# 沪苏通长江大桥高墩身钢桁梁精密测量技术

#### 赵鹏飞

(中交二航局第四工程有限公司,山东临沂 273416)

摘 要:沪苏通长江大桥是我国跨径最大的公铁两用桥,其桥位采用高强度螺栓动态连接,安装精度高,达到亚毫米级。 本文在高墩身受温度影响、岸边极坐标法放样可行性、随动短视线极坐标法、可移动升降观测装置及钢壳隐蔽点位置测 量装置的应用等方面,探讨了高墩身钢桁梁精密测量技术。结果表明,梁体首节间轴线偏差均不大于 2mm,墩顶首节 间标高偏差均小于 2mm,整跨钢桁梁拱度、奇偶连线偏差等各项技术指标均满足规范及设计要求。

关键词: 高墩身; 钢桁梁; 精密测量

中图分类号: U44 文献标识码: A 文章编号: 1006-7973 (2022) 08-0128-03

沪苏通长江大桥是我国跨径最大的公铁两用桥, 主 要工程包括主跨 336 米专用航道桥、跨横港沙 21×112 米钢桁梁桥, 钢桁梁在拼装时精度要求较高, 为了保 证安装精度满足要求,分析了高墩身受温度影响规律, 选择在合适时间段,用随动短视线极坐标法与可移动观 测装置配合测量的方法,减少了误差累计,提高了测量 精度。

# 1 高墩身受温度影响及解决措施

沪苏通长江大桥墩身高大,墩身高度 50-65m。高 墩身在温度、日照、风等作用下会发生变形。钢桁梁首 节间拼装施工以墩身为依托, 因此必须考虑墩身变形对 钢桁梁精确定位的影响。

#### 1.1 高墩身变形监测

承台和墩顶均布设变形监测点,方便进行墩顶、墩 底变形量的对比。考虑到高大墩身可能存在纵桥向和横 桥向的变形, 墩顶测点布设位置靠近墩身外侧且位于墩 顶的横桥向轴线上。墩底测点布设在承台上,为墩顶测 点的投影点。测点布设情况,如图1所示。

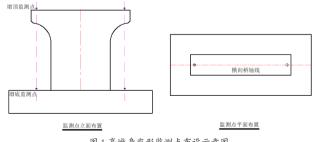
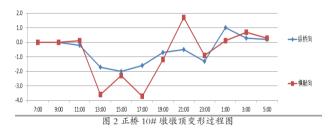


图 1 高墩身变形监测点布设示意图

设置徕卡 TS50 全站仪于相邻墩承台顶面,采用全 站仪差分法,按照1次/2h的频率对变形观测点进行连 续观测。测量结果如图 2 所示。



由图 2 可知, 高墩身在外界环境的影响下确实存在 变形,且横桥向变形量大于纵桥向变形量,最大变形量 为 3.7mm。

众所周知, 高大墩身受温度影响存在热胀冷缩现 象。不同温度条件下,墩身会有不同的伸长量(收缩量), 使得墩顶的绝对高程出现变化。该变化量对钢桁梁定位 精度的影响程度,需要进一步分析研究。

热胀冷缩的变化量可用式1计算:

$$\Delta L = \alpha \times \Delta T \times L \tag{1}$$

式中  $\Lambda L$ 为变化量,  $\Omega$ 为线膨胀系数, $\Lambda T$  为温 差, L为长度。

正桥 10# 墩身高度 61m, 钢筋混凝土的线膨胀系数 (a) 为1×10<sup>-5</sup>/℃,则温度变化1℃对应的伸长量为 0.61mm。由计算结果可知,墩顶高程受温度变化的影 响较大。钢桁梁定位时, 若不消除这种影响, 则无法满 足高程定位的精度要求。

综上所述, 在钢桁梁的精密定位时, 高墩身的变形 是一个需要顾及的因素,需要进行修正和消除。

#### 1.2 高大墩身变形的应对措施

考虑高墩变形复杂性, 本工程采取以下措施修正和 消除高大墩身变形对测量精度的影响:

#### 1.2.1 消除墩顶水平变形的措施

由墩身水平位移连续监测的结果可知, 夜间 23:00

以后,墩身在水平方向上的变化极小。基于以上认识,提出了避让墩顶水平变形的应对措施,即在墩身温度恒定、施工荷载平衡时,将测量基准引测至墩身顶面,方便进行钢桁梁拼装。

