

武漢大橋工程局
蘇聯專家論文選集



科学 技术 出版社

武汉大桥工程局
苏轼专家论文选集

武汉大桥工程局编

科学 技术 出版社

內容提要

本書共有技術性的專題論文十三篇，是由參加武漢長江大橋工程建設的蘇聯專家執筆，經大橋工程局譯編而成，內容着重介紹採用鋼筋混凝土大型管柱修建橋墩基礎的成功經驗，以及重要關鍵問題之一的大型震動打樁機的製造。此外並介紹了下沉大型管柱的試驗資料，提出今後大型管柱可廣泛應用於水利、海港、矿山及工業建設的建議。

武漢大橋工程局蘇聯專家論文選集

勘誤表

頁	行	誤	正
目錄	25	190	189
46	圖4圖註	千升頂	千斤頂
47	圖6圖註	圍6	圖6
47	圖7	25噸鐵錨	2.5 噸鐵錨
88	圖3圖註	敞口椿靴	敞口椿靴
103	圖7左角	4001	400
136頁后	插頁圖3	浮蓮船組	浮運船組
148	圖2圖註	震動打椿總圖	震動打椿機總圖
168	圖14圖註 5	電流互感器	電流互感器
184	圖23圖註	在荷載下	在荷載下
184	19行	M W	M W
184	20行	P W	P W

武漢大橋工程局蘇聯專家論文選集

武漢大橋工程局編

*

科學技術出版社出版

(上海南京西路2004號)

上海市書刊出版業營業許可證出079號

中華書局印刷廠印刷 新華書店上海發行所總經售

*

統一書號：15119·561

开本787×1092 紙1/16 · 精裝本印張14 3/4 · 挪頁12 · 字數 254,000

1957年9月第1版

1957年9月第1次印刷 · 印數 1—3,000 (精裝本1,000)

膠版紙精裝本定價：(10) 3.60 元

編 著 的 話

本書系帮助我国建設武汉長江大桥的苏联專家們的論文集。这些文章原是为了发表于苏联运输工程雜誌而寫的。由于它們代表着大桥本身以及其他兩座桥梁建設經驗的精髓，为使我国工程界对于这些文章能够人手一冊，易于閱讀，工程局特將各文譯成中文，汇編成集，以餉讀者，借以作为更深入了解大桥工程經驗之助。

武汉長江大桥采用管柱基础的先进方法在桥梁工程技術上有着有目共睹的卓越成就，而这是和以 K. C. 西林同志为首的苏联專家組的首倡精神分不开的。在实现这一先进方法的过程中，从最初的試驗阶段，經過各个實踐阶段以迄于后期的扩大試驗阶段，各項技术作业的操作方法和工作定額都是不断发展和前进的。在前进的过程中，許多盤根錯节都是經過絞尽腦汁方才得到迎刃而解的。由于任何新鮮事物的解决都必須依靠經驗的取得和积累，而这些經驗的范畴又是分門別类，錯綜紛歧，因此，大桥工程的每一主要环节如果不由始終其事的专业者亲自执笔，綜合分析，則經驗的介紹，不是舛誤百出，就是挂一漏万。欲求其內容翔实，文义赅备，也就难乎其难了。这些文章就是为了切实滿足經驗介紹的要求而由躬預其事的專家們亲自撰作的。在每篇文章里，无论在理論性問題的闡述上，或在各項具体經驗的归纳上，或在将来发展前途的估价上，都是由作者們从辯証唯物的觀点出发而以不蔓不支的文字表达出来的，因此，任何一文都具有一定的卓越見解和有力論斷，迥非泛泛之說，一孔之見所能望其項背。

在国家正在大力发展国民經濟以建設社会主义社会的道路上，認真学习苏联先进經驗系为国家坚定不移的方針政策。事实証明，这个方針政策是完全正确的。在介紹苏联先进的科学技術上，有純粹理論知識的介紹，也有生产實踐經驗的介紹，二者往往不能得兼。本集的各篇論文系在長江大桥工程的實踐中实事求是地寫作出来的，而这一工程實踐又是具有高度的技术性和坚强的理論基础，殊非一般的工程建設所能比，因此，由于这些論文体现着理論和實踐相結合，可以相信本集將会成为我国工程界技术研究的一項重要文献。

这些論文在編纂中均曾經過一番較為細致的逐譯和反復核讎工作，而最主要的，它們的內容都曾經過并肩作业的我国工程技术人员詳加推敲和核对的。在這項工作中，我們着重于論斷的一致性，数字的翔实性，同时我們也沒有忽視逐譯中文从字順的要求。在這些方面，我們虽在工作中尽了最大的努力，但是，限于我們的水平，本集中还有可能存在着不少的缺点，深望讀者給我們指正。

