

86.834  
6CH

063107

# 明山水庫防滲連鎖管柱的施工

聶長曄編



水利电力出版社

## 明山水庫防滲連鎖管柱的施工

盛長 墉編

\*

17883519

水利电力出版社出版(北京西郊科學路二甲號)

北京市書刊出版業營業許可證出字第105号

水利电力出版社印刷厂排印 新华书店发行

\*

787×1092 1/16开本 \* 1版印張 \* 37千字

1959年2月北京第1版

1959年2月北京第1次印刷(0001—4,100册)

统一書号：15143·1399 定价(第9类)0.23元



## 目 录

緒言.....	2
一、地質概況.....	4
二、連鎖管柱的結構型式.....	1
三、場地布置.....	6
四、棧橋的設計與施工.....	8
五、連鎖管柱的製造.....	13
六、連鎖管柱澆筑的步驟.....	10
七、製造連鎖管柱中的幾點体会和存在的問題.....	27
八、管柱下沉.....	28
九、管柱內鑽岩.....	40
十、灌注封底混凝土.....	47
十一、鎖口灌漿.....	50
十二、管柱內回填土的開挖.....	53
十三、結語.....	54

## 緒 言

明山水庫位于湖北省境內。壩高32.5公尺，系組合式粘土心牆壩，心牆邊坡上下游皆為 $1:0.15$ ，上游壩壳填筑壤土，下游為砂壳。壩基復蓋層厚度為6~12公尺，由顆粒較均勻的粗砂淤積而成，不均勻系數為 $3\sim 7$ 。河床以下6~7公尺處，有厚1公尺以上的卵石夾砂層，不均勻系數為 $38\sim 45$ 。砂的有效粒徑為 $0.3\sim 0.45$ 公厘，卵石最大直徑為150公厘。左岸系打板桩圍堰開挖至岩盤，除壩統一段粘土心牆外，與防滲連鎖管柱相接處另澆筑一段長7公尺的混凝土高牆直达河床並置有鎖口。為了避免開挖與管柱施工的干擾，右岸也采用管柱處理，直至山坡，直接與混凝土齒牆相連。全長143公尺，需管柱81根（包括鎖口在內每根管柱淨寬1.79公尺）。連鎖管柱位置在壩軸線上，頂端與河床齊平，上面再澆筑1.5公尺高的混凝土截流牆與粘土心牆相連，下端與岩層相接，橫斷復蓋層以防滲。見圖1。

原設計的基礎處理方法，系明挖截流槽至新鮮岩面，再回填粘土心牆以防滲。估計挖槽時最大滲漏流量為0.6秒公方（包括砂內飽和水），這樣大的滲漏量，在湖北省還是第一次，在施工技術方面缺乏經驗，在施工機械的供應上也有問題。經初步估計抽水機的電源約需250瓩，其它如推土機和履帶式輸送機等必需的施工機械，都無法按期供應，不能保證施工。在技術措施方面，曾試圖在開挖截流槽以前，在截流槽上下游約340~300公尺處，橫斷復蓋層直到風化岩層各打

一排企口木板桩（工地已經試打成功），以減少滲漏量。并拟于两道板桩之内，截流槽以外，各凿口徑約1.0公尺的井2~3排，采用大井点的办法，分級进行抽水以降低地下水位。流入截流槽內的少量滲漏水，再直接由基槽內抽出，这样排水可以避免坑內涌砂。但采用这种办法究竟效果如何，以及在深砂复蓋層內能否打井，都沒有成功的經驗作为依据。因此，就长江大桥竣工之便，湖北省水利厅陶述曾厅长及时地提出了采用連鎖管柱施工方法的建議，并得到长江大桥工程局彭敏局长及专家組長西林同志的大力支援，亲临工地了解实际情况，經研究后确定可以采用。另外省水利厅也試圖在水利工程方面，开辟采用这个方法的先例，取得經驗后作为其他各地的参考。在水利部的大力支持和鼓舞下，更增加了大家的信心，之后刘鍾瑞司

