

城市更新背景下的综合杆基础设计要点分析

仇含笑

上海市政工程设计研究总院(集团)有限公司 上海 200092

【摘 要】综合杆作为城市中承载各类设备的杆体,解决了城市道路各类杆件林立的痛点,实现了杆件集约化建设、规范 化设置的城市精细化管理目标,打造了和谐有序的道路空间和城市景观。本文以上海市合杆整治工程为例,分析城市更新 背景下综合杆基础设计所存在的问题,并对综合杆基础进行优化设计,以提高其抗震性能,减少维修成本,同时满足各种 设施安装需求。为类似工程提供借鉴。

【关键词】城市更新;综合杆;独立基础;钢管桩基础

1 引言

随着城市化进程的不断推进和社会经济的发展,综合杆作为一种常见的城市基础设施,承载着通信网络、交通指示、道路照明等重要功能。综合杆的稳定性及安全性对于保障城市运行的顺利进行至关重要。

综合杆的基础设计是确保综合杆结构稳定性及安全性的 关键环节。由于目前的综合杆项目通常是对城市基础设施 的改造,基础设计不仅需要考虑综合杆的荷载特性和结构 要求,还需要充分考虑现场条件、地质情况和施工工期等 因素。合理的基础设计可以确保综合杆基础在错综复杂的 地下管网中落地实施,同时保证综合杆在各种工况下具有 足够的稳定性和抗倾覆能力,保障综合杆的安全运行。

本文将深入分析综合杆基础实施过程中遇到的问题,对综合杆基础设计过程中需要注意的重点进行梳理与总结。通过对独立基础和钢管桩基础两种综合杆基础类型进行分析和比较,本文将明确两类基础各自的适用范围,并对两类基础的承载力以及抗倾覆能力进行分析。根据分析结论,本文将对《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)中的建议基础做法进行优化设计,提高基础的可实施性,同时满足稳定性和安全性,为城市更新背景下的综合杆基础设计提供实践经验和参考依据。

2 综合杆基础实施阶段问题汇总

从2018年开始,上海市开展了两轮架空线入地和合杆整治三年行动计划,对城市上方的架空线及路口繁杂的各类杆件进行集中整治,目前已完成801.6km的整治任务。在专项行动期间,新建综合杆近1.6万根,整合及清除各类杆件4万余根、各类设施设备1.9万套,道路平均减杆率

达60%[2]。

综合杆上部搭载道路照明、指路标志、信号灯、监控、路名牌、指示牌、电车触网等设施,综合杆基础较现状单一功能的杆件更大。道路合杆整治工程多发生在老旧城区^[3],在工程实施过程中,综合杆基础的选址及施工困难重重,主要遇到以下几类问题:

2.1 勘察工作难以进行

在一般的建筑工程中,工程实施前需开展勘察工作,查清地基土的类型、承载力及变形特性等,并查明地下水位,明确抗震等级,作为基础设计的重要依据。但综合杆基础一般位于现状道路的人行道内,且地下管线错综复杂,难以布置勘察孔点。大部分情况下只能参考周边地块勘察报告,或采用相应道路的勘察报告。

实际上,道路在实施过程中,已对原不利土层进行了相 应处理,且道路下管线在实施过程中,已进行了开挖与回 填工作,地基土性质与原勘察报告已有了很大的不同。

2.2 施工条件极为紧张

上海市合杆整治项目大部分为城市更新,在现状道路上 实施,实施期间需要确保现状道路通行,一般采取夜间施 工,日间对开挖范围进行遮蔽,避免影响交通安全。

根据《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)要求,综合杆中心与侧平石距离为0.4m。综合杆基础设计边线如超过侧平石,则会侵占到机动车道,影响车辆通行。

2.3 地下管线情况复杂

老旧城区现状道路下管线情况复杂,存在电力、通信、 燃气、积水、排水等现状管线,且道路红线宽度较窄,地 下空间极为紧张。



在综合杆基础施工过程中,仅既有路灯杆管线可进行临时改迁,其余管线均需为周边地块服务,不得进行改迁或破坏。

2.4 轨交范围埋深受限

合杆整治工程范围大部分在上海市中心区域,整治道路下方存在多条运营中的轨交线路,有大量综合杆位于轨交盾构及站体平面投影范围内,根据相关管理部门要求,综合杆基础最大埋深不得超过2m,局部不得超过1m,给综合杆基础设计带来挑战。

