

文章编号:1671-6833(2022)05-0078-06

预应力系梁基础斜柱钢结构施工全过程受力分析

梁 岩, 赵正豪, 杜晓溪, 卢奥奇

(郑州大学 土木工程学院, 河南 郑州 450001)

摘 要:为研究施工过程中预应力系梁基础斜柱钢结构受力变化,基于某大型遗址保护建筑,采用 Midas Gen 建立施工全过程精细化有限元模型。模型位移计算结果与实测数据相近,证明了模型的正确性,进而通过对结构各阶段内力和基础水平位移变化进行实时跟踪计算,分析基础系梁数量、截面尺寸、施加预应力对上部结构应力及桩顶水平位移的影响,为基础位移控制提供合理方案。结果表明:基础系梁数量、系梁截面尺寸对上部结构应力影响较小;桩顶位移随基础系梁数量增加而减小,最大减小量约为设计限值(2 mm)的 60%,但随着系梁数量进一步增加,位移减小幅度逐渐降低;基础系梁截面直径变化对桩顶位移影响较小,增加系梁截面厚度能有效减小桩顶位移,但位移控制效果随厚度增大而减小;预应力对结构应力及基础位移影响较大,斜柱关键截面应力最大降低 20%,且基础位移向多承台中心发展,基础位移与预应力张拉前相比最大变化 140%,采用预应力方案可显著降低桩体剪切破坏风险,更有利于位移控制及保障结构安全。

关键词: 钢结构; 预应力系梁; 有限元分析; 结构应力; 桩顶位移

中图分类号: N39; TU753.3

文献标志码: A

doi: 10.13705/j.issn.1671-6833.2022.05.011

0 引言

随着建筑结构趋向于多样化、异型化、不规则化以及大空间对建筑构造的要求,斜柱钢结构开始涌现。但斜柱钢结构主要以钢斜柱与基础承台连接^[1],基础承台在斜柱结构荷载传递中承受较大的水平荷载,施工过程若未控制斜柱结构内力及基础位移,可能导致基础变形甚至破坏,危害整体结构安全。目前,对于斜柱钢结构基础的相关研究较少。杨伟等^[2]对北京机场航站楼上部钢结构进行施工过程监控,保证了施工的安全。刘学武^[3]采用单元生死技术,对钢结构的施工全过程中内力和变形情况进行跟踪分析,并采用分阶段综合迭代法给出了构件的加工和安装预调值。Zhang 等^[4]和 Tian 等^[5]进行大跨钢结构施工力学仿真,探究路径效应、温度等因素对分析结果的影响。由此可见,关于大跨钢结构的模拟方法及施工监测研究大多以上部结构为对象^[6-7],对于斜柱钢结构基础施工过程中内力及位移监测和控制的研究比较缺乏。

本文依托洛阳应天门大型遗址保护斜柱钢结

构建筑,各承台之间设置预应力系梁且分阶段张拉以平衡水平分力。随着施工的推进,斜柱结构基础承受斜柱水平分力不断增大,预应力张拉后又承受反向荷载作用。为对结构施工过程中的内力和基础水平位移变化跟踪分析,基于 Midas Gen 建立全施工阶段有限元模型,研究系梁数量、刚度、预应力对斜柱基础位移及结构内力的影响规律,为同类建筑的设计提供技术参考。

1 工程概况

洛阳应天门遗址保护建筑分为城楼、东西朵楼及阙楼等 5 个部分^[8],本文研究对象为东朵楼,其基础由 4 个斜柱钢对称承台及群桩组成。结构主体采用钢结构,楼面采用现浇混凝土楼板。其立面结构受力特点如图 1 所示,整体传力路径清晰^[9],上部建筑层荷载沿立柱传递至中部城墙层,通过城墙层斜撑转换结构将其传递至下部斜柱,然后通过斜柱钢结构落地将上部荷载传递给基础承台,最后由桩基承台与群桩共同承担结构荷载。支撑斜柱与地面呈近 60°夹角,位移控制尤为重要。

收稿日期:2022-01-03;修订日期:2022-04-12

基金项目:河南省重点研发与推广专项(科技攻关)(212102310268);郑州大学青年骨干基金项目(2121ZDGGJS008)