顧懋勛

1957年5月1日于武汉

目 录

編者的話

武汉長江大桥工程对桥梁建筑技术的巨大貢獻 1

K. C. 西林

使用冲击式鉆机在武汉長江大桥桥墩基底岩盤鉆直徑 1.30 公尺

鉆孔的經驗 25

Д. Г. 郭斯金

修建裝配式管柱基础桥墩时采用导向圍囹和長鋼鋸樁的經驗 44

П. В. 塔馬洛夫 B. И. 卡爾賓斯基

大直徑鋼筋混凝土管柱的制造 65

H. M. 戈洛鐸夫

在土壤中下沉鋼筋混凝土管柱 78

H. M. 戈洛鐸夫 H. П. 杜欽科

半岩石层中下沉旋制鋼筋混凝土管樁 85

B. И. 卡爾賓斯基 П. В. 塔馬洛夫

在深水中修建桥墩时灌筑水下混凝土工作 95

B. И. 卡爾賓斯基 C. Я. 茲可夫

强迫下沉的裝配式鋼筋混凝土管柱 109

A. П. 戈列佐夫

以裝配式旋制鋼筋混凝土管樁修建高樁承台的經驗 133

A. A. 巴耶夫 A. П. 戈列佐夫

下沉大直徑鋼筋混凝土管柱用的震动打樁机 144

A. Д. 普羅赫洛夫

裝配式旋制鋼筋混凝土管樁的承載力 170

П. В. 塔馬洛夫

武汉長江大桥正桥桥墩計算和設計的特点 190

M. С. 魯登科 H. Н. 吉赫諾夫

关于今后在工程建筑中不采用气压沉箱基础的初步意見 207

K. C. 西林

武汉長江大桥工程对桥梁建筑 技术的巨大貢献

K. C. 西林

中华人民共和国現有的鉄路和公路干綫，由于長江一水之隔，直到現在還沒有連接成为一个完整的交通网。

到目前为止，長江上还未曾修建过一座桥梁。現有的輪渡設備，对于日益繁重的运输任务，已不能适应形势的需要。

大家都知道，長江是世界上最大河流之一，在欧亞大陸則以長江为最大。江水深达 40 公尺，水流湍急，洪水期很長，每年达八个月之久，經常颱风和起风暴，风力达 9 級，地質情況异常复杂。所有这一切都給桥梁施工帶來了巨大的困难。关于这条河流的能量，从它約占全国水力功能 40% 这一点来看，即可想見其偉大。

長江大桥籌划修建的历史已逾四十余年。在此期間，国内外建筑公司和建設單位曾多次作过确定桥址的嘗試，但是勘測和初步設計工作均不够充分和完整。

在中华人民共和国成立后，中国政府隨即决定修建这座桥梁，并在 1950 年展开了勘測設計工作。

在武汉大桥桥址地区进行了周密的調查，以及相应的工程地質勘探工作，嗣后在 1954 年开始編制技术設計，并于 1955 年 7 月經政府批准付諸实施。

在編制技术設計的同时，还进行了准备工作及試驗工作，修建了联络綫及联络綫上的桥涵，組織和裝备了施工机構。因此，在技术設計一經批准后，長江大桥基本工程得以在 1955 年 9 月立即全面展开。

