

公路软土路基处理中的水泥搅拌桩施工工艺及质量控制措施研究

孙晓斌

陕西路桥集团有限公司 陕西 西安 710000

【摘 要】:公路软土路基以其压缩性、含水量高,抗剪强度低等特性,容易引起路基失稳、沉降等病害。水泥搅拌桩技术通过将水泥与软土强制搅拌形成复合地基,可显著提升路基承载能力与稳定性,是软基处理的核心技术之一。本文基于软土路基工程特性及水泥搅拌桩加固原理,对深层搅拌法(湿法)与粉体喷射搅拌法(干法)的施工工艺及技术要点展开探讨,在此基础上,提出了涵盖事前、事中、事后的全流程质量控制措施,并总结了常见质量问题及处理对策,旨在为公路软土路基处理提供技术参考。

【关键词】: 软土路基; 水泥搅拌桩; 施工工艺; 质量控制; 复合地基

DOI:10.12417/2811-0536.25.11.053

引言

在公路建设中,软土路基受其自身特性影响,容易引发沉降超标、边坡失稳等病害,在降低道路耐久性的同时,不利于其安全运行。水泥搅拌桩技术通过将水泥与软土原位强制搅拌形成复合地基,能显著提升地基承载力、减少工后沉降,是解决软基问题的核心手段。本文围绕该技术,系统分析软土特性与加固机理,详解深层搅拌法与粉体喷射法的工艺要点,构建全流程质量控制体系,为公路软土路基处理提供技术支撑。

1 软土路基工程特性及水泥搅拌桩加固原理

1.1 软土路基工程特性

公路软土路基的组成部分主要有淤泥、淤泥质土、 泥炭等组成,其形成与河流沉积、湖泊沼泽化等地质 过程密切相关,核心特性如下:

大孔隙比与高含水量: 孔隙比 1.0~1.5,含水量多在 35%~70%,土体呈流塑或软塑状态,颗粒间联结微弱,结构性差。此类土体在荷载作用下易发生显著变形,且变形持续时间长。

高压缩性:压缩系数α₁-2多大于 0.5MPa⁻¹,在路堤荷载作用下易产生较大沉降。根据工程实测数据,未经处理的软土路基在自重及路堤荷载作用下,沉降量可达 1~3m,远超公路工程允许的工后沉降限值(通常<30cm)。

低渗透性:渗透系数多在 10-6~10-8cm/s,排水固结过程缓慢。若仅依靠自然排水,地基强度增长周期过长,无法满足工程建设进度要求[1]。

低抗剪强度:不排水抗剪强度小于 20kPa,承载力基本值通常低于 80kPa,难以满足路基荷载要求。在路堤填筑过程中,易因抗剪强度不足发生侧向滑移,导致路基失稳。

这些特性导致软土路基在施工及运营阶段易出现边坡 失稳、不均匀沉降、路基滑移等病害,必须通过地基 处理技术改善其工程性能。

1.2 水泥搅拌桩加固原理

水泥搅拌桩将水泥(或水泥浆液)通过特制搅拌 机械在原位强制搅拌,利用水泥与土的物理化学反应 形成具有一定强度的复合地基,其加固机理可分为三 个阶段:

水泥水化反应阶段:水泥遇水后迅速发生水解反应,生成水化硅酸钙(C-S-H)、氢氧化钙(Ca(OH)₂)、水化铁酸钙(C-F-H)等凝胶体。这些产物填充土颗粒间隙,形成初期胶结结构,使土体开始失去流动性。氢氧化钙的生成使土体 pH 值升高至 12 以上,为后续化学反应创造碱性环境。

离子交换与团粒化作用阶段:水泥水化产生的钙离子(Ca²⁺)与软土颗粒表面吸附的钾离子(K⁺)、钠离子(Na⁺)发生交换,降低土颗粒表面双电层厚度,使分散的土颗粒聚集形成稳定的团粒结构。这一过程使土体塑性指数降低,透水性增强,为后续硬凝反应奠定基础。

硬凝反应阶段:随着水化反应持续进行,凝胶体不断生成并结晶硬化,形成空间网状结构,将土颗粒牢固胶结为整体。最终形成的水泥土加固体无侧限抗压强度可达 1.0~2.5MPa,显著提升地基承载能力^[2]。同时,加固体与周围土体协同工作,通过置换、加筋效应限制土体侧向变形,增强路基整体稳定性。

2 水泥搅拌桩施工工艺分类及技术要点

2.1 深层搅拌法(湿法)

