文章编号:1007-2993(2023)05-0609-05

冻融作用下高填方黄土抗剪强度劣化特性分析

孙杰龙! 王弘起2 李盛斌! 李大卫2 邱明明!

(1. 延安大学建筑工程学院,陕西延安 716000; 2. 陕西建工第十三建设集团有限公司,陕西延安 716000)

【摘要】 以延安新区高填方黄土为研究对象,开展了冻融作用下高填方黄土抗剪强度试验研究,分析了冻融作用对高填 方黄土抗剪强度指标影响规律及其劣化特性。结果表明,冻融作用下高填方黄土黏聚力随冻融循环次数增加而逐渐减小,第 4 次冻融后黏聚力损伤增量达到最大,之后随着冻融继续进行,黏聚力损伤增量逐渐减小;干密度相同时,含水率越小黏聚力越大, 且在冻融作用下含水率越小,黏聚力劣化幅值和速率越大,冻融作用下内摩擦角没有明显规律性变化。给出了冻融作用下高填 方黄土黏聚力损伤劣化模型,并利用独立试验数据进行了验证,结果表明该模型能较好地描述冻融作用下高填方黄土黏聚力劣 化特征。

【关键词】 冻融; 高填方; 黄土; 抗剪强度; 劣化特性 【中图分类号】 TU 411.7 【文献标识码】 A

doi: 10.3969/j.issn.1007-2993.2023.05.015

Deterioration Characteristics of High-fill Loess Shear Strength under Freeze-thaw

Sun Jielong¹ Wang Hongqi² Li Shengbin¹ Li Dawei² Qiu Mingming¹

(1. School of Architecture and Civil Engineering, Yan'an University, Yan'an 716000, Shaanxi, China; 2. SCEGC No.13 Construction Engineering Group Company Ltd., Yan'an 716000, Shaanxi, China)

(Abstract **)** Taking the high-fill loess in Yan'an New Area as an example, the experimental study on the shear strength of high-fill loess under freeze-thaw action was carried out, and the influence of freeze-thaw action on shear strength index of high-fill loess and its deterioration characteristics were analyzed. The results show that the cohesive force of high-fill loess decreases gradually with the increase of freeze-thaw cycles under the action of freeze-thaw, after the fourth freeze-thaw cycle the cohesive force damage increases to the maximum, and then decreases gradually with the continuation of freeze-thaw. When the dry density is the same, the smaller the water content, the greater the cohesion, and the smaller the moisture content under freeze-thaw, the greater the amplitude and rate of cohesion deterioration. The internal friction angle has no obvious regular change under the action of freeze-thaw. The cohesive damage degradation model of high-fill loess under freeze-thaw action is given and verified by independent test data. The results show that the model can effectively describe the cohesive force degradation characteristics of high-fill loess under freeze-thaw.

[Key words] freeze-thaw; high fill; loess; shear strength; deterioration characteristics

0 引言

在黄土丘陵沟壑区采用平山、填沟等方法治理 水土流失时,会因土丘陵沟壑区特殊的工程环境和地 质条件形成高填方边坡。而黄土丘陵沟壑区是半湿 润半干旱区的过渡带,气温年较差和日较差大,夏季 高温多雨,冬季寒冷干燥。在这种季节性冻融作用下 高填方边坡黄土抗剪强度会发生劣化,导致高填方黄 土边坡失稳,对人民生命财产安全造成威胁。

冻融作用下黄土力学特性的研究成果较为丰

硕^[1-4]。倪万魁等^[5]采用镜扫描观测、单轴压缩试验 和三轴剪切试验手段,研究了冻融循环作用对黄土微 结构和强度的影响。肖东辉等^[6]对冻融循环作用 下黄土孔隙率变化规律进了研究。董晓宏等^[7]对长 期冻融循环下黄土强度劣化特性规律进行了研究。 周 泓等^[8]以陕西富平重塑黄土为研究对象,分析了 不同次数的冻融循环作用下土体黏聚力的变化规律。 张 泽等^[9]以重塑黄土为研究对象,分析了冻融循环 作用下黄土的孔隙特征。李国玉等^[10]分析了冻融循