#### 1.2.2 修正墩顶竖向变形的措施

高大墩身地竖向位移对温度较为敏感,需要对竖向的变形量进行修正。修正的方式为:用点温计测量气温和墩身表面温度(在墩顶和墩底 2 个断面采集),若温差小于  $2^{\circ}$ 、说明墩身温度基本处于恒定状态。此时,取墩顶和墩底温度的平均值为墩身平均温度 T,按照式 2 计算墩身相对于基准温度( $20^{\circ}$ )的变化量  $\Delta L$ :

$$\Delta L = \alpha \times (T - 20) \times L \tag{2}$$

若此时墩顶控制点的高程为 $^{H}_{ij}$ ,修正后的高程 $^{H}_{ij}$  应为:

$$H_{\text{l}} = H_{\text{in}} - \Delta L \tag{3}$$

# 2 钢桁梁首节间安装测量

钢桁梁首节间钢桁梁是后安装钢桁梁节段的基准, 其空间位置是否准确,直接影响到钢桁梁的空间姿态。 所以,首节间钢桁梁定位精度要求高,具体技术指标见 表1所示。

表 1 首节间钢桁梁安装主要技术指标

序号	控制内容	控制指标
1	横桥向偏差	≤2mm
2	纵桥向偏差	≤1mm
3	高程偏差	≤2mm

## 2.1 利用岸侧控制点可行性分析

钢桁梁首节间钢桁梁安装前,首先考虑了利用岸侧控制点,采用极坐标法直接测量特征点坐标。放样仪器选用徕卡 TS50 全站仪,其主要精度指标为测角 0.5",测距精度 0.6mm+1ppm。

#### 2.2 随动短视线极坐标法的应用

随动短视线极坐标法是对变形体精密定位的一种方法。如悬索桥塔顶索鞍格栅定位时,格栅就是一个空间三维变形体,利用夜间,经多次测量将布设在塔顶格栅附近的工作基点精确测出,然后架设全站仪,以极短的视线进行格栅定位,这种方法就叫做随动短视线极坐标法。随动短视线极坐标法具有如下特点:

### 2.2.1 工作基点与变形体的相对关系好

控制点是建立在高大墩身的墩顶, 即控制基准是建

立在变形体上。当利用该控制基准进行放样时,控制基准与变形体可认为同步变化,放样的点位与变形体之间的相对关系在此时应为最佳的匹配关系。

#### 2.2.2 放样视线短, 定位精度高

测量定位主要误差来源包括仪器自身精度、仪器对中误差、镜站置镜误差。

- (1) 仪器自身的精度。布设于墩顶上钢桁梁安装专用控制点间的距离约为 100m,按照式 4–1 至 4–6 对放样点位进行精度估算时,取  $m_{\alpha}=m_{z}=\pm0.5$ ", $m_{s}=\pm0.6mm+1ppm$ ,z=90°,其一测回定位精度可达到  $\pm0.7$ mm,高程中误差为  $\pm0.2$ mm。
- (2)镜站置镜误差。棱镜杆圆水准管气泡精度为8',采用镜高为0.1m的棱镜测量,对点中误差±0.3mm,量高中误差±0.2mm。

根据上述分析,按照误差传播定律,算得徕卡 TS50全站仪三维坐标法测量精度为平面点位中误差 ±0.8mm,高程点位中误差±0.4mm。

综上所述,利用随动短视线极坐标法或基于自由 设站的随动短视线极坐标法能够达到亚毫米级的定位精 度。

# 3 实施效果

首节间钢桁梁完成定位后,测量人员对其安装状态 进行了全面复测,技术指标满足设计和规范要求。具体 结果见表 2。

坐标偏差 断面点号 设计 (m) 实测(m) ( mm ) 1. 1812 1.1807  $\triangle X$ 0.5 E0左 -14.0000 -13.9991  $\triangle Y$ 0.9 61.8700 61.8716  $\triangle H$ 1.1807 1.1825  $\triangle X$ E0中 0 9 -0.5000-0.4991 $\triangle Y$ Н 61.8700 61 8719 1 9  $\wedge$  H 1.1807 1.1824  $\triangle X$ 1.7 E0右 14.0000 14.0004  $\triangle Y$ 0.4 Н 61.8700 61.8709  $\triangle$  H 0.9 X 11.9799 11.9812  $\triangle\; X$ 1.3 E1左 -14.0000-13.9998 γ  $\triangle Y$ 0.2 Н 62.0020 62.0031  $\triangle H$ 1.1 11.9799 11.9803  $\triangle X$ E1中 -0.49980.2 -0.5000Н 62.0020 62.0035 ΔH X 11.9799 11.9806 0.7  $\triangle X$ E1右 Y 14.0000 14.0004 0.4  $\triangle Y$ 