3 综合杆基础设计要点分析

综合杆基础承担着支撑和承载综合杆的重要职能,合理 设计的综合杆基础能够确保综合杆结构在台风、地震等极 端工况下保持稳定,防止综合杆发生倾覆或下沉。

在综合杆基础设计中,主要采用独立基础和钢管桩基础两种基础类型[1]。独立基础通过扩大基础底面积,提供足够的承载力和抗倾覆能力;钢管桩基础则通过钢管的桩身承载荷载,并将荷载传递到较深的土层。本文将分别对两类基础的设计要点进行分析,提出适于工程实施的基础方案。

3.1 独立基础

当综合杆下存在轨交盾构及站体、地下空间顶板、老旧 路面、电力排管等难以破除的障碍物,但施工空间较为宽 松时,宜采用独立基础。

3.1.1 基础尺寸及埋深选择

根据《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021) 附录E规定^[2],典型独立基础尺寸为1.5m×1.5m².0m,埋 深为2.5m。在实际工程中,由于地下空间顶板及老旧路面 覆土较小,电力排管、给水管线、通信排管、燃气管线、 雨污水管线等埋深较浅,大部分综合杆基础埋深难以满足 2.5m的要求。同时,在轨交盾构及站体平面投影范围内的 综合杆基础,埋深需满足管理部门要求。

综合杆基础埋深与基底土层相关,在根据现场情况确定基础埋深后,按照《建筑地基基础设计规范》(GB 50007-2011)计算地基承载力,可求得所需的基础尺寸。根据道路勘察报告,道路下2m以内土层为杂填土,土质不均,无法作为综合杆基础持力层。但在工程推进过程中,发现大部分土层在道路施工阶段已进行地基处理工作,通过现场试验,实际承载力达到约80kPa,满足综合杆基础设计要求。

根据现场实测的地基承载力,本工程在现状道路下实施的独立基础埋深大部分在2m以内,独立基础尺寸根据现场实际情况进行调整,不限于《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)中规定的尺寸。根据上海地区的建设经验,建议在今后的类似工程中,在勘察阶段对2m以内土层进行现场试验,确定土层实际地基承载力,适当减少基底埋深,既有利于工程实施,也可减少工程造价。

3.1.2 抗倾覆设计

综合杆上部搭载照明灯具、标识标牌、通信基站等设施,与一般建筑工程荷载不同,主要承受水平方向的风荷载。在基础设计中,不仅是荷载作用下的基底压力需要满足地基承载力要求,还要考虑综合杆在风荷载作用下的倾覆稳定性,并满足相应的抗倾覆要求。

在《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)中,规定了基础在达到极限倾覆力矩时,基础侧向土壤达到极限平衡状态,可依靠基础侧面的土压力保持平衡。根据高瑞霞等人对独立式塔吊基础抗倾覆稳定的研究^[4],在荷载作用下假定基础地面上的压力分布为直线分布,得出在满足地基承载力条件下,抗倾覆稳定系数Kt≥1恒成立,在控制基础底面零应力区面积不大于25%的情况下,抗倾覆稳定系数Kt=2。考虑到综合杆基础侧面土体回填施工条件受限,回填土压实度难以保证,宜将基础侧面土压力作为安全储备,采用地基承载力与基础底面零应力区面积双控的原则,进行独立基础抗倾覆设计。

3.1.3 独立基础优化设计

根据前文分析可知,独立基础应按式(1)-式(4)进行设计,其中式(1)、式(2)适用于 $P_{kmin} \geq 0$ 的情况,式(3)、式(4)适用于 $P_{kmin} < 0$ 的情况,式(4)为零应力区面积不大于25%的控制要求。

$$P_{kmax} = \frac{F_k + G_k}{bl} + \frac{M_{kx}}{W_x} + \frac{M_{ky}}{W_v} \le 1.2f_a (1)$$

$$P_{kmin} = \frac{F_k + G_k}{bl} - \frac{M_{kx}}{W_x} - \frac{M_{ky}}{W_v} \qquad (2)$$

$$P_{kmax} = \frac{F_k + G_k}{3b'l'} \le 1.2f_a$$
 (3)