通信作者:杜晓溪(1991—),女,河南上蔡人,郑州大学讲师,博士,主要从事复杂土木工程结构研究,E-mail: z20160420130@163.com。

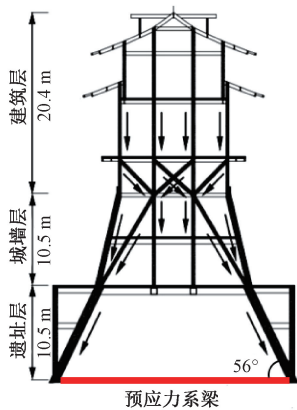


图 1 东朵楼结构受力特点

Figure 1 Stress characteristics of Dongduo Building

2 分析与讨论

2.1 试验结果

根据建筑桩基技术规范,该工程单桩水平位移可取 2~5 mm^[10],而现场单桩水平静载试验结

果表明,试验桩的水平临界荷载为 280 kN,临界水平位移为 2.0 mm。为控制桩顶位移,进而保障结构施工及运营安全,取施工阶段位移限值为 ±2.0 mm;使用阶段位移限值为 ±1.5 mm。

基础承台内部钢柱脚钢材强度等级为 Q390,混凝土强度等级为 C45。采用 Midas Gen 2019 建模,建模中主体钢结构选用梁单元,各层楼面、屋面及钢挑檐采用板单元进行模拟,承台混凝土及地基土体选用实体单元。钢结构主体框架梁采用 600 mm×1 000 mm×40 mm×40 mm 焊接箱型截面,斜柱为 800 mm×1 000 mm×60 mm×60 mm 焊接箱型截面。上部钢结构、下部斜柱柱脚及基础承台间均采用共节点进行连接;承台、系梁及柱脚之间采用刚性连接。假设土体为理想弹性体,土体单元力学性能参数根据地勘报告(见表 1)计算。土体计算宽度从承台外边缘向外扩展 1 倍桩长,约 20 m^[11-12]。土体顶面自由,侧面施加法向固定约束,底面固结。

表 1 项目场址的地质信息

Table 1 Geological information of the project

| 土层 | 土层信息 |
|------------|---|
| 杂填土 | Q_4^{2ml} ,结构疏松,层厚 1.0~5.8 m |
| 黄土状粉质黏土夹粉土 | Q_4^{2al+pl} ,压缩系数 0.229 MPa ⁻¹ ,属中压缩性,层厚 0.7~5.2 m |
| 黄土状粉质黏土 | Q_3^{1al+pl} ,压缩系数 0.209 MPa ⁻¹ ,属中压缩性,层厚 2.5~5.2 m |
| 黄土状粉质黏土 | Q_3^{al+pl} ,压缩系数 0.236 MPa ⁻¹ ,属中压缩性,厚度 1.7~5.6 m |
| 黄土状粉土夹粉细砂 | Q_3^{al+pl} ,压缩系数 0.209 MPa ⁻¹ ,属中压缩性,层厚 0.5~5.0 m |
| 卵石 | Q_3^{al+pl} ,石英岩、安山岩为主,一般粒径 2~6 cm,最大粒径 10 cm,磨圆度较好,中密状,层厚 7.2~14.0 m |

注:Q 为土层分类。

为了考虑系梁数量、刚度、预应力因素对施工全过程的受力影响,基于上述建模方法建立 4 种有限元模型,分别为模型 A0,不加基础系梁;模型 A1,添加预应力;模型 A2,调整系梁数量;模型 A3,调整系梁刚度。为进行参数分析,对模型 A2、A3 分别建立了若干子模型,具体见下文。部分方案的有限元模型如图 2 所示。

次张拉至设计值会导致基础承受较大反方向荷载,无法保证桩基安全,故预应力采用两阶段进行张拉。

该遗址保护建筑在立面上大致分为 4 层,以承台顶部为 0 m 标高;0~8.72 m 高度为下部遗址层,为主框架梁柱结构;8.72~19.32 m 高度为中部城墙层,为钢框架结构;19.32~23.27 m 高度为桁架转换层;23.27 m 以上为上部城墙层。主要包含两层钢屋面,分别位于 30.3 m 及 40.27 m 处。结合现场施工条件东朵楼施工阶段初步划分为 12 个分析工况,如表 2 所示。

2.3 测点布置方案

为保证结构施工过程中的安全,本文重点对斜柱钢结构基础水平位移进行监测,并辅以斜柱结构、转换桁架梁的应力监测。为方便对比,模型 A0、A1、A2、A3 选取相同位置布置应力及位移测点。A0 模型的斜柱、桁架梁结构应力测点布置及 A1 模型的位移测点布置如图 3、图 4 所示。

