

目录

第一章 工程概况	2
第二章 工程特点	2
第三章 施工过程安排	3
第四章 工程质量管理措施	11
第五章 安全生产、文明施工	14
第六章 附图	16

第一章工程概况

UT 斯达康杭州研发生产中心工程位于钱塘江南岸杭州高新区内。工程建筑总面积247278 m^2 ，

分为南区(□段)、北区(□段)、河道(□段)三部分。

□段多功能厅为型钢混凝土结构和钢结构组合结构，直径54m，结构层数3

层。结构主要包括四个核心筒体（芯柱钢骨基础底部 - 4.0m 至15.835m），9.850m

标高的楼面梁、板，16.550m

标高的楼面梁、板，16.550~33.400m

范围的双支柱系统和屋顶钢结构。

核心筒体混凝土强度等级C40，采用泵送商品混凝土。最大粗骨料粒径为25mm。连接各核心

筒体的钢骨混凝土结构大梁混凝土强度等级C45，采用泵送商品混凝土。最大粗骨料粒径为2

0mm。

核心筒体墙板钢筋 $\Phi 32$ 、 $\Phi 25$ 。主筋采用机械直螺纹连接。由浙江省一建建设集团有限公司总

承包，并承担混凝土结构施工。多功能厅混凝土结构主要工程量为1000 m^3 。

第二章工程特点

(1)