深层搅拌法适用于含水量较高(50%~70%)的软土地层,尤其适用于淤泥、淤泥质土等饱和软土。其以水泥浆液为固化剂,通过搅拌桩机将浆液与软土强



制搅拌。

2.1.1 施工流程

①场地平整与桩位放样:清除地表杂物、杂草及 大块障碍物, 并用素土回填低洼区域至设计高程, 压 实度控制在85%以上;根据设计图纸,采用全站仪精 确放样桩位,桩位偏差控制在±50mm 内,并用竹签标 记,同时设置控制桩以便复核。②桩机就位:移动搅 拌桩机至桩位,调整机身水平度(偏差≤5mm/m), 通过导向架校正搅拌轴垂直度,确保垂直度偏差<1%; 将搅拌头对准桩位中心,误差不得超过10mm。③预 搅下沉: 启动搅拌桩机,搅拌头以 0.5~1.0m/min 的速 度沿导向架下沉, 下沉过程中可注入少量清水(流量 ≤10L/min)润滑土体,便于钻进。若遇硬土层,可适 当降低下沉速度,避免搅拌轴过载损坏。④提升喷浆 搅拌: 搅拌头下沉至设计深度后, 暂停下沉并开启压 浆泵,将水泥浆液(水灰比1.0~1.5)通过管道压入地 基, 浆液压力控制在 0.4~0.6MPa; 同时搅拌头以 0.3~0.8m/min 的速度匀速提升,确保浆液与土体充分 混合。喷浆过程需连续,不得中断。⑤重复搅拌:为 保证搅拌均匀, 当搅拌头提升至地面以下 1.0m 时, 再次下沉搅拌至设计深度(下沉速度 0.5~0.8m/min), 而后以 0.5~1.0m/min 的速度提升至地表,完成单桩施工。

2.1.2 关键参数控制

①水泥掺量:通常为土体重的 10%~15%,具体需要根据软土性质确定。每延米水泥用量可按公式计算:Q=\pir^2L\rhok(其中r为桩半径,L为桩长,\rho为软土天然密度,k为水泥掺量)。例如,直径 500mm 的桩体,在软土天然密度 1.7g/cm³、水泥掺量 12%的条件下,每延米水泥用量约为 100kg。②浆液比重:控制在1.4~1.6g/cm³,通过比重计实时监测,确保浆液浓度均匀。若比重偏低,需增加水泥用量;若偏高,适当加水调整。③搅拌次数:每桩需至少完成"一次下沉、两次提升"的搅拌过程,保证桩体上下部水泥分布均匀,避免出现"夹心"现象。

2.2 粉体喷射搅拌法(干法)

粉体喷射搅拌法以水泥粉为固化剂,通过压缩空气将粉体喷入软土并搅拌,适用于含水量较低(30%~50%)的软土地层,如泥炭质土、冲填土等。

2.2.1 施工流程

①场地准备与桩位放样:同深层搅拌法,但需特别清理地下障碍物(如石块、树根),避免损坏搅拌叶片。对地表承载力不足的场地,铺设30cm厚级配砂石垫层作为作业平台。②桩机就位与调平:桩机定

位后,调整钻杆垂直度(偏差<1%),检查空压机、粉体发送器等设备工作状态,确保空压机风压稳定在 0.3~0.5MPa,粉体发送器压力正常。③钻进喷粉:搅拌头以 0.5~0.8m/min 的速度旋转下沉至设计深度,同时启动粉体发送器,将水泥粉按设计掺量喷入土体。喷粉过程需均匀,避免出现断粉、堵管。④提升搅拌:到达设计深度后,停止喷粉,搅拌头以 0.5~1.0m/min 的速度匀速提升,继续搅拌至地表,使粉体与土体充分混合。提升过程中若发现搅拌不均匀,可在局部区域重复搅拌。⑤补喷处理:若提升过程中发现粉体喷射量不足(低于设计值的 95%),需在原位重复喷粉搅拌,补喷量按不足部分的 1.2 倍控制,确保单桩水泥用量符合设计要求。

3 水泥搅拌桩施工质量控制措施

3.1 事前控制 (施工准备阶段)

- (1)地质勘察复核:在进行施工作业前,详细复核软土分布范围、含水量、厚度、有机质含量等参数。一旦发现实际地质与设计不符,如软土厚度增加、有机质含量超过5%等情况,需及时与设计单位沟通,调整水泥掺量,通常增加2%~3%,或桩长,确保加固效果。
- (2)材料检验:水泥选用严禁使用受潮结块水泥,通常使用 32.5 级及以上普通硅酸盐水泥。进场时需查验出厂合格证,并按规定每 200t 为一批次进行强度、安定性等指标抽检,不合格材料严禁使用^[3]。
- (3)设备校验: 标定搅拌桩机的深度计、流量计、压力表,确保计量误差≤2%; 检查搅拌叶片角度和磨损情况,叶片长度磨损超过 5cm 时及时更换,保证搅拌均匀性。
- (4) 试桩施工:在正式施工前,需完成3~5根 试桩,确定搅拌速度、最佳水泥掺量、喷浆(粉)压 力等参数。试桩结束后,需进行28天无侧限抗压强度 试验,若强度达标且施工参数稳定,方可大面积施工。 试桩结果需经监理验收合格后存档。

3.2 事中控制 (成桩过程阶段)