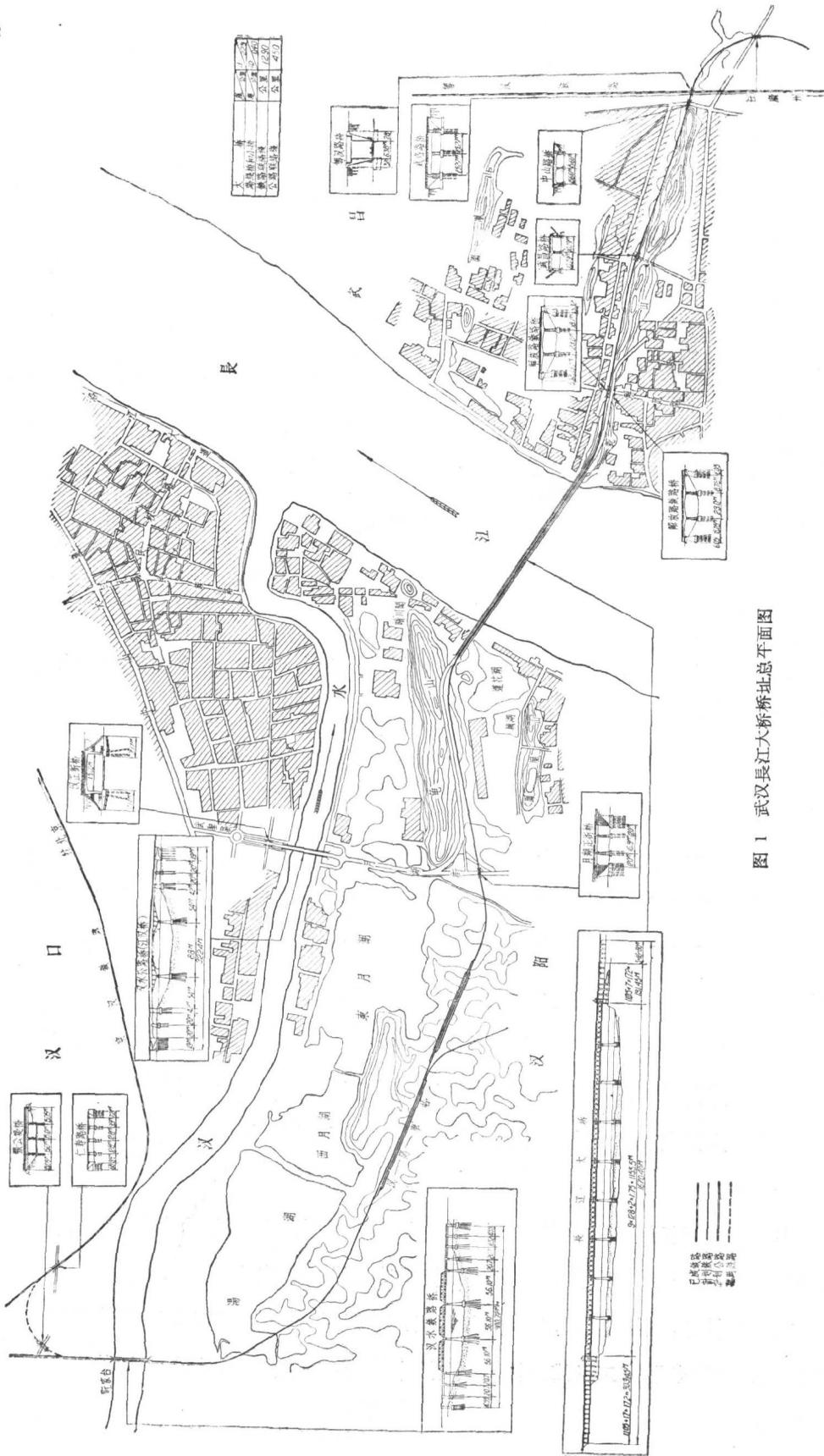


图 1 武汉长江大桥桥址总平面图

大桥工程的組成及其主要工程量

武汉長江大桥全部工程，包括在武汉地区接通京汉—粤汉铁路和公路干线的全部桥涵和联络线工程(图1)。

新建铁路联络线全长 12.9 公里，公路联络线全长约为 4.5 公里。在長江支流的汉水上建有两座桥梁：一座为全长 300 公尺的铁路桥；一座为全长 322 公尺的公路桥。在武汉三镇市区建有跨越马路的跨线桥 10 座，总长约 480 公尺。

長江大桥正桥及引桥全长 1,670 公尺，是全部工程的主要组成部分。該桥为双层桥梁，可通铁路、公路及来往行人。

武汉長江大桥全部工程的主要工程量如下：須灌筑混凝土及钢筋混凝土 126,300 立方公尺，石砌圬工 25,440 立方公尺，打钢筋混凝土管樁 3,000 根(62,500 延公尺)，下沉直径 155 公分钢筋混凝土管柱 224 根，管柱内钻孔(直径 130 公分) 224 个(680 公尺)，联络线土方工程 1,900,000 立方公尺，石方 300,000 立方公尺，制造和安装鋼梁 24,805 吨。

联络线上的桥涵建筑物

由于長江大桥本身系全部工程中最有意义的部分，因此本文在这方面特作較为詳尽的介绍，而于联络线上的其他桥涵建筑物，则仅略述其梗概。



圖 2 汉水鐵路橋

跨越長江支流汉水的双綫鐵路桥及公路桥在大桥工程中也是很有意义的。

这两座現代結構的桥梁，水深达 20 公尺，地質情况复杂，岩盤位于施工水位以下 35 公尺，每座桥的工期仅历时一年。

得到上述成績的原因是由于勇敢地采用了裝配式鋼筋混凝土管樁，把樁打入土中深达 36 公尺，而放弃了在这种情形下所常用的沉箱基础。

汉水鐵路桥(图 2)，正桥为 3 孔 55 公尺标准鋼桁梁及 4 孔 20 公尺标准鋼钣梁，两岸引桥各为 1 孔及 2 孔 16 公尺跨度的鋼筋混凝土梁。桥的布置为：