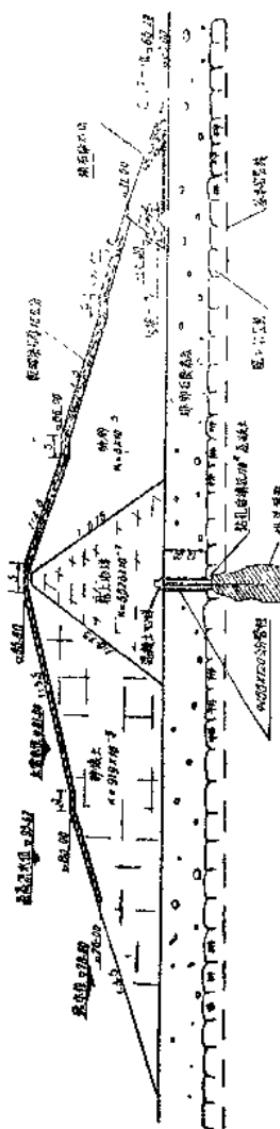


图 1

長和蘭納格揚專家親臨工地指導，又給予了很大的幫助。在施工方面，系委托長江大橋工程局第一橋梁工程處代办。

由於管柱這一先進的施工方法應用到水利工程方面還是第一次，正如西林專家所說：“在施工中會碰到許多新問題”。因此，邊試驗邊施工是必然的過程，筆者限于水平，只能就施工過程以及存在的問題和解決經過，作一詳細的報導性介紹，請同志們予以指正。

## 一、地質概況

水庫位於大別山脈東段的東南部，地質為震旦前紀的變質岩所形成，整個變質岩的前身为沉積岩（庫內有大理石的透鏡體），基岩為片麻岩，其片理平行于層理。地質構造為一單斜構造，地層傾向下游，走向一般為北東，傾向北西，傾角為 $12^\circ \sim 80^\circ$ ，壩址正处在水庫範圍內的大背斜西南翼上，節理發育。本區為七級地震區。河床約在桩號0+220公尺處，有順河方向的平移斷層，向南傾斜 $60^\circ \sim 80^\circ$ ，內填充不漏水的煌斑岩，系死斷層，靠近斷層以南約十公尺範圍內，岩盤表面3~10公尺較風化破碎。斷層以北為完整而新鮮的角閃片麻岩，斷層以南為花崗片麻岩與長英片麻岩的互層帶。此外，壩軸線下游有橫跨河身的逆掩斷層，庫內有一道橫跨河身的正斷層。

## 二、連鎖管柱的結構型式

管柱的設計原理，是按彈性地基上梁的原理，並根據

“基地系数法”进行演算的。首先求出通解，再按既定的边界条件求出特解，以求出各断面的弯矩和剪力。管柱钢管混凝土截面的设计，是先假定截面的尺寸和配筋的数量，然后按弯矩核算，不考虑混凝土受拉地带的作用，方法详见“大桥工程学习汇编”第一期。具体计算方法另有专文介绍。此处仅将结构尺寸和型式作一简单说明。

连锁管柱系采用长江大桥的管柱尺寸，外径为1.55公尺、内径为1.35公尺、壁厚为0.1公尺，并于外缘增加对称公母锁口各一个。每根管柱长4~10公尺，视实际需要而定，长度不够时可采用接桩办法。下端用外直内斜的钢板制成20公分高的管靴，上端有钢板焊成的法兰盘，作为接长管柱以及连接震动打桩机之用。每根管柱内有Φ22公厘的纵向主筋34根，外缠螺旋钢筋，内置绑架钢筋，用200号混凝土。

母锁口内圆直径为18.5公分，公锁口外径为17.5公分，公母锁口套进后间隙仅有5公厘，公母锁口圆弧处都用钢板保护，以防拉断。锁口内置有斜拉钢筋与柱身主筋连接，防止锁口与管柱脱节，详见图2。

鑽孔深度，在无风化岩地区，鑽进新鲜岩层至少0.5公尺；在较风化地区，须视实际情况而定，要求不少于1公尺。在断层破碎地带要尽量鑽深，下面再用灌浆处理。管柱要求通过风化岩，至少锁口底部须与岩盘接触，以免悬空不便处理而漏水。管柱内回填河沙。锁口的空隙处采用水泥灌浆法处理。

### 三、場地布置

場地布置主要是根据下列条件来考慮的：

- (1)公路桥梁的运输条件：武汉市郊岱家山三号桥只載重10吨，大型工具不能运进工地；
- (2)电源困难，須尽可能采取技术措施，減少机械設備；
- (3)山区木料方便且价廉，所有結構应尽量就地取材，采用木制，避免用鋼結構；
- (4)棧橋和鍋炉设备的位置应考慮布置在历年最大洪水位65.5公尺高程以上；
- (5)与其他工种的配合(如地基灌浆等)。