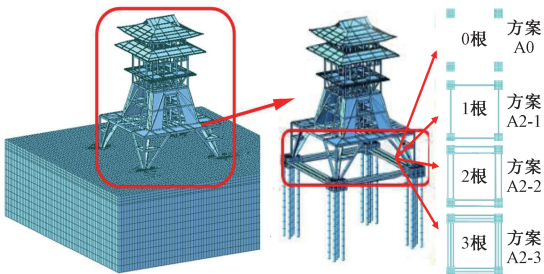


图 2 东朵楼有限元模型

Figure 2 Finite element model of Dongduo Building

2.2 施工阶段划分

由于基础预应力设计值较大,基础预应力一

表 2 东朵楼施工阶段划分

| 工况编号 | 工况内容 |
|-------|----------------------------|
| 工况 1 | 0~8.72 m 范围内主框架 |
| 工况 2 | 中部城墙层钢结构框架及 8.72 m 楼板 |
| 工况 3 | 第一阶段预应力张拉 (50%) |
| 工况 4 | 23.27 m 桁架转换层及 29.82 m 立柱 |
| 工况 5 | 14.22 m 楼板和墙体 |
| 工况 6 | 桁架转换层楼板及 14.22~19.32 m 墙体 |
| 工况 7 | 29.82 m 楼板和斜撑 |
| 工况 8 | 29.82~40.27 m 钢结构主体和第一层钢屋面 |
| 工况 9 | 第二层钢屋面封顶及挑檐完成 |
| 工况 10 | 第二阶段预应力张拉 (100%) |
| 工况 11 | 装饰装修完成 |
| 工况 12 | 使用阶段 |

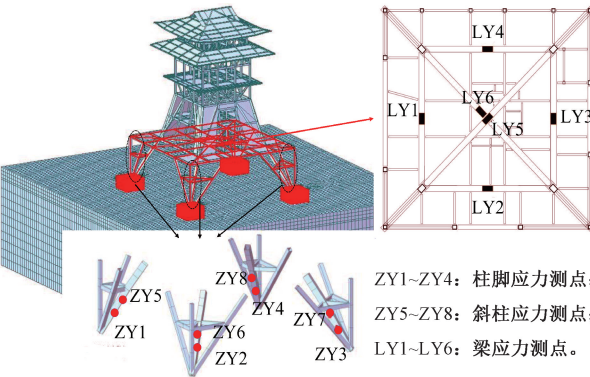


图 3 模型 A0 应力测点布置

Figure 3 stress measurement points of A0 model

3 影响因素分析

3.1 预应力系梁因素对比分析

为验证设计施工方案的可行性,方案 A1 采用预应力基础系梁,并通过方案 A1 下基础水平位移与实测位移数据的对比,验证有限元模型的正确性,进而研究预应力系梁基础的受力位移变化规律。各预应力系梁的张拉力根据斜柱结构有限元模型的主斜柱底部水平分力确定,各系梁的钢绞线规格及对应的张拉控制力见表 3。

