DOI: 10.3969/j.issn.1004-4701.2015.03.18

‰>¸ ° ¡¶≪ˇ ˇ ° ″ˋ ˜— °• ¸ — ¿

„ø ˇ Œ

(江西省水利规划设计研究院,江西 南昌 330029)

摘 要: – ¸˜ ″„/ǂ —¸ø..ß¸» ‰>¸ ° ¡¶≪ˇ ˇ ǂ˜ ˜ » ° ″ˋ º‡£„ ˜″ˋ ‰±—— ¨‰ˇ£»ø ° Ø° • ¸ ″ˋ ˜¸ — °¡ç ƒ §– °¡ç fi — °... ″ˋ ˜ ¨ ¸‡ • ″″ →œ °″<ˋ¿ ¨5 •‰^ ˜ ¨ £← ¿″ˋ ° — °†œ œ ˜ > £ɬ¢ Æ‡ ¶ ˘ ‰±—·ƒ ˜‰¤ Ø£¿" ¸˘„/ǂ Æ„ '†¸¿....

关键词: ° ″ˋ£ß ˜— °£» ° — °£»/ǂ — °

中图分类号: TU44 P642.1 **文献标识码:** B **文章编号:** 1004-470Ł2015£03-0228-04

0 引言

土体性质的研究可为工程地质评价提供重要的依据。一般情况下相似土体的物理、力学、水理等性质都不会存在太大差异,但是在自然环境中亦分布有物理力学性质差异较大的特殊土,它们往往对工程的安全性起到关键作用。因此,特殊土的性质研究就显得尤为重要。

1 工程概况

江西省东乡县发现一种特殊土,所属工程区位于北港河中上游的物流大道至东临大桥段,地势平坦开阔,地貌单元属冲积平原地貌。河流大致自北向南流经工程区,河道宽15~40 m,地表水系发育。地面高程一般为36~42 m左右,河床底部高程一般为31~35 m。

特殊土分别位于ZK4、ZK5及ZK22号孔周边,其中ZK4、ZK5号孔位于河道上游转弯处左岸(见图1),土层厚度1.0-2.0 m,ZK22号孔位于下游河道转弯处右岸 (见图2),土层厚度0.5~1.5 m。

土体所处的地理位置:枯水期时位于河岸边,丰水期位于河床底部。从其成因分析,属于冲积土类。由于此河道形成时间不久远,因此河床属于现代河床堆积物。而现代河床堆积物的粉质粘土和砾质粘土,一般性质表现为含水率中等,密度较高,透水性弱,压缩性中等,强度较低等。

根据现场采取的土样,通过室内试验多种测试方法,并结合普通土体的特性,本文对此特殊土的物理、力学、水理等性质进行研究分析。

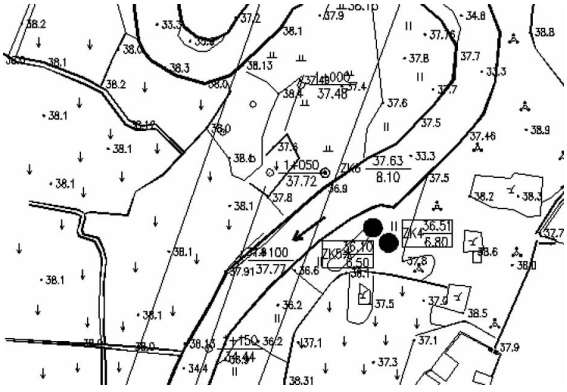

图1 ZK4、ZK5号孔位置图

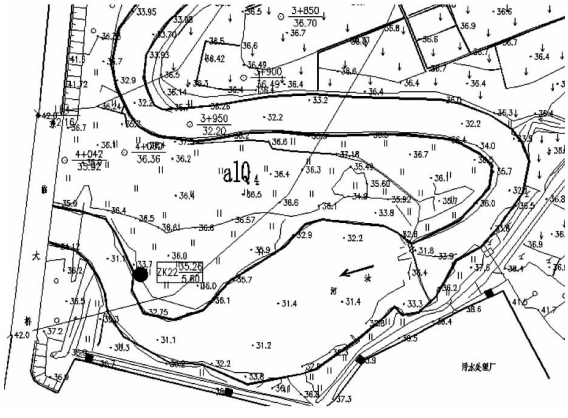

图2 ZK22号孔位置图

° , ¨ ˘ £2015-04-10
... ‰Œ£„ø ˇ Œ¤1980- £ £ ˂ fi£ < §– ¿ ˘£ƒ/ǂ ° ƒ.