在下沉管柱时，棧橋上所需要的起吊设备，原先考虑使用长江大桥的德立克塔式吊車、Г.М.К-20型吊車以及Д.К-35型吊車，因这些机械的起吊能力在15至35吨左右，本身都很重，受桥梁和公路的限制，不能运进工地，如果拆散运输，不但費时，工地拼装也不容易。这三种吊車軸承集中压力都很大，約在40吨以上，对每根桥桩的承载力要求很高，也难办到，因而放弃采用。根据就地取材原則，采用了木制龙门吊車。

另外，为了减少起吊设备及工地运输设备，采取的技术措施是管柱在下沉处就地澆筑的办法，并改变原来长江大桥的臥式澆筑法为立式澆筑法，这样占地显著减少，就适应了棧橋处場地窄小的情况。总体布置如图3。其內容为：

- (1)为了保証汛期施工，在坝軸線上設置棧橋一座，长

124公尺；

(2) 橋橋上設置木制龍門吊車一架，作為起吊管柱、震動打樁機以及射水管之用。在下游橋橋上，設置少先式小吊斗一部，作為起吊混凝土、模板、法蘭盤之用。鑽機以及龍門吊車的電動卷揚機也都放在橋橋上；

(3) 因碎石場設在庫內，故靠橋橋上游布置拌合機1至2台，為製造管柱之用；

(4) 為了提高模板周轉率，在橋橋下游30公尺處設蒸汽鍋爐一座，作為管柱蒸汽養護之用，以便提早拆模時間；

(5) 在橋橋附近臨時搭設高台，安放高壓水泵兩部、空氣壓縮機一部，以備下沉管柱時使用。水泵和空氣壓縮機具體位置，隨管柱下沉地點而定；

(6) 靠橋橋上游，鋪設臨時輕軌，作為移動腳手架之用；

(7) 另放一部低壓水泵同鍋爐在一处，作為鍋爐充水以及管柱模板洒水和養護之用；

(8) 电路的布置，在製造管柱時期，是利用柴油發電機，布置在左岸下游約500公尺處器材料內，沿河兩岸都設有高壓和低壓線路，在坝軸兩端各設有開關站，將380和220伏的電壓分別輸出，供給機械和照明用電。在下沉管柱時，採用大壩發電站的電源(距工地約7華里)；

(9) 焊接管柱鋼筋用的電焊機兩台，在下游靠橋橋處另搭平臺安放；

(10) 在橋橋北岸下游約300公尺處設鋼板堆放處和加工廠，模板檢修場和模板預拼場設在靠北岸橋橋上下游附近，鋼筋加工場設在器材料內。

## 四、棧橋的設計与施工

(1) 棧橋的設計 白果河填址以上承雨面積為 182.5 平方公里，降雨多集中在 6、7、8 三個月，占全年降雨量的 50% 以上，根據以往紀錄統計，6 月最大來水量為 422 秒公方。3、4、5、9、10 五個月為常水期，最大來水量約 124 秒公方，一般不超過 20 秒公方。白果河的來水量極不平衡，屬山溪性質，陡漲陡落。管柱施工預計在 6 月底以前完成，正當汛期，為了適應汛期施工，所以修建橫跨河床的木制棧橋。

棧橋木桩原按摩擦桩設計，靜荷載包括龍門吊車自重加起吊一根管柱重量和在棧橋上預制一根管柱的重量。三個荷載平均分配于四腳而傳至桩上，經分配和復加後，計算出每根桩的最大靜荷載為 12.6 公噸，按蓋爾謝凡諾夫打桩公式計算：

$$e = \frac{nfQH}{KP(KP+nf)} \cdot \frac{Q+0.2q}{Q+q} \quad (\text{无送桩时})$$

因此，得出貫入度“ $e$ ”為 0.25 公分。計算時系假定桩的入土深度為 9 公尺，桩徑為 18 公分。

式中：  
 $e$ ——貫入度（對砂類土，桩打下後須休息 3 至 5 日，再復打時的貫入度）；

$n$ ——與錘擊方法及桩的材料有關的系數，對於木桩採用 10 公斤/平方公分；

$f$ ——桩的橫斷面積，為 254 平方公分；

$g$ ——桩重，為 138 公斤；

$Q$ ——錘重，為 250 公斤（人工落錘）；

$H$ ——落高，为200公分；

$P$ ——桩上計算荷載，为9吨(由于計算上的錯誤，  
后經核对为12.6吨)；

$K$ ——安全系数，采用2。

但实际的“ $e$ ”值，經試打后为2公分左右，超出計算值很多，估計很难达到标准。故确定桩本打到岩盘，改摩擦桩为支撑桩。棧桥桩料全部利用已备好的右岸圍堰 $15 \times 20$ 公分的楓木板桩料。