为方便表述,定义基础位移向多承台中心发

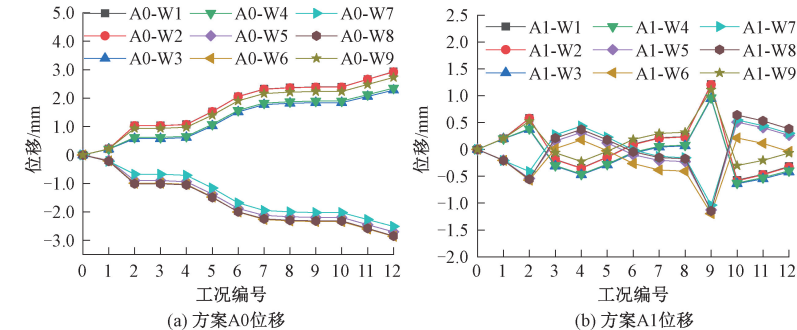


图 5 基础位移对比

Figure 5 Comparison of foundation displacement

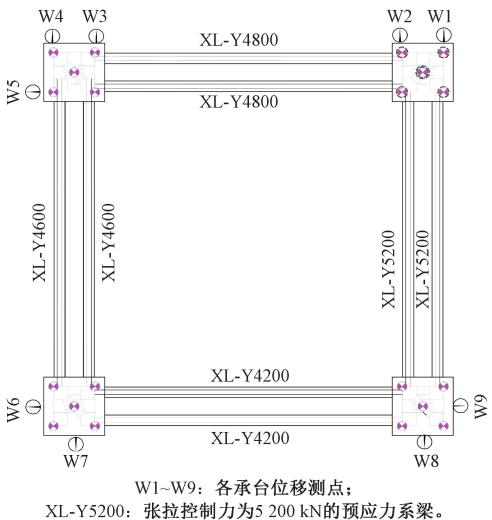


图 4 模型 A1 位移测点布置

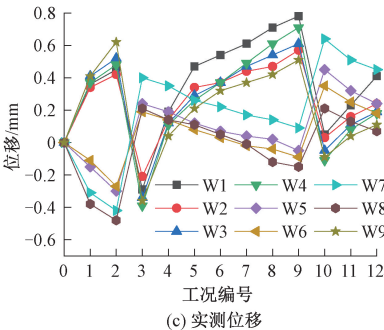
Figure 4 Displacement measuring points of A1 model

表 3 预应力张拉控制力

| 系梁编号 | 张拉控制力/kN | 钢绞线规格 |
|----------|----------|-----------------|
| XL-Y4600 | 4 600 | 24- ϕ 15.2 |
| XL-Y5200 | 5 200 | 27- ϕ 15.2 |
| XL-Y4800 | 4 800 | 25- ϕ 15.2 |
| XL-Y4200 | 4 200 | 22- ϕ 15.2 |

展为负向,远离多承台中心发展为正向;结构应力取压应力为负,拉应力为正。图 5 为各施工阶段基础位移的实测值与方案 A0、A1 的分析值,图 6 为 A0、A1 两方案的应力分析结果。由图 5 可知,方案 A1 下基础水平位移变化趋势同现场实测情况基本一致,随着上部结构施工,基础在自重荷载等作用下发生正向位移,基础预应力张拉后,基础产生反方向水平位移。第二次预应力张拉完成后,基础最大水平位移由正向 1.21 mm 变化为负向 0.57 mm,相对于张拉前最大变化约 140%。施工阶段最大位移实测值与分析值分别为 0.78、1.21 mm,使用阶段则分别为 0.45、0.47 mm,均位于限值以内,基桩安全可控,预应力系梁能有效控制基础水平位移。

由图 6 可知,方案 A1 下两次预应力张拉完



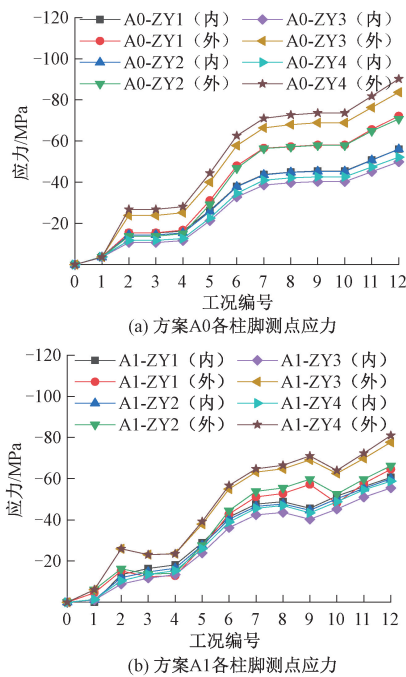


图 6 方案 A0 和 A1 柱脚应力分析结果

Figure 6 Stress analysis of the plan A0 and A1 column foot

成后(工况 3,工况 10),钢结构柱脚关键截面应力发生反向变化,最大变化量约为 10 MPa,相比

张拉前最大降低约 20% (ZY1 测点)。施工完成后,方案 A1 下各柱脚截面外侧应力均低于 A0 方案,且各施工阶段的应力始终处于安全范围以内。故预应力系梁基础能减小斜柱结构柱脚截面的最大应力,且施工过程中不会导致柱脚局部应力激增,有利于保证结构安全。

3.2 基础系梁数量影响分析

上节分析结果表明,在预应力系梁约束下,结构关键截面应力及基础位移远小于设计限值,具有较大的富余度。由于现场预应力施工存在多次张拉及预应力损失问题,故本节考虑不同数量的基础系梁代替预应力以降低施工难度(方案 A2)。分别建立系梁数量分别为 1 根、2 根、3 根的子模型,相应的编号分别为 A2-1、A2-2、A2-3。