$$16 + 2 \times 20 + 3 \times 55 + 2 \times 20 + 2 \times 16 \text{ 公尺。}$$

汉水公路桥(图 3)，現命名为江汉桥。本桥河身部分的正桥鋼梁为連續钣梁和在其下面以拱式桁架加强的綜合結構，两端引桥为鋼筋混凝土連續梁。桥的布置为：

$$2 \times 20 + 54 + 88 + 54 + 2 \times 20 \text{ 公尺。}$$

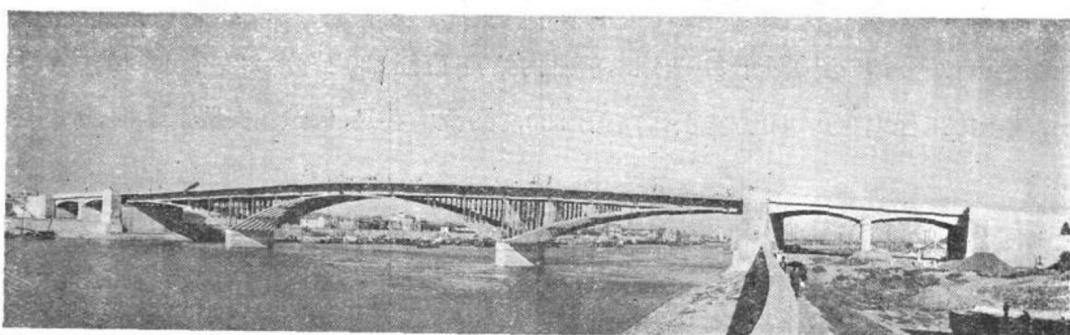


图 3 汉水公路桥

桥上路面寬度为 18.0 公尺，两侧設有各寬 3.75 公尺的人行道。桥下淨空系在計算航行水位以上 10 公尺。汉水上的这两座桥梁，如以上所述，其全部桥墩均系深樁基础，所用的樁均系裝配式旋制鋼筋混凝土管樁，正桥桥墩基樁直徑为 55 或 40 公分，引桥桥墩基樁直徑为 40 公分。各节管樁端部有鋼法蘭盤接头，以螺栓連結之。

桥墩承台和墩身的水下部分(見苏联“运输工程”雜誌 1956 年第 10 期)是在鋼钣樁圍堰及木沉井中(汉水鐵路桥一个桥墩)进行施工的；竣工后围堰和沉井全部拆除。

全部桥墩均系实体混凝土圬工。

汉水鐵路桥正桥鋼桁梁系在左岸桥头路堤上拼裝完成，并利用导梁在正式桥墩上拖拉滑曳就位，未作躉架，汉水公路桥則系利用吊船按伸臂安裝法架設鋼梁。

在两座汉水桥工程中作了以下工作：

項 目	鐵 路 桥	公 路 桥
1. 打管樁	612 根, 总長 15,216 公尺	674 根, 总長 17,344 公尺
2. 混凝土及鋼筋混凝土圬工	12,420 公尺 ³	16,480 公尺 ³
3. 鋼梁安裝	1,272 吨	2,388 吨

長江大橋聯絡線跨越汉口、汉阳、武昌市区馬路的跨線桥絕大部份为鋼筋混凝土梁部結構，实体墩台，筑于天然基底或鋼筋混凝土樁基上。其中在汉口有一座跨線桥不論結構或施工方法均有独到的特点。这座跨線桥的桥墩类似高樁承台（图 4），用的是旋制鋼筋混凝土管樁，有鋼法蘭盤接头，在工地接長。

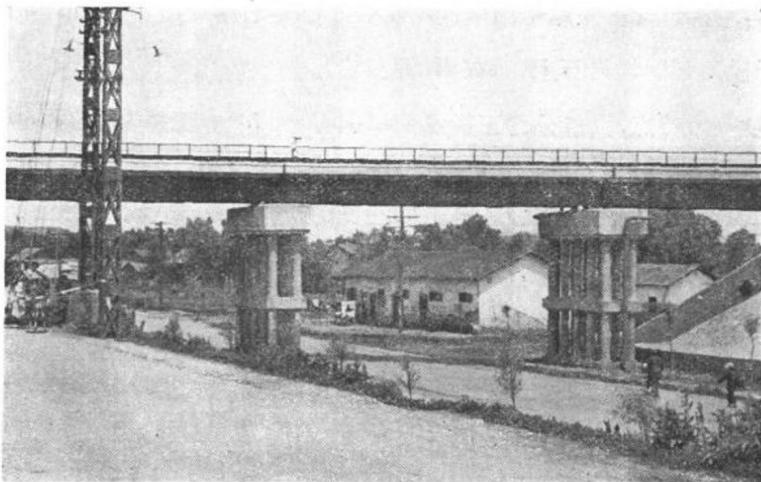


图 4 鋼筋混凝土管樁式桥墩

長 江 大 橋

当地条件 長江是世界上最大河流之一。就其每分鐘流量及全年流量而論，居世界第四位(仅小于亞馬孙河、剛果河及恒河)。

長江在 1954 年历史最高洪水期間的流量为 76,000 立方公尺/秒；根据 90 年来的觀測資料，一年的水位漲落差达 19 公尺，流速达 3 公尺/秒。長江的特点是洪水位持續時間較久，一年中达 7~8 个月。在桥址区冬季江水并不結冰，桥址区域气候具有典型的季节性，夏天常颳南风，冬天常颳北风，风力达 7~9 級。空气溫度 7、8 两月最高，达 +42°C，一月份最低，达 -15°C，一年的平均溫度为 +16°C。每当冬季江水水位低落便于施工的时候，常颳大风，江中掀起巨浪（浪高达 2~2.5 公尺），造成許多困难，不得不停止吊船及