- (1)桩位与垂直度控制:采用全站仪实时校核桩位,偏差不得大于 50mm;通过桩机自带垂直度仪表监控钻杆垂直度,每桩施工前校准一次,确保偏差≤1%。对己施工的桩位,每日随机抽查 5%进行复核。
- (2)水泥用量控制:采用自动计量装置控制喷浆 (粉)量,每桩施工过程中实时记录水泥用量,不足设计值的桩需返工处理。对计量装置每台班进行一次 校验,确保数据准确。



- (3)搅拌均匀性控制:严格控制下沉与提升速度,确保搅拌头在软土层中每点搅拌时间≥30s;对桩顶以下 1.0~1.5m 范围(通常为软弱夹层)进行多次复搅,提升速度降低至 0.3m/min,保证该区域桩体强度。
- (4) 断浆(粉)处理: 若施工中出现断浆(粉), 需立即停止提升, 待恢复供料后下沉至断浆(粉)点 以下 0.5m 处重新喷料搅拌, 确保桩体连续。断浆(粉)时间超过 30min 的桩, 需作为废桩处理并补打新桩。
- (5) 桩顶处理: 桩顶设计标高以上需超打50~100cm,超打部分在基坑开挖时凿除,保证桩顶强度符合设计要求。凿除过程需采用人工或机械缓慢进行,避免损伤有效桩体。

3.3 事后控制(检测与验收阶段)

- (1)外观检查: 桩体成型后对桩位、桩径、桩项标高等各项参数进行全面检查,确保桩项平整度偏差≤50mm,桩径偏差不得小于设计值。对外观不合格的桩体,需分析原因并采取补救措施。
- (2)强度检测:成桩28天后,采用钻孔取芯法检测水泥土无侧限抗压强度,每500根桩不少于1组(3个试块),每组试块强度平均值不得低于设计值(通常≥1.0MPa)。取芯过程中需观察桩体完整性,芯样连续、完整段长度应≥90%桩长。
- (3) 完整性检测:采用低应变反射波法对桩体完整性进行检测,抽检数量不少于总桩数的 10%。检测结果分为I、II、III、IV类桩,Ⅲ类及以上桩需采取补桩处理,确保I、Ⅱ类桩占比≥95%。
- (4)复合地基承载力检测:成桩 60 天后(淤泥质土)或 90 天后(泥炭土),对复合地基承载力用平板载荷试验方法进行检测,抽检数量每 2000m²不少于1点,承载力需满足设计要求^[4]。载荷试验最大加载量为设计承载力的 2 倍,稳定标准为连续 1h 沉降量<0.1mm。

4 常见质量问题及处理对策

4.1 桩体强度不足

成因:对强度不足的桩,采用高压注浆(压力1.5~2.0MPa)补强或在其周边补打新桩,间距控制在原桩距的1/2;软土有机质含量过高、水泥掺量不足、搅拌不均匀、养护龄期不够。对策:严格控制水泥计量装置精度,每日校验确保掺量符合设计;增加复搅次数(不少于2次),降低提升速度至0.3~0.5m/min;成桩后覆盖土工布洒水养护,保持桩体湿润,确保28天龄期后再进行强度检测;对有机质含量超过5%的软土,采用水泥+石灰复合固化剂(石灰掺量3%~5%),激发水泥活性[5]。

4.2 桩体断桩或缩颈

成因:施工中断浆(粉)、提升速度过快、软土含水量过高(>70%)、邻桩施工扰动。对策:施工前复核桩位布置,确保桩间距符合设计;严格控制桩长,通过深度计与钻杆标记双重校验,确保桩端进入设计要求的持力层;加强桩体质量检测,对不合格桩及时处理;对桩间土可采用轻型碾压或注浆等方式进行加固,提高复合地基整体承载力。对承载力不足的区域,需补打加密桩或调整桩长、桩径,直至满足设计要求^[6]。

5 结语

总之,水泥搅拌桩技术的核心在于通过精准工艺 控制与全流程质量管控,实现软土地基的高效加固, 为公路软土路基处理提供了有效解决方案。实践中, 需结合软土特性选择适宜工艺,严格把控水泥掺量、 搅拌均匀性等关键参数,针对常见质量问题采取预防 与补救措施。未来通过智能化监测与工艺优化,可进 一步提升加固效果与工程效益,为公路工程安全耐久 性提供坚实保障。

参考文献:

- [1] 伍太航.公路软土路基沉降分析与处理对策探讨[J].交通科技与管理,2023,4(06):114-116.
- [2] 刘楚,文琰.软土地区公路路基设计及地基处理技术研究[J].交通世界,2022,(09):67-68.
- [3] 邹立家.公路工程软土路基处理技术探讨[J].住宅与房地产,2021,(05):222-223.
- [4] 于鸿熙,胡卉.软土路基处理技术在公路施工中的应用[J].公路交通科技(应用技术版),2020,16(07):128-131.
- [5] 陈正旵.水泥搅拌桩在公路工程软基施工中的应用[J].交通世界,2020,(19):56-57.
- [6] 陈乔娜.公路软土路基处理中水泥搅拌桩施工工艺及质量控制[J].建材与装饰,2020,(15):234+237.