(2)棧橋及其它設備的布置 棧橋的正橋系沿坝軸綫方向布置，由对称的两座小橋組成，橋的桩距为1.75公尺，两个桥桩的间距为2.5公尺，使下沉管柱时有足够的空間。在工作需要时，两桥当中空隙部分，可随时搭設枕木和桥面板使連成整体。主橋两端为1.5公尺寬的悬臂式便橋，作为安設輸水管路、蒸汽管路的地方，又可作为人行路和斗車路。棧橋的全部結構見图4。

(3)下游橋面上設置起吊能力为0.75吨的少先式小吊車一部 由于管柱最大长度为10公尺，而少先式小吊車最大揚程为4.5公尺，不敷应用，故将其放在用万能常备式构件做成的10公尺高的方形鐵架上。万能常备式构件的特点，是利用既定长度的鋼鐵焊件拼湊成所需要型式的鋼架，用螺栓固定，便于高空作业。明山工地是采用了长江大桥已有的2.0公尺长的构件拼湊成方形鋼架。縱橫构件用 $10 \times 10$ 公分的等边角鉄，斜撑用 $7.5 \times 7.5$ 公分的等边角鉄，共拼成五节，每节高2公尺計10公尺，为了加强鋼架稳定性，在最下一节又加設傾角为 $45^\circ$ 的斜撑。

少先式小吊車水平活動範圍为3.5公尺，挪动一次可澆筑兩組管柱(每組六根)，故稍远的澆筑地点用小溜槽滑送。

(4) 在上游橋邊鋪設輕軌 当第一組管柱(每組六根)澆筑完毕后，脚手架須移到下一組間轉使用，由于橋面窄不能通过，因此，在上游靠棧橋邊緣，順坝軸線方向鋪設輕軌一條，用茨尼式小平車推送。因茨尼式小平車低矮，上面須鋪枕木使其頂面与橋面齐平，搬运时将脚手架用人力沿橋面撬至平車上，再沿輕軌推运，如图 4。

#### (5) 木制龙门吊車

1. 龙門吊車的設計 木制龙门吊車設于棧橋上，結構如圖 5。

龙门吊車的設計原理很簡單，两根立柱是按細長柱設計的，工字鋼梁按簡支梁原理設計，木料全部用杉木。

龙门吊車除頂部用两根 550 公厘的工字鋼梁外，其余杆件都是木制。吊車兩立柱淨跨为 6 公尺，使吊車全部荷重恰傳于棧橋的最外邊两根桩上。为了适应起吊 10 公尺长的管柱和 2.70 公尺高的震动打桩机，龙门架高度定为 15 公尺(实际为 15.26 公尺)，另在两立柱的旁边增加两根斜撑，以加强稳定性。为了防止前后摆动，龙门架做成两扇，側面成人字形，两脚间距亦为 6 公尺，用橫撑和斜撑加固，全部用对銷螺絲扭紧。頂面工字梁按計算一根已够，为了稳定起見，用两根嵌入鐵板槽內。龙门架周圍并用纜風繩拉住。龙门架脚用 300 公厘槽鋼电焊于鋼板上，使与立柱連接，槽鋼放在 20×20 公分的木制鋼軌上(方木上端兩角，用两块 100×100 公厘的等邊角鐵包角)，用电动卷揚机或复式滑輪，用人力拉住两脚，使其沿水平方向移动至需要地点，移动时在角鋼上涂以潤滑油，以减少阻力。此外，在移动时尽可能避免荷重，以免发生危險。

龙门吊車靠近底部，每邊各設置一部五吨电动卷揚机，

安放两个10吨联动复式滑輪，固定在工字梁上，不使其向两边移动。并在上下端各設一导向滑輪。由于龙门吊車本身不能左右移动，当起吊旁边棧桥上的管柱时，須依靠两边的卷揚机互相拉緊或放松来进行控制。

2. 龙门吊車的安装 龙门吊車很高，杆件又多，在缺少吊机械的情况下，曾考慮两种办法安装：

第一种办法：預先按規定尺寸鑽好各杆件上的螺栓孔，在平地上进行預拼，經檢查无誤后，再将大部分杆件拆掉以減輕重量。用立在坝軸線上的18公尺高的独脚扒杆和五吨手搖式絞車，分两次将两扇人字形立柱拉起立于适当位置，再用繩風繩拉住。随后用扒杆将杆件逐件吊上安装，直到完成。最后再把工字梁裝上去。