工程结构复杂，造型奇特、新颖，核心钢骨混凝土筒体为弧形。属于重大、特殊的结构工程

。核心钢骨混凝土筒体平面图见附图1。

(2) 工程层高较高，为12.050m 和6.700m。

(3) 核心筒体墙板为大体积混凝土，必须采取一定的温差控制措施。

第三章施工过程安排

(一) 施工顺序首层核心筒体钢芯柱与钢牛腿安装与焊接→核心筒体钢筋连接、绑扎→降温

管布置及安装→测温孔布置及安装→核心筒体支模板→核心筒体混凝土浇捣→混凝土测温及

养护→二层核心筒体钢芯柱与钢牛腿安装与焊接→

(二) 钢筋工程

核心筒体钢筋均在现场加工制作。搭设钢筋加工棚，配备全套钢筋加工机械，并安排专职人

员进行钢筋加工验收、取样试验、制作加工、焊接取样试验、成品挂牌、分类堆放、核查发

货等整个钢筋制作加工过程的管理，以确保钢筋制作加工的质量。

核心筒体墙暗柱主筋对接采用机械直螺纹连接。在工程中钢筋进场和焊接后必须由有资质的

中心试验室进行抽样试验，合格后方可投入施工。

钢筋加工时，根据施工安排，加工与绑扎密切配合，先绑扎的先加工，加工好的钢筋分类，按编号堆放，先用的钢筋堆在上面，减少不必要的二次搬运。

钢筋进场，制作加工前，先检查钢筋表面清洁度，粘着的油污、泥土、浮锈使用前必须清理干净。

钢筋切断应根据钢筋号、直径、长度和数量，长短搭配，先断长料后断短料，尽量减少和缩短钢筋短头，节约钢材。

钢筋绑扎必须严格按施工图要求组织施工，钢筋绑扎尺寸、间距、位置准确，所有钢筋搭接和锚固长度必须满足设计和施工规范的要求。

特别是碰到主筋与钢骨梁交叉处节点处理，在与设计人员充分沟通后，定出处理措施。钢筋

绑扎完后，必须整好混凝土保护层垫块，保证钢筋位置准确。在混凝土浇筑时易造成墙板、

柱插筋位移，所以在结构插筋时应采取措施，防止插筋偏位。

剪力墙纵横钢筋绑扎，四周两行的钢筋交叉点应每点扎牢，中间部分每隔一根相互成梅花形

扎牢。双层钢筋网的两层之间设置撑钩固定钢筋间距。钢筋端部的弯钩应朝向混凝土内。

（三）模板工程

核心筒体采用九夹板进行支模，纵向用DN48

钢管与DN14

螺杆通过元宝铁夹紧。经计算确定 $\phi 14$

螺杆竖向及横向间距均为400mm，

满足混凝土施工受力要求。施工时严格控制模板接缝宽度、高差及平整度，模板与混凝土接

触面均涂HF-3 型高效脱模剂，以确保混凝土成型后的表观质量。

模板的拆除时间要严格控制，侧模要在混凝土内外温差趋于一致后才可拆模。拆模遵循先支

后拆，先非承重部位，后承重部位，自上而下的原则。操作人员应站在安全处，以免发生安

全事故，待该段模板全部拆除后，方可准许将模板、配件、支架等运出堆放。

模板拆除后，应及时清理，并涂上脱模剂。

（四）大体积混凝土工程

核心筒体结构部分的混凝土浇筑按照大体积混凝土施工。

混凝土采用商品混凝土，泵送。

1. 原材料选用

混凝土采用C40

商品混凝土- $R_{50} \geq 40\text{Mpa}$

早强混凝土，由滨江区鹏程商品混凝土公司提供。经过专家论证，决定采用P.042.5R

安徽宁国海螺水泥，早期强度高，水化热偏低，为防止混凝土裂缝，掺金龙SPS 矿粉及15mm

聚丙烯纤维，石子采用富阳产5 ~ 20mm

碎石，在混凝土浇筑前由混凝土厂家进行多组不同掺量的试配级配，然后根据施工环境及设

计施工要求，按优化筛选法确定如下级配——水泥□水□黄砂□碎石□外加剂（HR1-

2C）□矿粉□聚丙烯纤维 = 320□163□738□ 1020□8.6□110□1.2（单位：千克），

混凝土采用泵送施工。在每次施工时由商品混凝土公司原采用及商品混凝土质保资料，现场

试验人员配合混凝土厂家及时调整配合比，严格控制入模温度和坍落度，保证混凝土施工质

量及施工连续性。

2.延缓混凝土降温速率

大体积混凝土浇筑后，为了减少升温阶段内外温差，防止产生表面裂缝，在混凝土初凝后及

时浇水养护，并在混凝土表面覆盖一层塑料薄膜，外面再覆盖两层麻袋，并保持混凝土表面

湿润，并在混凝土中埋设降温水管（见附图2、附图3），从混凝土初凝后开始通水，以降低

混凝土水化热。

同时结构侧模板推迟拆模时间，并保持湿润。

(1) 混凝土水化热绝对温升值计算：

$$T_{\max} = m_c Q / C_p$$

式中 $T_{\max}$ ——混凝土最大水化热绝对温升值，即最终温升值， $^{\circ}\text{C}$ ；

mc——每立方米混凝土水泥用量，根据商品混凝土厂家提供级配取320kg；

Q——每千克水泥水化热，取375kJ/kg（42.5 水泥28d 水化热）；

C——混凝土的比热，取0.97kJ/kg·K；

ρ -混凝土的质量密度，取2400kg/m³。

$$T_{\max} = 320 \times 375 / 0.97 \times 2400 = 51.5^{\circ}\text{C}$$

则混凝土中心最高温度为入模温度+ $T_{\max} = 71.5^{\circ}\text{C}$

各龄期混凝土内部的中心温度计算：

$$\text{当 } t = 3 \text{ d } T(3) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.74 = 58.1^{\circ}\text{C}$$

$$\text{当 } t = 6 \text{ d } T(6) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.73 = 57.6^{\circ}\text{C}$$

$$\text{当 } t = 9 \text{ d } T(9) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.72 = 57.1^{\circ}\text{C}$$

$$\text{当 } t = 12 \text{ d } T(12) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.65 = 53.5^{\circ}\text{C}$$

$$\text{当 } t = 15 \text{ d } T(15) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.55 = 48.3^{\circ}\text{C}$$

$$\text{当 } t=18\text{d} \quad T(18) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.46 = 43.7 \text{ } ^\circ\text{C}$$

$$\text{当 } t=21\text{d} \quad T(21) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.37 = 39.1 \text{ } ^\circ\text{C}$$

$$\text{当 } t=24\text{d} \quad T(24) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.30 = 35.5 \text{ } ^\circ\text{C}$$

当 $t=27\text{d}$ $T(27) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.25 = 32.8 \text{ } ^\circ\text{C}$

当 $t=30\text{d}$ $T(30) = T_0 + T(t) \quad \zeta = 20 + 51.5 \times 0.24 = 32.4 \text{ } ^\circ\text{C}$

中心点各龄期水化热升降温度计算曲线(见图1)

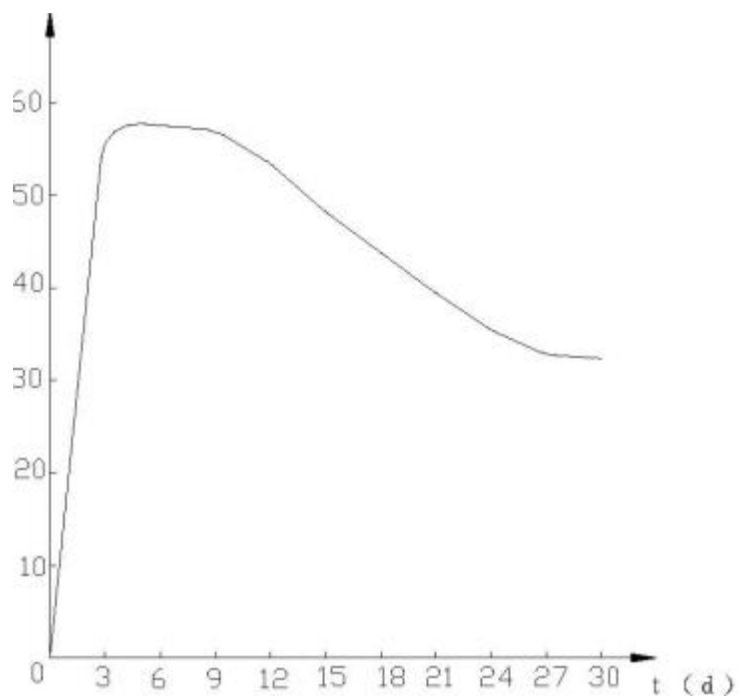


图1 中心点各龄期水化热升降温度计算曲线

(2) 混凝土表层温度计算：

混凝土表面模板的传热系数计算：

$\beta = 1/[\delta_i/\lambda_i + 1/\beta_q]$ 式中

β ——混凝土表面模板的传热系数， $W/m^2 \cdot K$ ；

以上内容仅为本文档的试下载部分，为可阅读页数的一半内容。
如要下载或阅读全文，请访问：

<https://d.book118.com/185131032330012012>