2 性质研究

2.1 物理性质

2.1.1 含水率

含水率检测采用烘干法，温度分别控制在105 ℃和65 ℃,各分3次进行,试验结果见表1~2。

表1 含水率试验记录表(105℃) %

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	平均值
ZK4	57.0	57.3	57.0	57.1
ZK5	62.0	61.0	61.4	61.8
ZK22	89.9	89.0	89.1	89.3

表2 含水率试验记录表(65℃) %

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	平均值
ZK4	52.6	53.0	53.3	53.0
ZK5	55.4	56.1	55.2	55.6
ZK22	80.6	81.0	80.2	80.6

1.1.2 天然湿密度(环刀法)

采用环环刀法分五次对土的天然湿密度进行检测,检测结果见表3。

表3 天然密度试验记录表 g/cm³

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	第 4 次	第 5 次	平均值
ZK4	1.38	1.37	1.36	1.39	1.36	1.37
ZK5	1.38	1.35	1.35	1.35	1.36	1.36
ZK22	1.30	1.27	1.28	1.29	1.30	1.29

2.1.3 相对密度

土的相对密度采用50 ml比重瓶法进行检测。土样分别采用天然状态土、105 ℃和65 ℃温度控制下的烘干土进行检测,检测各分三次,试验结果如表4~6。从表中数据可以看出105 ℃温度控制下的相对密度值最大,65 ℃次之,天然状态下的最小。

表4 相对密度试验记录表(天然状态) t/m³

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	平均值
ZK4	2.49	2.50	2.48	2.49
ZK5	2.44	2.46	2.44	2.45
ZK22	2.47	2.47	2.48	2.47

表5 相对密度试验记录表(105℃) t/m³

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	平均值
ZK4	2.52	2.54	2.53	2.53
ZK5	2.50	2.52	2.51	2.51
ZK22	2.53	2.55	2.55	2.55

表6 相对密度试验记录表(65℃) t/m³

样品编号	第 1 次	第 2 次	第 3 次	平均值
ZK4	2.51	2.52	2.51	2.51
ZK5	2.48	2.48	2.50	2.49
ZK22	2.49	2.49	2.51	2.50

2.1.4 颗粒分析

采用筛分法和甲种比重计法联合对天然状态土样进行试验，试验结果见表7。

表7 颗粒分析试验记录表 %

土样编号	粒径/mm					
	细砾	粗砂	中砂	细砂	粉粒	粘粒
	5.00~2.00	2.00~0.50	0.50~0.25	0.25~0.075	0.075~0.005	<0.005
ZK4	0.7	0.8	0.5	18.8	49.6	29.6
ZK5	1.9	2.5	2.3	17.5	56.1	19.7
ZK22				10.2	60.4	29.4

2.2 力学性质

2.2.1 压缩系数和压缩模量

采用快速固结法检测土的压缩系数和压缩模量，试验数据如表8所示。从试验结果看出压缩系数均大于2,属于高压缩性土。

表8 固结试验记录表

编号	孔隙比	压缩系数/MPa⁻¹	压缩模量/MPa
ZK4	2.085	2.145	1.438
ZK5	2.702	2.236	1.656
ZK22	2.374	2.175	1.551

2.2.2 凝聚力、摩擦角

采用饱和快剪法检测土的凝聚力及摩擦角,试验成果如表9所示。从试验结果可知土体的强度较高。

表9 直接剪切试验记录表

编号	凝聚力/kPa	摩擦角/°
ZK4	21.0	20.9
ZK5	20.5	23.4
ZK22	24.4	19.1

2.3 水理性质

2.3.1 液(塑)限

采用联合测定法分别检测天然状态土、105℃和65℃温度控制下的烘干土的液(塑)限,检测各分两次,试验结果如表10~12。从检测数据得出,采用105℃温度控制下的烘干土测试数据最大,采用65℃温度控制下的烘干土测试数据次之,天然状态下土样测试数据最小。

2.3.2 渗透系数

采用变水头试验方法测试土体的渗透系数(见表13),从试验结果分析,试样为弱透水性。

表10 液(塑)限联合试验记录表(天然状态土) %

样品编号	第1次		第2次		平均值	
	液限	塑限	液限	塑限	液限	塑限
ZK4	76.6	54.7	77.1	76.6	77.1	54.7
ZK5	65.1	41.6	64.8	65.1	64.8	41.6
ZK22	74.1	51.8	73.3	74.1	73.3	51.8

表11 液(塑)限联合试验记录表(105℃) %

样品编号	第1次		第2次		平均值	
	液限	塑限	液限	塑限	液限	塑限
ZK4	79.3	56.2	79.5	56.4	79.4	56.3
ZK5	69.0	43.7	69.3	44.2	69.2	44.0
ZK22	77.5	54.3	78.0	54.8	77.8	54.6

表12 液(塑)限联合试验记录表(65℃) %

样品编号	第1次		第2次		平均值	
	液限	塑限	液限	塑限	液限	塑限
ZK4	78.0	55.0	78.3	55.6	78.2	55.3
ZK5	68.0	42.5	68.1	42.6	68.1	42.6
ZK22	76.3	53.0	76.0	52.5	76.2	52.8