其他水上机具的工作。降雨量很大，常下大雨，也影响工作效率，特別对土石方及混凝土工程为甚。

桥址位于汉阳武昌江岸間最狭窄的地段。江底向右岸逐渐低落，高低相差达 20~22 公尺。江底复有不稳定的細砂，很容易被水冲走，致使江底經常变迁。左岸附近的桥墩地方复蓋层最厚，达 25~27 公尺；右岸附近的桥墩地方复蓋层最薄，有时复蓋层全部被水冲走，露出岩石。在复蓋层以下的岩盤为石灰岩、泥灰岩及頁岩，有一个桥墩位于炭質頁岩上，江底岩盤在連續五个月的施工水位以下深达 40 公尺。岩盤节理陡峭，横对河流。岩石强度达 1,700 公斤/平方公分。

一般資料 桥址綫經左岸龟山南側跨越長江直趋右岸蛇山。正桥全部桥墩除一个桥墩外，都位于极为坚固的岩石上（石灰岩、泥灰岩）。

按結構及美术特点，大桥分为正桥及两岸引桥（图 5）。正桥全長 1,156 公尺，为三联的三孔連續梁，共九孔，每孔計算跨度为 128 公尺。左岸引桥長 303 公尺，共有 17 孔，每孔跨度为 17.2 公尺；右岸引桥長 211 公尺，跨度有 17.2 及 16.0 公尺两种；均系鋼筋混凝土梁。



图 5 武汉長江大桥透視圖

本桥为公路鐵路两用桥，公路位于上层，双綫鐵路位于下层（图 6）。鐵路路面两侧亦設有人行道。

桥下淨空高度为計算航行水位以上 18 公尺。正桥和引桥以雄偉壯丽的桥头堡加以界分，堡頂冠以民族形式的亭閣。桥头堡的用途，在于承托正桥鋼梁和引桥混凝土梁，并在其中裝設樓梯及电梯，以供行人由沿江大道通往公路和鐵路桥面。两岸各有 3 孔引桥跨越沿江大道。左岸铁路为填土路堤，右岸在山坡上筑有擋土牆。

引桥桥墩下部及擋土牆以灰色花崗石鑲面，岸上桥墩及公路引桥上部用汰石子粉墁。正桥桥墩混凝土表面作有线条，其頂部作成八角形大墩帽，以支承正桥鋼梁。

設置两岸引桥的目的是为了將鐵路和公路分別引到正桥上来。公路在引桥上为直線，鐵路以半徑 600 公尺的曲線逐漸和公路分开。引桥公路桥面向路堤方向逐漸降低，以減少路堤高度。

引桥上部設置公路路面，采用柱式桥墩，在橫断面上有的桥墩为拱式剛架，有的为連續梁或簡支梁，在橫梁及剛架上設以裝配式鋼筋混凝土 Π 字形簡支縱梁。引桥正面还設有裝配式鋼筋混凝土版拱。

由于岩层复杂，节理陡峭，岩层表面破碎，因之引桥桥墩有的修在樁基上，有的修在天然基底上。

引桥基础系用直徑 55 公分的鋼筋混凝土旋制管樁，長达 25 公尺，管樁內填有河沙及混凝土。桥墩基础一部分采用斜樁，以承受作用在桥墩上的水平力。每根樁的計算荷載为 90~120 吨，承载試驗結果，每根樁的极限荷載达 320 吨。

正橋鋼梁 正桥鋼梁設計为上下两层，主桁間距离为 10 公尺，高 16 公尺，主桁为平弦菱形桁架，每孔分成 8 个 16 公尺的大节間，由补充的豎杆將大节間分为 2 个 8 公尺的小节間。

主桁全部構件均为組合的 H 形截面，弦杆接头位于主要节点上。梁部結構采用鉚接。公路桥面系与桥面鋼筋混凝土版設計为共同受力。

主桁構件的截面設計时考虑了用伸臂法安裝，因此而增加的鋼料，仅为鋼梁总重的 5%。

鐵路桥面系系由縱梁和橫梁組成，位于同一平面上，縱梁高度比橫梁稍低。公路桥面系的公路縱梁在主桁之間設置在主桁斷面聯結系加強的構架上，在主桁以外，公路及人行道縱梁設置在伸臂托架上，伸臂托架長 6.25 公尺。