第二种办法：将两扇人字形木架全部杆件預先在地面上拼好，平移到棧桥两旁安設处，用独脚扒杆将两扇人字立柱同时拉起，最后把工字鋼梁裝上去。

独脚扒杆用  $\phi 35$  公分的杉木料，梢徑嫌細，周圍用 5 根 8 公斤/公尺的輕軌加固，再用鋼絲纏緊。以上两种办法，前者缺点是需要高空作业，拼装时較麻煩，但較稳妥可靠；后者的缺点是杆件本身容易损坏，起吊时又很重，为了操作安全，故采用了前一种办法。

#### (6) 其它設備

1. 供蒸汽养护的蒸汽系統包括鍋炉和管路，其平面布置見图 6。

2. 給水系統包括管徑为 150 公厘的軟管，直接与 6 級离心式高压水泵連接，其布置与蒸汽管路相仿。鍋炉系25匹馬力立式鍋炉，汽压可达 6 公斤/平方公分，輸出蒸汽溫度达  $70^{\circ}$  至  $85^{\circ}\text{C}$ ，可供两根管柱之用。輸汽主管为直徑 50 公厘的

钢管，通于汽包，由汽包再分出直徑为50公厘的胶管直接通于管柱內进行养护。鍋炉每日用柴約六千斤(最高每小时用300斤)。給水系統的150公厘的胶管也連于水包上，再由水包分出一直徑为75公厘的水管直接与75公厘的射水钢管相連。

3.拌合用容量为0.4立方公尺的拌合机二部，在制造管柱时，設置在棧桥上游面适中地点，并搭設高台，以便进料。拌合机出口处搭設临时便桥与棧桥相連通，用独輪鐵斗車将混凝土运到管柱澆筑地点。

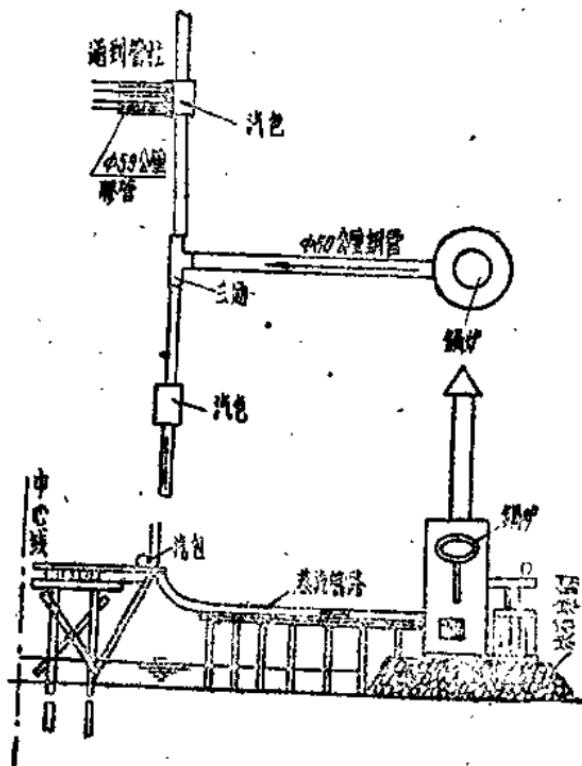


图6

#### 4. 动力和照明用电 总用电量如下：

ВП-3型震动打桩机	用电量为100瓩，
高压水泵 2 部	用电量为 80瓩，
УКС-30 型鑽机 1 部	用电量为 70瓩 (包括超负荷)，
电焊机 2 部	用电量为 28瓩，
低压水泵 1 部	用电量为 11瓩，
拌合机 2 部	用电量为 30瓩，
少先式吊車 1 部	用电量为 7瓩，
电动卷揚机 2 部	用电量为 22瓩，
照明	用电量为 15瓩，
电动震搗器 2 部	用电量为 10瓩。

总用电量約為400瓩，如果考慮平行作业，就可以減少电源。因震动打桩机用电量較大，在启动时往往又超负荷2倍多，如果使震动下沉管柱作业与其它作业错开，则同时作业的尚有高压水泵2部、鑽机1部、电焊机2部、拌合机2部以及照明用电和备用約需250瓩，实际按此配用。电压为380伏特，电流为500安培，电线断面需要較大，采用电纜輸电，这样可避免电线过多时，在空間的干扰。