基金项目:陕西省教育厅一般专项科学研究计划(20JK0985);陕西省自然科学基础研究计划(2019JQ-832);延安大学博士科研 启动项目(YDBK2018-25);陕西省大学生创新训练项目(S202210719080)

作者简介:孙杰龙,男,1989年生,汉族,陕西宜川人,博士,副教授,主要从事岩土与地下工程科研与教学工作。 E-mail: sunjielong@126.com

环作用对压实黄土的水分分布、变形以及干密度等 工程地质特性的影响。宋春霞等[11] 以兰州黄土为研 究对象,分析了土的强度参数和前期固结压力在冻融 循环作用下的变化规律。庞旭卿等[12]在分析不同初 始含水率、低温温度和冻融循环对黄土力学性质影 响的基础上,建立了冻融作用下黄土强度参数损伤模 型。Viklander^[13]基于冻融作用提出了残余孔隙比的 概念。雷胜友等[14] 基于 CT 扫描分析了原状黄土三 轴剪切、浸水湿陷试验过程中的微结构变化规律。 王朝阳等^[15] 采用三轴 CT 实时试验, 对原状黄土三轴 剪切过程中的应力--应变规律进行了分析。赵淑萍 等^[16] 基于 CT 单向压缩试验研究了冻结重塑黄土损 伤耗散势,得到了试样的屈服应变、损伤应变临界值 和破坏应变临界值。王铁行等四对考虑含水率影响 的非饱和原状黄土冻融强度进行了试验研究。王掌 权等[18] 对冻融作用下西安 Q3 原状黄土强度变化规 律进行了分析。折海成等[19] 对增湿-冻融劣化原状 黄土结构强度进行了研究,得到了黄土在增湿和冻融 情况下的压缩变形特征。赵鲁庆等[20] 对冻融黄土微 观结构变化规律及分形特性进行了研究。周春梅等[21] 分析了干湿和冻融循环对压实黄土路用性能的影响。

国内外学者在黄土冻融力学特性方面取得了丰硕的研究成果,但冻融作用下高填方黄土抗剪强度劣化特性的研究还不多见。在前人研究的基础上,本文以延安新区高填方黄土为研究对象,开展冻融作用下高填方黄土抗剪强度试验研究,分析冻融作用下高填方黄土抗剪强度劣化特性,为黄土沟壑区高填方黄土边坡稳定性评价提供依据。

1 试验方案

在延安新区 B4-06、B4-25 高填方场地取样,取 样后按照《土工试验方法标准》(GB/T 50123—2019) 制成含水率分别为 14%、12%、9% 和 7% 的试样,在 制样过程中控制试样干密度为 1.61 g/cm³,制备好的 试样如图 1 所示。



图1 制备好的试样 试样制备完成后,开展冻融循环试验,将试样放 入低温试验箱内冻结48h,然后在常温下融化48h,

温度变幅为-20~25 ℃;待试样解冻后,采用 DSJ-3 型应变控制式直剪仪(见图 2)开展剪切试验,剪切速 率为 2.4 mm/min,法向应力分别为 100 kPa、200 kPa、 300 kPa 和 400 kPa。



图 2 低温试验箱与直剪仪

2 试验结果分析

2.1 冻融循环对高填方黄土黏聚力影响

不同冻融循环次数下高填方黄土黏聚力变化如 图 3 所示。



由图 3 可知, 黏聚力随冻融循环次数增加而逐 渐减小, 主要是由于冻结过程中土颗粒周围的结合水 膜结晶引起的体积膨胀对土颗粒产生挤压作用, 导致 土颗粒间的联结遭到破坏, 进而引发黄土结构和强度 劣化, 黏聚力逐渐减小。干密度相同时, 含水率越小 黏聚力越大, 这是因为含水率增大会使黄土颗粒间的 结合水膜增厚, 导致黄土黏聚力减小; 第 4 次冻融后 黄土结构强度损伤增量达到最大, 之后随着冻融继续 进行, 黄土结构强度损伤增量逐渐减小。冻融作用下 含水率越小, 黏聚力劣化幅值和速率越大, 主要是因 为干密度相同时, 黄土的含水率越小时其结构强度越 高, 因而在冻融作用下黏聚力的劣化幅值就越大。