选取不同位置的测点进行全施工阶段应力及位移分析,结果如图 7、图 8 所示。由图 7 可知,同工况下方案 A2 各测点关键截面应力与方案 A0 的差值最大约为 5.0 MPa。A2 各子方案梁柱结构关键截面应力变化在 2 MPa 内,故系梁数量增加对结构应力影响较小。

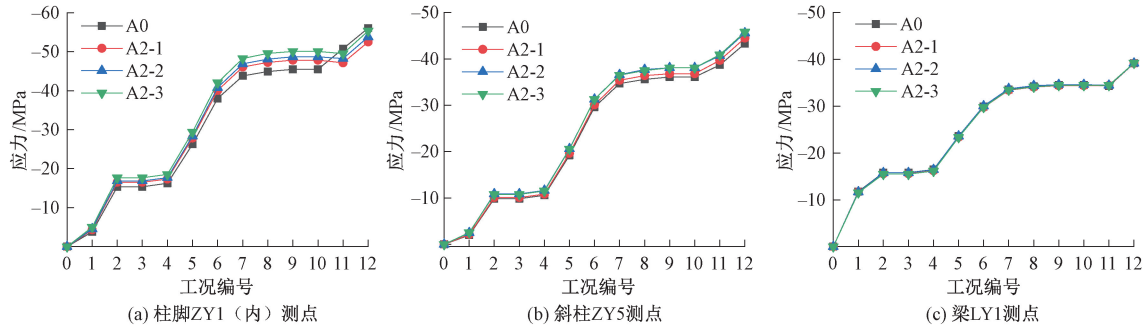


图 7 方案 A0 和 A2 应力分析结果

Figure 7 Stress analysis results of scheme A0 and A2

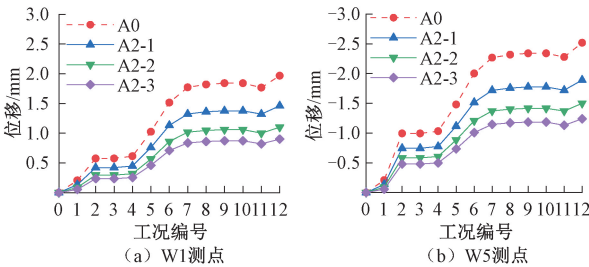


图 8 方案 A0 和 A2 位移分析结果

Figure 8 Displacement analysis of scheme A0 and A2

由图 8 可知,设置基础系梁可使水平位移显著减小。随着系梁的数量增加,斜柱结构的基础水平位移相对方案 A0 分别减小约 26.3%、42.4%、53.5%,可见增加系梁数量可以有效地控制基础水平位移,但控制效果会随系梁数量增加而减弱。

3.3 基础系梁截面刚度影响分析

杆件相对刚度会影响超静定结构的位移及内力,故方案 A3 分析了不同截面刚度下的结构内力和位移变化规律。截面刚度调整方法包括调整厚度(方案 A3a)和直径(方案 A3b),系梁截面构造见图 9。考虑前节结果,系梁数量每侧 2 根。

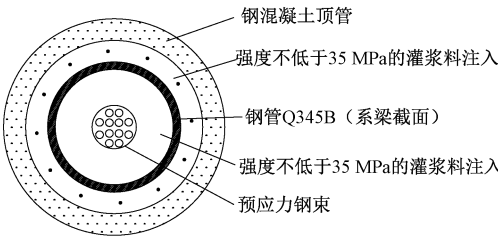


图 9 预应力系梁横截面

Figure 9 Cross section of prestressed tie beam

3.3.1 系梁截面厚度影响分析

方案 A3a 研究基础系梁截面厚度变化对结构应力及位移的影响。各子方案的截面厚度分别为 12、14、16、18、20 mm,相应的编号为 A3a-1、A3a-2、A3a-3、A3a-4、A3a-5。图 10、图 11 分别为柱脚、斜柱测点在各施工工况下的应力及位移变化情况。

由图 10 可知,系梁截面厚度变化对斜柱应力影响很小,不同子方案下结构应力差值均在 3.0 MPa 内。结合 A2 方案分析结果可知,设置系梁对上部结构应力影响很小,不会导致应力突变。

