# 树根桩在地基托换加固中的应用

# 于 陵

(湖南省基础建设工程总公司 湖南 娄底 417000)

摘 要:以已建建筑软土地基为实例,介绍在建筑物出现不均匀沉降时,用树根桩对地基进行加固的处理技术,其加固效果好,且施工噪声小,方便灵活,不改变原建筑物的静力平衡。

关键词 软土地基 建筑物不均匀沉降 树根桩 地基加固

中图分类号:TU472 文献标识码:B 文章编号:1672-7428(2006)03-0022-02

# 1 丁程概况

湖南澧县某住宅楼为 7 层砖混结构 ,地基主要持力层为湖相沉积淤泥土 不能满足承载力要求 ,故采用振冲碎石桩复合地基。设计碎石桩有效桩长 10 m ,桩径 0.9 m ,桩距 1.4 m ,面积置换率为 30% ,振冲碎石桩施工日期为 2002 年 7~9 月 ,共成桩 420 根。工程结束后于同年 10 月进行了单桩静载试验、两桩台和三桩台复合地基静载试验 ,试验结果均满足设计要求。2003 年 1 月上部结构开始施工 8 月主体结构完工并完成部分装修 ,此时建筑物实测最大沉降量已达 33 cm ,最小沉降量 16.5 cm ,沉降差达 16.5 cm ,建筑物周围道路明显下沉 ,建筑物局部倾斜 0.36% ,整体倾斜 0.42% ,均超过了有关规范规定。观测表明 ,建筑物仍以 1~2 mm/d 的速率沉降,且未趋于收敛。为此 ,决定对该楼基础进行树根桩托换加固。

# 2 工程地质条件

该住宅场地位于河口三角洲堆积平原 根据勘察资料 场地地层自上而下依次为:

- ①人工填土 主要由粘性土混块石组成 未经压实 层厚 2.5~3.5 m;
- ②淤泥 ,深灰 ~ 灰黑色,饱和 ,呈流塑状,标贯击数平均 1 击  $E_s=1.5$  MPa  $f_k=48$  kPa ,层厚 7 ~ 10 m;
- ③冲洪积粉质粘土 ,灰白、褐灰色 ,湿 ,可塑状 , 局部夹砾砂透境体 ,标贯击数平均 10 击 , $E_s$  = 4. 4 MPa  $f_t$  = 180 kPa ,层厚  $6 \sim 10$  m ;
- ④软~可塑状砂岩残积土,褐黄色,湿~很湿, 呈软~可塑状,标贯击数平均12击,E、=3 MPa,f、

## = 160 kPa 层厚 4~5 m;

⑤硬~坚硬状砂岩残积土,褐黄色,湿~很湿, 呈硬~坚硬状,标贯击数平均25 击, $E_s$  = 3.3 MPa,  $f_t$  = 260 kPa,钻探时未钻穿此层。

## 3 建筑物产生较大不均匀沉降的原因

# 3.1 部分碎石桩未穿透淤泥层

原设计要求碎石桩长采用双控原则 ,即最小有效桩长 10 m 和最少进入持力层 0.5 m( 穿透淤泥层 0.5 m)。实际施工中桩长控制不准确 ,部分地段淤泥层较厚 ,碎石桩未穿透该层 ,致使地基产生不均匀沉降。

# 3.2 碎石桩填料量未满足设计要求

设计  $\emptyset$ 900 mm 碎石桩填料量  $0.64 \text{ m}^3/\text{m}$  ,实际 投料量为  $0.4 \text{ m}^3/\text{m}$  ,由此反算碎石桩径仅 0.7 m ,面积置换率仅为 20% ,未达到设计要求。

3.3 表层回填土的加固效果掩盖了下卧淤泥层的 强度不足

复合地基压板宽仅 1.5~2.0 m, 载荷试验又仅在地表填土层进行,人工填土厚度 2.5~3.5 m,因表层碎石桩桩径较大,人工填土挤密效果较好,故复合地基静载试验结果满足设计要求,承载力标准值达 200 kPa以上(设计要求 160 kPa),人工土以下的淤泥层未进行复合地基静载试验。由于压板尺寸偏小,人工土下面的淤泥土加固效果在静载期间并未真实反映出来。

# 3.4 排水不畅 基底下人工土浸水变形

建筑物基础埋深 1.35 m,基底下仍有 1.11 ~ 2.15 m 厚人工填土,该人工土层虽经部分挤密,但由于回填时间仅 3 年,未完成自重固结,属欠固结

收稿日期 2005 - 08 - 22

作者简介: <u>干陵(1961</u> – ) 男(汉族) 江苏常州人 湖南省基础建设工程总公司 岩土工程专业 从事基础工程施工工作 湖南省娄底市长青中街 10 号  $_{_{1}}$   $_{_{1}}$   $_{_{2}}$   $_{_{3}}$   $_{$ 