表 2 钢桁梁 10-11#墩首节间安装定位成果表

目前,沪通长江大桥钢桁梁拼装工程已结束,梁 体首节间轴线偏差均不大于2mm,标高偏差均不大于

62.0037

62.0020

Н

 $\triangle$  H

1.7

# 征润州码头后方陆域综合治理施工研究

苏铖, 袁晨晨

(长江南京航道工程局, 江苏 南京 210011)

摘 要:基于对征润州码头后方陆域综合治理项目的施工重难点分析,为保证项目能够精心组织、合理有序地逐步展开,充分考虑施工进度、质量、安全管理及绿色环保等相关要求的前提下制定施工总体方案。遵循平行交叉作业的组织原则,做好施工准备工作,使施工规划和部署具有科学性、可行性和前瞻性,做好项目施工事前控制工作。本文总结征润州码头后方陆域综合治理项目总体部署方案,并提出陆域形成及道路堆场施工、建筑改造施工的工艺流程及方法,为后续类似项目提供经验。

关键词: 陆域治理; 总体部署; 工艺流程; 施工方法

中图分类号: U65 文献标识码: A 文章编号: 1006-7973(2022)08-0130-03

港口是国民经济增长的重要推动力<sup>[1]</sup>,但在内河码头后方治理中,由于地质条件的复杂性,给设计、施工带来较大困难,且威胁到码头安全,是工程一大难题<sup>[2]</sup>。港口建设前期准备工作具有其自身的特点<sup>[3]</sup>,因此,工程项目前期的总体部署工作是项目管理决策阶段的重要工作,科学合理的前期部署对后期项目的质量、进度、安全等具有决定性的影响<sup>[4]</sup>。本文总结征润州码头后方陆域综合治理项目施工总体部署情况,并针对现场施工工艺流程及方法展开研究,为后续项目参考与优化奠定基础,具有实际应用意义。

# 1 项目施工总体部署

#### 1.1 施工总平面布置

在满足施工要求的前提下,尽可能节约用地;合理组织场内交通运输,最大限度地减少场内二次搬运,避免各工种、各单位之间相互干扰;满足安全生产、文明

施工现场场地要求,生活区和生产区分离布置,生活区占用独立的地块等布置原则的基础上<sup>[5]</sup>,综合考虑临时设施包括临时码头、临时仓库、材料加工场及项目经理部包括项目经理部、办公室、宿舍、厨房餐厅、生活用水等的布置情况,施工总平面布置如图1所示。



图 1 施工总平面布置图

## 1.2 总体施工流程

在制定施工总体方案时,充分考虑本工程施工重难 点以及施工进度、质量、安全管理和绿色环保等要求, 为项目精心组织、合理有序地逐步展开,遵循平行交叉 作业的组织原则,加快施工进度,确保本工程安全、优

2mm,整跨钢桁梁拱度、奇偶连线偏差等各项技术指标 均满足规范及设计要求。

# 4 结论

通过对高大墩身在外界环境影响下的变形情况进行了定量分析,提出了避让墩身水平变形、修正墩身竖向变形的解决措施;同时在钢桁梁首节间定位采用了短视线极坐标法,该方法一次测量精度可达亚毫米级,放样精度高,同时,又避免了结构变形对测量定位精度的影响;分析了传统三脚架在钢桁梁测量方面的不足,研发了一种可移动升降观测装置,解决特大桥梁钢箱梁,

钢塔、钢桁梁施工架设仪器稳定性、安全性差的问题。 结果表明,梁体首节间轴线偏差均不大于 2mm,标高 偏差均不大于 2mm,整跨钢桁梁拱度、奇偶连线偏差 等各项技术指标均满足规范及设计要求。

#### 参考文献:

[1] 蔡少云.沪通长江大桥钢桁梁拼装测量技术探讨[J]. 现代测绘, 2018(3).

[2] 潘威 .EDM 三角高程测量误差分析 [J]. 交通标准化, 2006 (9).