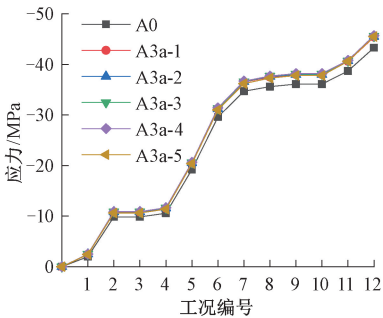


图 10 方案 A0 和 A3a 斜柱应力分析结果
Figure 10 Stress analysis results of scheme A0 and A3a

由图 11 可知,各子方案位移最大绝对值分别为 1.46、1.42、1.39、1.36、1.29 mm,采用基础系梁能有效控制基础水平位移,但截面厚度增加没有进一步减小基础位移,因此该方案对基础位移控制的优化效果可忽略。

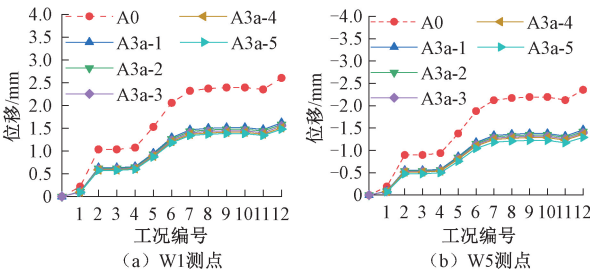


图 11 方案 A0 和 A3a 位移分析结果
Figure 11 Displacement analysis of scheme A0 and A3a

3.3.2 系梁截面直径影响分析

由前节分析结果可知设置系梁对结构应力影响较小,因此方案 A3b 仅分析截面直径对位移的影响。参考前节结果,系梁截面厚度取 14.0 mm。截面直径分别取 0.2、0.4、0.6、0.8、1 m,对应编号为 A3b-1、A3b-2、A3b-3、A3b-4、A3b-5。

各子方案下桩顶位移变化如图 12 所示。可以看出,采用基础系梁能有效减小基础位移,且增大系梁截面直径能进一步降低基础位移。各子方案下位移相对方案 A0 分别减小约 40.3%、52.2%、61.2%、68.4%、74.3%。

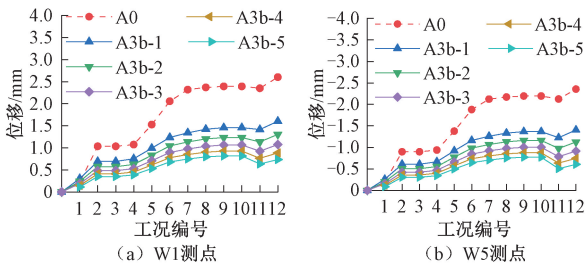


图 12 方案 A0 和 A3b 位移分析结果
Figure 12 Displacement analysis of scheme A0 and A3b

4 结论

(1)由斜柱钢结构基础不同设计方案应力分析结果可知,基础系梁数量、刚度对上部结构应力影响较小,预应力方案有利于减小斜柱钢结构中斜柱的最大应力及桩顶水平位移,保证结构安全。

(2)由斜柱钢结构基础不同设计方案位移分析结果可知,采用系梁可有效降低基础位移;根据系梁数量不同,基础位移与未设置系梁相比可降低 26%~53%;系梁截面厚度变化对位移影响较小;采用预应力系梁,各阶段基础位移普遍减小,预应力张拉后位移方向发生改变,且变形向多承台中心发展,更有利于位移控制及保障结构安全。

(3)根据基础位移控制设计指标及不同设计方案分析可知,基础系梁数量、截面直径以及预应力均可有效控制基础位移,其中采用预应力系梁设计方案时基础位移控制效果更优。

参考文献:

[1] 关吉平. 某博物馆大跨拱形入口结构设计[J]. 结构工程师, 2018, 34(5): 13-19.
GUAN J P. Design of large-span arch entrance structure of a museum[J]. Structural engineers, 2018, 34(5): 13-19.
[2] 杨伟, 宋汉东. 福州海峡国际会展中心扩建工程西区钢桁架施工过程监测[J]. 结构工程师, 2017, 33(4): 200-208.
YANG W, SONG H D. Construction monitoring of steel trusses for the expansion project of Fuzhou strait international conference exhibition western center[J]. Structural engineers, 2017, 33(4): 200-208.
[3] 刘学武. 大型复杂钢结构施工力学分析及应用研究[D]. 北京: 清华大学, 2008.
LIU X W. Analysis and application of construction mechanics of large complex steel structures[D]. Beijing: Tsinghua University, 2008.
[4] ZHANG W L, WU Z X, CHEN B H. Simulation study on construction process of complex spatial steel struc-