$b'l' \ge 0.125bl \tag{4}$

 P_{kmax} 、 P_{kmin} ——相应于作用的标准组合时,基础底面边缘的最大、最小压力值(kPa);

b、1——矩形基础底面的宽度、长度(m);

 $\mathbf{M}_{\mathbf{k}\mathbf{x}}$ 、 $\mathbf{M}_{\mathbf{k}\mathbf{y}}$ ——相应于作用的标准组合时,作用于基础底面对 \mathbf{x} 、 \mathbf{y} 轴的力矩值($\mathbf{k}\mathbf{N}\cdot\mathbf{m}$);

 W_x 、 W_y ——基础底面对x、y轴的抵抗矩(\mathbf{m}^3);

 ${f b}'$ 、 ${f l}'$ ——偏心合力作用点至 ${f e}_{f x}$ 、 ${f e}_{f y}$ 一侧 ${f x}$ 、 ${f y}$ 方向基础边缘的距离,接 ${f (0.5b-e_x)}$ 、 ${f (0.5l-e_y)}$ 计算 ${f (m)}$;

 $\mathbf{e}_{\mathbf{x}}$ 、 $\mathbf{e}_{\mathbf{y}}$ ——偏心距在 \mathbf{x} 、 \mathbf{y} 方向的投影长度(\mathbf{m})。

根据《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)4.2.8规定,计算杆高为10m的五类典型综合杆荷载,计算结果见表1。

表1: 五类典型综合杆荷载表

编号	综合杆类型	横臂长度 (m)	$F_{\mathbf{k}}$	$\mathbf{M}_{\mathbf{k}\mathbf{x}}$ (kN • m)	M_{ky} (kN • m)
1	无横臂杆	-	6. 36	13. 05	0. 71
2	单横臂杆	3-6	8.61	28. 41	8. 34
3	单横臂杆	6-12	10.65	38. 92	28. 93
4	单横臂杆	12-16	12. 38	56.06	44. 69
5	三横臂杆	4-6	11. 11	101.00	12. 98

为保证基础不占用现有管线位置,基础宽度以上海市常见树穴宽度1.5m为上限。考虑地基承载力为80kPa,根据五类典型综合杆荷载,将《综合杆设施技术标准》(DG/TJ08-2362-2021)附录E中对应五类典型独立基础优化见表2。

表2: 五类典型独立基础优化后尺寸表

编号	综合杆类型	\boldsymbol{b} (m)	1 (m)	基础厚度(m)	基础埋深(m)
1	无横臂杆	1.2	1.5	0.5	1.2
2	单横臂杆	1. 5	1.8	0.5	1.5
3	单横臂杆	1. 5	2. 4	0.5	1.5
4	单横臂杆	1. 5	3. 2	0.5	1.5
5	三横臂杆	1.5	3. 2	0.5	1.8

从表中可看出,五类典型基础优化后,基础尺寸及基础 埋深均有减小。基础优化不仅有效减少了基础建设成本, 还明显提升了综合杆在地下情况较为复杂的城市中心区域 的适用性,为城市更新注入了新动力。

3.2 钢管桩基础

钢管桩基础有挤土效应小、水平承载力高、施工速度快的特点,当综合杆下施工空间较为紧张,无法满足独立基础的空间需求,经钎探可满足桩基础实施时,采用钢管桩基础。

3.2.1 直径确定及埋深设计

在本工程中,钢管桩直径主要采用Φ325、 Φ426 、Φ529、Φ630等常见尺寸,桩身长度一般取6[~]7m。综合 杆竖向荷载较小,桩身抗压强度远大于竖向应力,可采用 开口桩,竖向承载力由桩身与土体之间的侧摩阻力承担。 在对施工噪声及震动控制较为严格的区域,可在钢管桩侧 面安装螺纹片,将钢管桩加工为螺旋钢管桩。螺旋钢管桩 有施工速度快、环境影响小、施工噪声小及施工用地少的 优势^[5],但造价较高,适用于中心城区重要区域综合杆基础 的施工。

