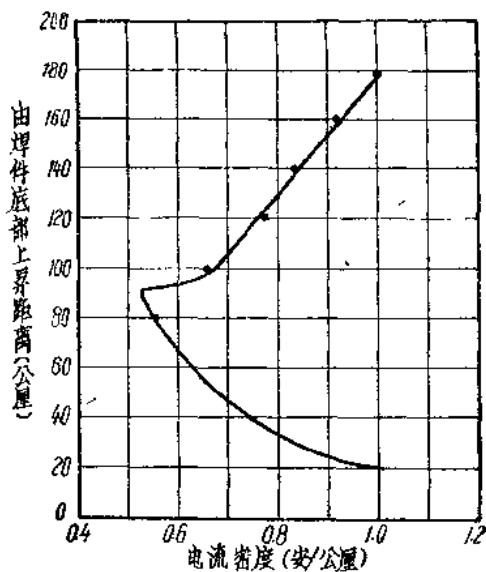


图 5 焊接过程电流密度的变化

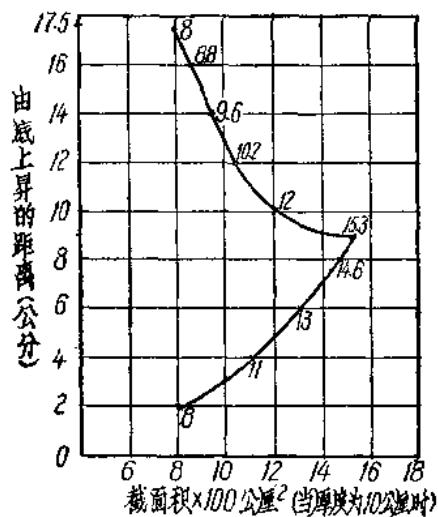


图 6 焊接过程熔化层截面的变化