- ture based on the construction mechanics[J]. Applied mechanics and materials, 2012, 226/227/228: 1209-1213.
- [5] TIAN L M, HAO J P, WANG Y. The analysis of construction mechanical simulation of the large-span steel structure[C]//2009 International Conference on Information Management. Piscataway: IEEE, 2009: 150-153.
- [6] ZHU B H, LI Z J, Chen G D, et al. The construction simulation of the large span steel roof of zayed national stadium [C]//Proceeding of Shanghai International Conference on Technology of Architecture and Structure. Shanghai: Tongji University Press, 2009: 51-58.
- [7] YAO G, WU C Y, YANG Y. Scientometric analysis for mechanical performance of broken-line long-span steel structure in construction considering geometric nonlinearity[J]. Symmetry, 2021, 13(7): 1229.
- [8] 王昌兴, 徐珂, 田立强. 洛阳隋唐城天堂遗址保护建筑设计[J]. 钢结构, 2011, 26(8): 32-36, 79.
- WANG C X, XU K, TIAN L Q. Structure design of Tiantang for the protection of the Ruins of ancient buildings built in the Sui and Tang dynasty in Luoyang City [J]. Steel construction, 2011, 26(8): 32-36, 79.
- [9] 冯浩琪, 梁岩, 管品武, 等. 大跨钢结构基础预应力施工过程桩土作用影响分析[J]. 结构工程师, 2020, 36(3): 184-190.
- FENG H Q, LIANG Y, GUAN P W, et al. Analysis of pile-soil interaction during prestressed construction of long-span steel structure foundation[J]. Structural engineers, 2020, 36(3): 184-190.
- [10] 中华人民共和国建设部. 建筑桩基技术规范: JGJ 94—2008[S]. 北京: 中国建筑工业出版社, 2008.
- Ministry of Construction of the People's Republic of China. Technical code for building pile foundations: JGJ 94—2008 [S]. Beijing: China Architecture & Building Press, 2008.
- [11] 贺拴海, 贺小卫. 基于地基系数法的横向受荷桩通解研究[J]. 郑州大学学报(工学版), 2016, 37(3): 64-68.
- HE S H, HE X W. The study of lateral load pile general solution based on modulus of subgrade reaction [J]. Journal of Zhengzhou university (engineering science), 2016, 37(3): 64-68.
- [12] CHANG H, XIA J W. Constitutive model of disturbed soil-structure interface within mining subsidence areas [J]. Journal of central south university, 2017, 24(7): 1676-1683.

Analysis of the Forces in the Whole Construction Process of the Inclined Column Steel Structure of the Prestressed Beam Foundation

LIANG Yan, ZHAO Zhenghao, DU Xiaoxi, LU Aoqi

(School of Civil Engineering, Zhengzhou University, Zhengzhou 450001, China)

Abstract: In order to study the force change of the inclined column steel structure of the prestressed tie beam foundation during the construction process, a finite element analysis model was established by Midas Gen based on the entire construction process of a large site protection building. The calculated results of the model displacement were close to the measured data, which verified the correctness of the model. Through the real-time tracking calculation of the changes of internal force and foundation horizontal displacement in each stage of the structure, the analysis of the influence of the number of foundation beams, section size and prestress on the stress of the superstructure and the horizontal displacement of pile top, this study provided a reasonable scheme for foundation displacement control. The results showed that the number of foundation beams and section size had little effect on the stress of the upper structure; the horizontal displacement of the pile top decreased with the increase of the number of foundation beams, and the maximum reduction was about 60% of the design control value, but the reduction range of displacement decreased with the further increase of the number of tie beams; The change of the tie beam section diameter had little effect on pile top displacement. Increasing the thickness of beam could effectively reduce the pile top displacement. The pre-stress has a greater influence on the control structure stress and foundation displacement, the maximum reduction of critical section stress of inclined column was 20%; the foundation deformation would develop to the center of multi pile cap after prestressed tensioning, and the maximum change of foundation displacement was 140%, the prestress scheme could significantly reduce the risk of pile shear failure, and there would be more conducive to displacement control and structural safety.

Keywords: steel structure; prestressed foundation beam; finite element analysis; structural stress; displacement of pile head