3.2.2 桩身抗腐蚀设计

根据上海市《地基基础设计标准》(DGJ 08-11-2018)7.1.14规定,钢管桩管壁的设计厚度由有效厚度和腐蚀厚度两部分组成。腐蚀厚度可按腐蚀速度与使用年限确定,地下水位以下腐蚀速度一般可取(0.02-0.03)mm/年,且管壁的有效厚度不应小于7mm。本工程设计使用年限为50年,地下水位为地面下1.5m,大部分桩身在地下水位以下,在桩基设计中采取镀锌防腐措施,并预留2mm桩身腐蚀余量,保证钢管桩基础持续稳定工作。

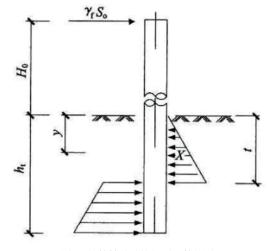


图1: 钢管桩基础抗倾覆计算简图



3.2.3 抗倾覆设计

《架空输电线路基础设计技术规程》(DL/T 5219-2014) 假定,电杆基础在达到极限倾覆力或极限倾覆力矩时,基础侧向土壤达到极限平衡状态,此时依靠电杆基础侧面的被动土压力平衡,且被动土压力分布假定沿深度线性变化,见图1。

在对钢管桩基础进行抗倾覆设计时,根据土体类型计算空间增大系数,对基础单杆进行抗倾覆计算。钢管桩基础受力类似电力杆塔中的悬垂型杆塔,主要承受水平荷载,倾覆稳定系数取1.1。

3.2.4 典型钢管桩基础设计

根据前述钢管桩基础抗腐蚀及抗倾覆设计,对应五类典型综合杆荷载采用的五类典型钢管桩基础规格见表3。

表3: 五类典型钢管桩规格尺寸表

编号	钢管桩外径 (mm)	有效壁厚 (mm)	实际壁厚 (mm)	桩长 (m)
1	325	8	10	4
2	426	10	12	5
3	529	10	12	6
4	630	10	12	6
5	630	10	12	7

4 结语

根据本文对城市更新背景下的综合杆基础设计要点的分析,得出以下结论。

(1) 规范规定的独立基础埋深较深,在实际工程中,可根据土层实际地基承载力,适当减少基础埋深,保证工

程可实施性。

- (2)综合杆主要承受水平方向的风荷载,综合杆独立 基础抗倾覆设计由地基承载力与基础底面零应力区面积双 控,确保基础安全。
- (3)根据独立基础地基承载力与倾覆稳定双控计算结果,在规范基础上提出优化后的五类典型独立基础,供类似工程参考。
- (4)钢管桩基础抗倾覆设计参考《架空输电线路基础设计技术规程》(DL/T 5219-2014),采用1.1的倾覆稳定系数。

根据桩基承载力与倾覆稳定双控计算结果,提出五类典 型钢管桩基础,供类似工程参考。

参考文献:

- [1]DG/TJ08-2362-2021,.《综合杆设施技术标准》 [S]. 上海:同济大学出版社,2021.
- [2] 王磊. 上海市道路合杆整治工程创新实践[J]. 城市道桥与防洪, 2020, No. 251 (03): 110-114+17-18.
- [3] 尹伟. 浅谈道路合杆整治工程实施问题及解决方案——以上海市道路合杆整治工程为例[J]. 光源与照明, 2022, No. 167(05): 1-5.
- [4] 高瑞霞, 张健, 李季, 肖兴文, 袁子厚. 独立式塔吊基础 抗倾覆稳定分析[J]. 世界地震工程, 2005, (02): 155-158.
- [5] 萬梦澜. 螺旋钢管桩在建筑工程中的设计及应用[J]. 公路交通科技(应用技术版), 2017, v. 13; No. 154(10): 39-41.
- [6] DGJ 08-11-2018. 《地基基础设计标准》[S]. 上海: 同济大学出版社, 2019.

作者简介:

仇含笑(1991-),女,汉族,江西上饶人,中级职称,硕士研究生,研究方向:市政工程建设相关研究。