2.2 冻融循环对高填方黄土内摩擦角影响

不同冻融循环次数下高填方黄土内摩擦角变化 如图 4 所示。由图 4 可知,高填方黄土内摩擦角随 冻融次数呈波浪形变化趋势,波动范围基本处于 6° 以内,无明显的规律性,主要是因为内摩擦角反映的 是土体颗粒间的联结方式,而冻融作用对其影响相对 较小。



图 4 内摩擦角与冻融次数关系曲线

3 冻融作用下高填方黄土黏聚力损伤劣化模型

由前述试验结果可知, 冻融后高填方黄土黏聚 力衰减规律比较明显, 为了探求高填方黄土在冻融作 用下的损伤劣化规律, 定义冻融损伤系数k。为:

$$k_{\rm c} = \frac{c_0 - c_n}{c_0} \tag{1}$$

式中: c₀为未冻融时黏聚力, kPa; c_n为 n 次冻融后黏 聚力, kPa。

高填方黄土黏聚力损伤系数与冻融次数的变化 规律如图 5 所示。



图 5 黏聚力损伤系数与冻融次数关系曲线

由图 5 可知,高填方黄土冻融损伤系数随冻融 循环次数增加而增大,但在第 4 次冻融后增大幅值 减小,冻融损伤系数随冻融循环次数呈三次多项式变 化规律;且随含水率增大,高填方黄土冻融损伤系数 增大,这是由于在干密度相同的情况下,在冻结作用 下含水率越大,产生的冻胀作用就越强,对土体结构 的破坏作用就越大,冻融损伤随之增强。

由图 3 可知, 黏聚力和冻融次数符合三次多 项式衰减关系, 可用式(2)所示的三次多项式拟合 分析。

$$c = an^3 + bn^2 + dn + f \tag{2}$$

式中:c为黏聚力, kPa;n为冻融次数;a、b、d、f为拟 合参数, 如表 1 所示。

表1 拟合参数1

含水率/%	а	b	d	f	R^2
14	0.5025	-4.5237	2.0777	66.602	0.9884
12	0.5558	-5.0918	3.2835	69.862	0.9860
9	1.1013	-9.3090	7.0197	123.17	0.9839
7	1.3814	-12.655	11.807	153.40	0.9819

考虑含水率的影响,以表1中的a、b、d、f为已 知参数进行拟合分析,如图6所示。





图 6 含水率与拟合参数关系曲线

由图 6 可知,参数 a、b、d、f 与含水率的关系可 用式(3)—式(6)表示, 拟合结果见表 2。

a_1	a_2	R^2		
-1.3684	-2.2462	0.9705		
b_1	b_2	R^2		
12.298	20.247	0.9787		
d_1	d_2	R^2		
66.606	-24.899	0.9994		
f_1	f_2	R^2		
-135.24	-206.23	0.9673		
$a = a_1 \ln w - a_2$	(3)			
$b = b_1 \ln w + b_2$	(4)			
$d = d_1 e^{d_2 w}$	(5)			
$f = f_1 \ln w + f_2$	(6)			
将式(3)—式(6)代入式(2)可得高填方黄土黏				
聚力与含水率、冻融循环次数的关系表达式,如式(7)				

表 2 拟合参数 2

所示。

$$c = (-1.3684 \ln w - 2.2462)n^{3} + (12.298 \ln w + 20.247)n^{2} + (66.606e^{-24.899w})n + (-135.24 \ln w - 206.23)$$

(7)

利用独立试验数据(含水率15%)对计算模型进 行验证(见图 7)。由图 7 可知,由计算模型得到的数 值与试验得到的数值误差较小,说明计算模型式(7) 能较好地描述冻融作用下高填方黄土黏聚力劣化特性。

4 结论

(1)冻融作用下高填方黄土黏聚力随冻融循环次 数增加而逐渐减小;冻融作用下高填方黄土含水率越



小,黏聚力劣化幅值和速率越大,内摩擦角没有明显 规律性变化。

(2) 干密度相同时, 高填方黄土含水率越小黏聚 力越大;第4次冻融后高填方黄土黏聚力损伤增量 达到最大,之后随着冻融继续进行,高填方黄土黏聚 力损伤增量逐渐减小。