为了制造这些鋼梁，曾編制了特种工艺規程；其中考虑了采用无孔拼裝法，利用固定式立体样钣制造構件，以保証必要的精确度，使構件能够互換。

正如上述，鋼梁系用伸臂法进行安裝，除左岸第1孔外，其余各孔均不采用中間支点。在第一孔中曾在工作开始时建有試驗用的临时墩。

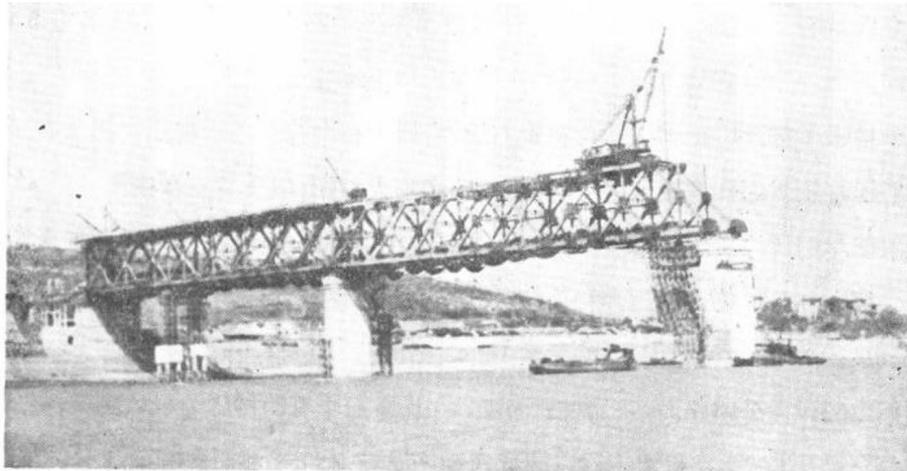


图 7 a 利用安装托架架設鋼梁



图 7 b 利用安装托架架設鋼梁

为了在伸臂安裝时减少安裝应力,除一号墩外,其他各墩均用常备式構件作成安裝托架(图 7 a, 图 7 b)。

第 1 孔和第 9 孔鋼梁用平衡法进行伸臂架設。平衡法系在引桥上利用正桥鋼梁先裝一段平衡梁;借助于平衡梁的重量,即可保証鋼梁在伸臂安裝时具有可靠的稳定性。在第 1 孔和第 9 孔鋼梁裝完后,平衡梁即予拆除。

鋼梁采用德立克吊机安装,該吊机沿主桁上弦移动;左岸方面采用 ДК—35 型單动臂吊机;右岸方面采用双动臂安装吊机,其起重量为 2×40 吨。

鋼梁構件由鋪在下层的临时
軌道送至安裝地点。安裝構件先
在鋼梁存放場进行組拼,最大的
構件重达 35 吨。

正橋橋墩 在長江大桥施工
中最困难的工作是修建正桥桥墩。根据最后的地質勘探資料和进一步分析研究的結果,認為正桥桥墩如用气压沉箱基础,施工中將会遭遇到很大困难,而且实际上也不經濟合理。

其存在的困难如下:沉箱下沉从施工水位算起深达 40 公尺;江中洪水期持續時間很久(达 7~8 个月),在这种情况下,不能进行沉箱工作;地質情况复杂,尤其是在一个桥墩范围内岩石基底高低相差悬殊(达 4~5 公尺);在个别桥墩施工中,当开挖岩盤时,可能发生亞硫酸毒氣。中国在沉箱工作經驗和干部及机具配备各方面,并不具备良好的条件。