土 在外荷载和浸水作用下会产生湿陷变形。复合地基载荷试验正值旱季,也未做浸水载荷试验,故载荷试验未能模拟实际工作条件,结果偏高。上部结构施工正值雨季,地面无排水措施,大量地表水浸入地基,加剧了地基变形。

#### 4 树根桩托换加固设计和施工

# 4.1 树根桩托换加固设计

根据地质资料,树根桩桩长设计为 22 ~ 24 m,进入硬塑残积土 1~2 m,桩径 0.15 m,桩身采用 C25 混凝土,配筋 3Ø14 螺纹钢,箍筋 Ø6@ 100~200,单桩承载力 180 kN。根据振冲碎石桩填料量反算原复合地基承载力仅 120 kPa 左右(设计要求 160 kPa),因而整座建筑物仍有 20320 kN 的荷载需由树根桩来托换,经计算需布树根桩 113 根。树根桩和碎石桩与地基土构成新的复合地基共同工作,达到新的平衡。

# 4.2 加强树根桩与原基础连接的措施

- (1)树根桩压浆完毕后,在桩顶(混凝土基础底板下)1 m 范围内用花管进行二次注浆,以增大桩身上部直径。
- (2)在混凝土基础梁顶面(370 mm 砖墙上)凿 40 cm × 40 cm 孔洞 现浇混凝土托梁横穿砖墙并与桩顶连接,把桩分担荷载传至承重砖墙上。

## 4.3 树根桩的施工

施工设备采用 GXY - 1A 型工程地质钻机 ,由于是室内施工 ,房间净高仅 3.0~m ,原钻机三角架经改造后才满足室内施工要求 ,主钻杆和钻杆均加工成 1~2~m 长 ,注浆泵采用 BW120 型泥浆泵 ,开孔采

用金刚石钻头,钻穿混凝土底板后改用硬质合金钻头,钻至设计深度后空转钻机 30 min 洗孔,直至孔口返出清水为止,然后分段安放钢筋笼并焊接,注浆管(采用优质塑料管)绑在笼筋内一并放入孔内,注浆管下端用胶布封住,以防泥砂堵塞。注浆管和钢筋笼安放完毕后,将干净的粒径5~10 mm 砾石缓缓投入孔内并轻击笼筋。在充填石子的同时,应保证注浆管不停地注入清水。石子充填完毕并清洗干净后,立即压入制备好的水泥浆(水灰比0.5~0.6,由425普通硅酸盐水泥制成),待孔口溢出新鲜水泥浆后停止注浆,停歇30 min 后,重新插入注浆花管,在基底下1 m 范围内二次注浆。

## 5 加固效果

加固工程从 2003 年 8 月 20 日开工 "历时 2 个月 ,完成树根桩的托换加固 ,施工期间每 7 d 沉降观测 1 次 ,从开工到 10 月 10 日 ,建筑物的沉降已明显收敛 ,7 个观测点的沉降速率分别由 1 ~2 mm/d 下降至 0.07 ~0.2 mm/d。加固工程结束后 ,连续观测 12 个月 结果表明 ,建筑物已明显趋于稳定。

#### 6 结语

- (1)振冲碎石桩加固深厚淤泥土层应慎重采用 如设计考虑不周或施工控制不严都可能造成不良后果。
- (2)采用强配筋、压力注浆施工的树根桩,具有较高承载力,可承受压力、拉力和水平力。其施工噪声小,占用空间少,设备灵活方便,可在室内外施工,施工过程中不改变原建筑物的静力平衡状态。

# (上接第21页)

(5)加强施工监测并采取信息化施工措施,在松散砂土层中进行土钉墙施工时,每天一次(必要时2次)变形监测工作非常必要,一旦发现变形速率>2 mm/d 应立即停止施工,查找原因,采取必要的工程措施后方可进行下道工序施工,否则, 轻则造成边壁裂缝, 重则造成基坑坍塌。

(6)施工经验表明,建筑基坑的阳角(放置塔吊位置,如图1中A、B所在位置的4个阳角)在砂土基坑中一般应做成缓坡,否则应加长土钉以确保基

坑阳角安全。

# 参考文献:

- [1] JGJ 120-99 建筑基坑支护技术规程 S].
- [2] YB 9258 97 建筑基坑工程技术规范[S].
- [3] SJG 05-96 深圳地区建筑深基坑支护技术规范 S].
- [4] CECS 96 97 基坑土钉支护技术规程 S].
- [5] GB 50202 2002 建筑地基基础工程施工质量验收规范 S].
- [6] 陈肇元 等. 土钉支护在基坑工程中的应用(第二版)[M]. 北京:中国建筑工业出版社 2000.
- [7] 高大钊, 等. 深基坑工程(第二版)[M]. 北京:机械工业出版社 2003.