(3)基于试验数据,分析了高填方黄土劣化特征, 给出了高填方黄土黏聚力劣化模型表达式,并利用独 立试验数据进行了验证,结果表明该模型能较好地描 述冻融作用下高填方黄土黏聚力劣化特征。

参考文献

- [1] 谢定义. 试论我国黄土力学研究中的若干新趋向[J]. 岩土工程学报,2001,23(1):3-13.
- [2] 郑 方, 邵生俊, 王松鹤. 复杂应力条件下冻融作用对 黄土强度的影响[J]. 岩土工程学报, 2021, 43(S1): 224-228.
- [3] 许 健, 张明辉, 李彦锋, 等. Na₂SO₄盐渍原状黄土冻融 过程劣化特性试验研究[J]. 岩土工程学报, 2020, 42(9): 1642-1650.
- [4] 李宝平,平高权,张 玉,等.平面应变条件下冻融循环 对黄土力学性质的影响[J]. 土木与环境工程学报(中 英文), 2021, 43(2): 41-48.
- [5] 倪万魁,师华强.冻融循环作用对黄土微结构和强度的 影响[J]. 冰川冻土, 2014, 36(4): 922-927.
- 「6] 肖东辉,冯文杰,张 泽.冻融循环作用下黄土孔隙率 变化规律[J],冰川冻土,2014,36(4):907-912.
- [7] 董晓宏,张爱军,连江波,等.长期冻融循环引起黄土强 度劣化的试验研究[J]. 工程地质学报, 2010, 18(6): 887-893
- [8] 周 泓,张豫川,张 泽,等.冻融作用下冻结黄土黏聚 力长期强度变化规律[J]. 岩土力学, 2014, 35(8): 2241-2246,2254.
- [9] 张 泽,周 乱,秦 琦,等.冻融循环作用下黄土的孔 隙特征试验[J]. 吉林大学学报(地球科学版), 2017,

47(3): 839-847.

- [10] 李国玉,马 巍,李 宁,等.冻融对压实黄土工程地质 特性影响的试验研究[J].水利与建筑工程学报,2010, 8(4):5-7,20.
- [11] 宋春霞,齐吉琳,刘奉银.冻融作用对兰州黄土力学性 质的影响[J].岩土力学,2008,29(4):1077-1086.
- [12] 庞旭卿,胡再强,刘 寅. 冻融循环作用对黄土力学性 质损伤的试验研究[J]. 铁道科学与工程学报, 2016, 13(4): 669-674.
- [13] VIKLANDER P. Permeability and volume changes in till due to cyclic freeze-thaw[J]. Canadian Geotechnical Journal, 1998, 35(3): 471-477.
- [14] 雷胜友, 唐文栋. 黄土在受力和湿陷过程中微结构变化的 CT扫描分析 [J]. 岩石力学与工程学报, 2014, 23(24): 4166-4169.
- [15] 王朝阳,许 强,倪万魁.原状黄土CT试验中应力-应 变关系的研究[J]. 岩土力学, 2010, 31(2): 387-396.
- [16] 赵淑萍,马 巍,郑剑锋,等.基于CT单向压缩试验的

冻结重塑兰州黄土损伤耗散势研究[J]. 岩土工程学报, 2012, 34(11): 2019-2025.

- [17] 王铁行,罗少锋,刘小军.考虑含水率影响的非饱和原 状黄土冻融强度试验研究[J].岩土力学,2010,31(8): 2378-2382.
- [18] 王掌权,许健,郑翔,等.反复冻融条件下黄土边坡稳定性分析[J].中国地质灾害与防治学报,2017, 28(2):15-21.
- [19] 折海成, 胡再强, 薛 婷, 等. 增湿-冻融劣化原状黄土
 结构强度试验研究[J]. 科学技术与工程, 2020, 20(4):
 1558-1566.
- [20] 赵鲁庆,杨更社,吴 迪,等.冻融黄土微观结构变化规
 律及分形特性研究[J].地下空间与工程学报,2019, 15(6):1680-1690.
- [21] 周春梅,王琴华,张静波,等.干湿和冻融循环对压实黄 土路用性能影响的试验研究[J].防灾减灾工程学报, 2019,39(3):533-540.

收稿日期: 2022-07-13