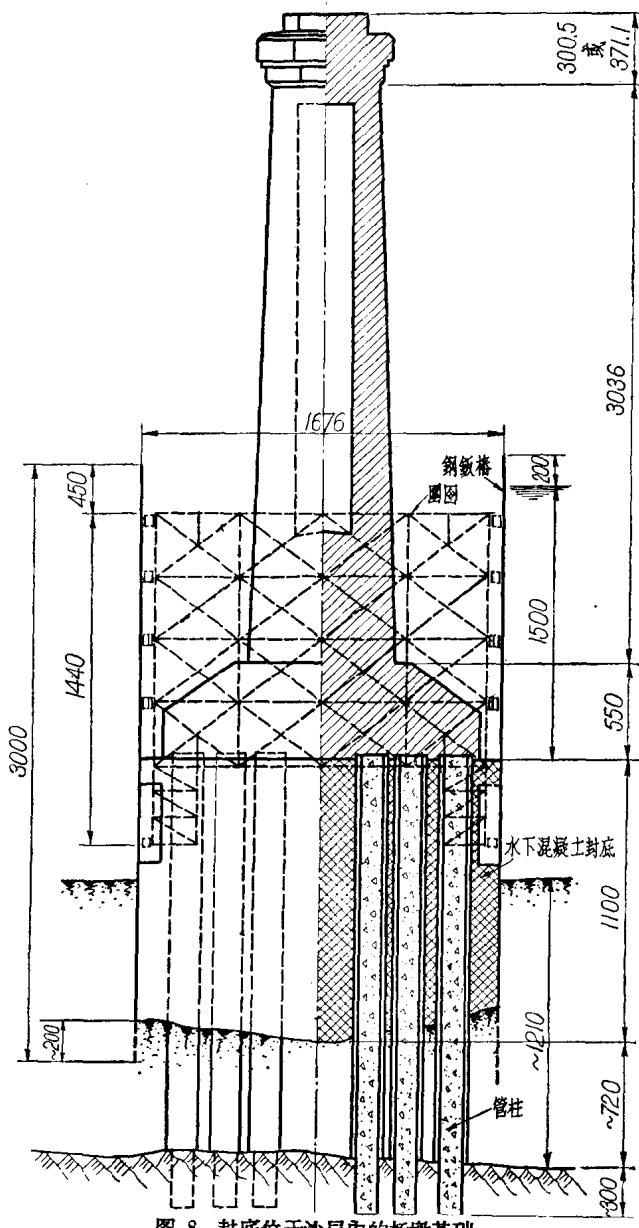


图 8 封底位于沙层內的桥墩基础

采用其他一般的基础施工方法以修建長江大桥，均曾予以考虑。由于河床的冲积沙层极不稳定，基樁在此极易冲走和移动的沙层中不能获得可靠的锚固，特别是在河床实际上沒有复盖层的桥墩地点，条件更为不利，因此不宜采用樁基础。由于岩石表面不平，无法造成稳固的基础，开口沉井也未予采用。

綜合以上情况，在編制桥墩的技术設計时，建議桥墩下部基础改用新型的管柱結構。

管柱結構的实质，系將桥墩基础修筑在鋼筋混凝土管柱上，管柱沉到岩盤，并在管柱內鑽岩达到必要的深度，使管柱在岩盤中有可靠的锚固，并把荷載傳到坚固的岩盤上。在岩盤以上，以一层很厚的水下混凝土封底將全部管柱联結成为一个整体。

正桥桥墩基础有三种类型。

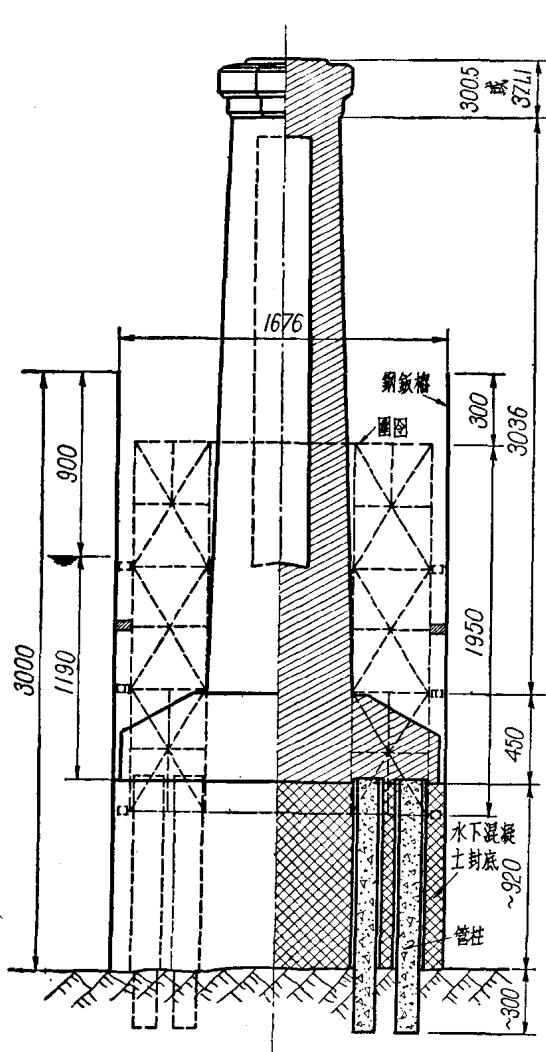


图 9 封底筑在岩盤上的桥墩基础

第 1 种类型为左岸附近的桥墩，

其水下混凝土封底位于沙层内(图8)，
不直接筑于岩盤上。第 2 种类型的桥
墩，其水下混凝土封底則直接筑在岩
盤上(图 9)。

在計算时，全部桥墩都未考虑由
混凝土封底直接向岩面或通过复盖层
向岩面传递荷載，亦即假定复盖层全
被冲走，仅由管柱传递荷載。

第 3 种类型为筑在比較松軟的炭
質頁岩上的桥墩(图 10)，系鋼筋混凝
土管樁基础，其直徑为 55 公分，管樁
通过圍圈打入頁岩深 15~20 公尺，打
樁时射水冲刷和锤擊并用；由于水泵
系采用串联式，水压达 30~45 个大气
压。