#### 五、連鎖管柱的制造

連鎖管柱的法兰盤和管靴，都是委托大桥工程局机械修租站加工的，工艺过程可參看“大桥工程专家論文选集”，本文仅就鋼筋混凝土現場的加工制造予以叙述，又因管柱大部分为10公尺长，仅有17根不到10公尺，故施工方法着重介紹10公尺长的管柱的加工制造，管柱短了在操作方面更容易些。

### (1) 淇筑方法

前面談過，為了管柱在澆筑時不彎曲，改變長江大橋的  
臥式澆筑法為立式澆筑法，比較其優缺點如下：

1. 臥式澆筑法不易插杆，有鎖口時更不易進行；
2. 臥式澆筑後，尚須將平放的管柱吊立，在吊立時管柱  
尖端受力很大，容易損壞。
3. 立式澆筑法，其缺點是須進行高空作業，但佔用面積  
小。管柱不受損壞。

因此，採用了立式澆筑法。

### (2) 模板製造

1. 模板的構造（見圖7）內模板分四片，每節高度分為3  
公尺和4公尺的兩種。由於組合不同，按需要可拼成4及6  
~10公尺長的管柱。內模板直接釘在拉帶上，每片模板的接  
頭處用擰頭木連結，並用丁字鐵將模板固定在擰頭木上，以  
防模板向外移動，丁字鐵鑲在模板內，使內模表面平滑。內  
面用半鑲的十字撐支撐，上下兩相鄰的十字撐在垂直方向用  
對應的四個小木擰架牢，不使其上下移動，十字撐與擰頭木  
接頭處，用兩塊木楔連接，以便於拆裝模板和調整管柱內徑。  
此外，為了增加工作空間，將拉帶內緣作成弧形。

外模分六片，拉帶用 $10 \times 20 \times 100$ ,  $10 \times 20 \times 85$ 及 $10 \times$   
 $20 \times 75$ 公分的方木鋸成需要的形狀（詳見圖7）。相鄰兩片模  
板，用鐵制連接器拉緊。鎖口處，由於鋼板不盡封閉，弧形  
鐵板外緣用弧形木塊和靠木封住。母鎖口兩側直線段，用模  
板封死並連接在外模拉帶上。內面圓弧部分，原考慮用2公  
分寬的板條拼成所需的弧形，再用兩塊便於拆裝的弧形楔子  
擰牢，但鋼板稍有變形，接縫處就會普遍漏漿，而且安裝困  
難，後改用兩塊圓弧形楔子貫穿上下，中間用三角形楔子擠

紧，为了防止漏浆，在顶点相交处，做成 2 公分长的接缝（见图 7）。

在六片模板拉带中间，各留窗口一个，公锁口的顶面板、母锁口的两侧面板，亦各留小窗户，周围共九个窗户，作为混凝土的进口和插入震捣器用之用。此外，为防公母锁口模板仍有变形，周围绕以椭圆形钢筋箍，用连接器拉紧。材料用量见表 1。

2. 模板制造的简单工艺过程 首先将内外模板的拉带和模板条子、撑头木、十字撑等进行加工；然后在 10 公尺长的工作台上进行预拼工作。先将拉带按要求间距排好，同时校核是否合乎要求；然后将模板条逐步钉牢在拉带上，并将表面刨光，特别是每片和每节的接头处应注意刨平，最后再用样板复核一次。制造每套模板共需 90 工日，劳动定额如表 1。

3. 锁口钢板的加工 首先将原钢板敲平，再用人工截成需要宽度（方法是用两角铁将钢板夹住，用锯子截断），截断后再重新敲平一次，然后经过煅烧，烧红后用压弯器（如图 8）压成需要的弧形，如形状稍有不合再辅以人工打弯，合格后，即进行电焊钢筋。由于钢板较薄，电焊后仍会变形，可重新用人工敲弯至需要弧度，最后再校核一次，以上共九个工序。开始时，弯钢板完全用人力，每工日弯 13 块，后经工人集体研究创造了压弯器，平均每班四个工可弯 268 块，即每工日弯 67 块，提高工效 5 倍。

电焊时用工作台和铁案子，将公母锁口的钢板分别固定在半圆木上，并用螺栓扭紧（如图 9）。

每根管柱需用的模板及钢材数量如表 2。