表13 渗透试验记录表 cm/s

编号	渗透系数
ZK4	5.67E-05
ZK5	4.83E-05
ZK22	5.06E-05

2.4 易溶盐成分

易溶盐试验成果详见表14。

2.5 土的有机质测定

土的有机质测定分别采用重铬酸钾容量法和500℃高温灼烧法进行检测,试验数据如表15。

从试验结果分析,土体中虽然含有有机质,但是依据规范SL237-001-1999中的标准,有机质含量为5%~15%

表14 易溶盐试验记录表

土样编号	K^+	Na^+	Ca^{2+}	Mg^{2+}	Cl^-	SO_4^{2-}	CO_3^{2-}	HCO_3^-	PH
	mg/kg	mg/kg	mg/kg	mg/kg	mg/kg	mg/kg	mg/kg	mg/kg	
ZK4	0.002	0.008	0.021	0.008	0.019	0.007	0	0.047	6.7
ZK5	0.004	0.01	0.033	0.011	0.022	0.005	0	0.036	6.8
ZK22	0.002	0.007	0.029	0.007	0.021	0.010	0	0.041	6.9

时,不能定义为有机质土类。

表15 有机质试验记录 %

编号	有机质含量	
	重铬酸钾容量法	500℃高温灼烧法
ZK4	0.32	0.38
ZK5	0.29	0.36
ZK22	0.41	0.48

3 成果对比与分析

根据特殊土的室内试验成果,结合土体的颗粒成分相似的一般性土体的物理、力学、水理等指标进行了对比分析。

3.1 特殊土与一般性土试验指标对比

3.1.1 物理性质的分析

根据表16物理性质指标的比较可以看出,特殊土的含水率远远大于一般性土体,天然密度和相对密度指标却远远小于一般性土体。

表16 物理性质比较记录

土的物理性质	一般土体的性质指标	特殊土的性质指标
含水率/%	18~35	53~89
天然密度/(g/cm³)	1.6~2.2	1.29~1.37
相对密度/(t/cm³)	2.66~2.70	2.45~2.55

3.1.2 力学性质的分析

通过力学性质指标的比较可以看出,特殊土的压缩系数远远大于一般性土体,但凝聚力和摩擦角指标远远小于一般性土体。可见,特殊土体本身的压缩性质和抗剪性质是不符合常理的。

表17 力学性质比较记录

土的力学性质	一般土体的性质指标	特殊土的性质指标
压缩系数	大于 1	大于 2
凝聚力/kPa	1~5	20~25
摩擦角/°	1~5	19~24

3.1.3 水理性质的分析

从水理性质指标的比较可以看出,特殊土的液限和塑限均远远大于一般性土体,但是渗透系数指标与一般性土体的差别不大。

表18 水理性质比较记录

土的水理性质	一般土体的性质指标	特殊土的性质指标
液限/%	25~60	65~80
塑限/%	15~40	42~57
渗透系数/(cm/s)	1.0E-04~1.0E-07	5.0E-05

3.1.4 有机质的分析

由表19可以看出,特殊土的有机质含量较一般土体高,但亦在正常范围之内。

表19 有机质比较记录表

土的有机质	一般土体的性质指标	特殊土的性质指标
有机质含量/%	0.0~0.5	0.3~0.5

3.2 成果分析

通过室内试验结果的综合分析可以看出,特殊土的特性主要表现在含水率较高(大于50 %),液塑限指标较高(液限大于65 %,塑限大于41 %),以及土的高压缩性(压缩系数大于2.1)几个方面,有些甚至高于淤泥质土,但是土体的抗剪强度却较高(凝聚力大于20 kPa,摩擦角大于19°),这与一般的土体存在很大的差别。

综合分析以上数据,究其原因应该在于土体的特殊海绵体结构。从土体所处的位置可以看出,土体处于河流转弯处的左岸和右岸,距离河道较近,在泥沙沉积作用下大量的土粒沉积在原有河床上,与植物根茎长期相互作用影响,从而使亲水性强的有机物成分构成土体的框架,而土体中的原生残余矿物则充填于土体的孔隙通道内,造成土体的大部分组成成分是亲水性强的有机物成分,而有机物具有多孔隙的显著特性,故引起高压缩、高含水率以及高液(塑)限。另外,灼烧试验及有机质试验数据表明,此种有机物质成分尚未完全腐化为腐殖质或者泥炭,故而土体尚不能定义为有机质土,但也不具备淤泥质土或淤泥类土的特性。

4 结论与建议

特殊土从外观上无法判断出其高压缩性、高含水率的特性,但在室内试验中这些特性一一显现。作为一种识别性较低的力学状况差的特殊土,在地质工程的处理中显得尤为重要。如果条件允许,应对该特殊土进行更为深入的探究,通过对土体中的矿物成分及有机物成分和化学成分的全面分析检测,全面了解土体的相关性质,

(下转第 237 页)