桥墩各有管柱 24~35 根，管柱直
徑为 155 公分，在管柱內鑽入岩盤深
达 2~7 公尺，鑽孔直徑为 130 公分。
每根管柱由主力所产生的最大荷載为

634 吨，由主力和附加力所产生的荷載为 582 ~910 吨。管柱的計算自由長度为 8.5~9.8 公尺。柱底岩层中由主力所引起的計算应力为 40~47 公斤/平方公分（鉆孔中混凝土与岩石表面粘着力一般未予考慮）。

桥墩的基础部分系由下部的水下混凝土封底和上部的鋼筋混凝土承台所組成，該承台將墩身的荷載傳递到管柱上。有三个桥墩基础的水下部分是空心的，其目的是为了減輕桥墩的重量和減少材料的用量。其他各墩的水下混凝土为整体圬工。基础襟边标高定为历史最低水位以下 0.46 公尺，墩身高 33 公尺有余，下部寬 7.40 公尺，長 13.8 公尺。为了減輕桥墩重量，所有桥墩的部分墩身均

作成高 22.5 公尺的空心，桥墩高度最高达 64 公尺。

正桥桥墩的施工程序如下：

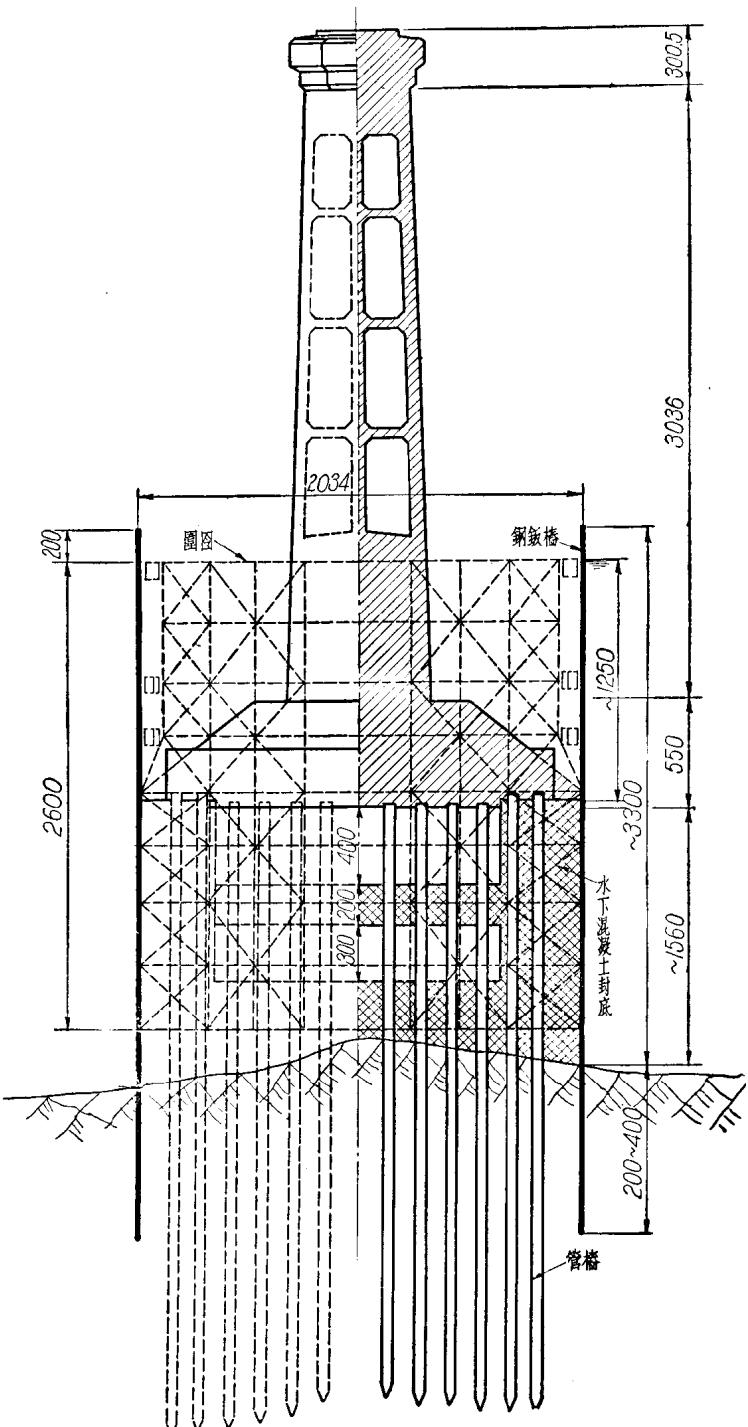


图 10 管樁結構的橋墩基礎