环保型融雪剂对道路材料性能的影响研究

庞登东 乌云毕力格 周鹏飞

(内蒙古交通集团蒙通养护有限责任公司乌兰察布分公司,内蒙古 乌兰察布 012000)

摘要:采用废弃秸秆作为原料,制备一种浓度25%的融雪效果最佳的新型环保型融雪剂(CMA),通过冻融循环试验、沥青混合料空隙率测试、冻融劈裂试验、小梁弯曲试验,研究其对道路材料性能的影响,并在内蒙古高速路进行融雪剂融雪化冰测试,结果表明:相对于传统融雪剂,环保型融雪剂在融雪过程中不仅对路面材料的影响更小,而且可以减轻冻融损伤作用。

关键词:沥青混合料;环保型融雪剂;冻融循环;空隙率;冻融劈裂;小梁弯曲

中图分类号:U418.41 文献标识码:B

DOI:10.20198/j.cnki.scsn.2024.10.013

1.2 环保型融雪剂的制备

文章编号:1007-6344(2024)10-0235-04

1.2.1 制备方法

将10kg的麦秸秆、稻秸秆在焚烧装置中充分燃尽,室温冷却30min后加入至8摩尔的氢氧化钾溶液中,并添加一定量的缓蚀剂充分搅拌。接着将该溶液继续进行抽滤、烘干与研磨,即可制备得到环保型高效融雪剂。

1.2.2 确定环保型融雪剂最佳浓度

- (1)制冰:将50ml水注入不锈钢容器中,放入-20℃的 冷冻箱中冷冻12h,同时制备5个形状大小相同的冰块 备用。
- (2)将环保型融雪剂配制浓度为5%、10%、15%、20%、25%的水溶液,待其充分搅拌均匀后,分别取各浓度融雪剂试样6ml,倒入制备好的冰块容器中静置30min,计量融化液体的质量,融冰效果见表1所示。

表1 不同浓度融雪剂的融冰效果

浓度/%	5	10	15	20	25	25.5
融冰效果/mL	无	不明显	6	11	11.7	结晶

由表1可知,当融雪剂浓度<10%时,融雪效果并不明显。随着融雪剂浓度增加,融雪效果逐渐变好。当融雪剂的浓度达到25.5%时,出现结晶现象,影响融雪效果。故环保型融雪剂最佳浓度为25%。

1.3 沥青混合料试验方案

1.3.1 冻融循环试验

- (1)冻融循环试验的介质采用融雪剂水溶液,将不同融雪剂分别与水配制成浓度为3%、6%、9%的溶液,以此作为冻融介质。
- (2)将步骤(1)中的不同冻融介质倒入盛有沥青混合料试件的容器中,并真空保水15min,恢复常压后静置30min
 - (3)将步骤(2)得到的试件装入密封袋中,并在

0 引言

我国道路除雪方式包括人工除雪和融雪剂融雪[1]。 撒布融雪剂除雪具有其他除雪方式不可比拟的优点四,自 20世纪70年代开始,我国北方地区大量使用融雪剂融化 冰雪。融雪剂主要分为氯盐型、非氯盐型及混合型[3-4]。 按化学组成可以分为无机、有机和混合型。使用传统氯 盐成分的融雪剂会造成环境污染及对路面和桥梁的腐 蚀[5-7]。融雪剂其化学组成不仅会损害植被,当含有融雪 剂的积水渗入地下或流入河道,还会影响附近水源水 质图。针对上述情况,科研工作者展开了大量新型融雪剂 的研究[9-11]。Terence.Eped发明了冰点较低的LMWBL融 雪剂[12],冰点仅为-37℃,是一种适用于高寒地区的无氯融 雪剂。刘倩、张秋民,许英梅等[13-16]通过气化、干馏对麦秸 杆、木屑等材料进行处理得到醋酸废液,并与白云石粉混 合,制备出低成本的醋酸钙镁盐类环保型融雪剂(以下简 称CMA)。研究发现、CMA不仅可以高效去除道路冰雪、 还具有成本低且无氯害的特点。寂艳秋[17]则以糠醛废水 为原料生产CMA,大大降低了生产成本与周期。本文就 CMA的融雪效果及其对道路材料性能的影响进行研究。

1 原材料及试验方案

1.1 原材料

- (1)环保型融雪剂:无水氯化钾(分析纯),无水醋酸钾(分析纯),无水碳酸钾(分析纯),碳酸钾(分析纯),二次蒸馏水,草木灰。
- (2)沥青:选用90号基质沥青与40、60、80目的胶粉颗粒,通过湿法制备胶粉改性沥青。其中三种目数的胶粉比例为3:3:1,总掺量为基质沥青质量的20%。
- (3)集料:选用玄武岩集料,矿粉为石灰岩。沥青混合料级配为AC-16。

作者简介: 庞登东(1971-), 男, 汉族, 内蒙古乌兰察布, 本科, 副高级公路工程师, 主要从事道路工程养护管理工作。

- -18±2°C的恒温冰柜中放置16h。
- (4)取出密封袋中的试件并将其置于60±0.5℃恒温水箱中保温24h。

步骤(2)~(4)为一个冻融循环。本试验中冻融次数 采用:1次、4次和8次。

1.3.2 沥青混合料空隙率测试

沥青混合料空隙率测试参照《公路工程沥青路面施工技术规范》(T0729—2000),采用表干法测定每个试件的空隙率。

1.3.3 冻融劈裂试验

采用马歇尔击实法成型圆柱体试件,尺寸为Φ101.6mm×63.5mm,按照上述试验方法进行冻融循环试验,在25°C以50mm/min的加载速率进行加载,进行冻融劈裂试验,直至试件破坏。

1.3.4 小梁弯曲试验

小梁弯曲试验试件采用轮辗法成型的沥青混合料, 切割成标准小梁试件,尺寸为250mm×30mm×35mm,先进 行冻融循环试验,再进行小梁弯曲试验,试验温度为 -10℃,加载速率为50mm/min。

2 沥青混合料试验结果分析

2.1 空隙率分析

图1为沥青混合料空隙率变化曲线。由图1可知,随 冻融循环劣化加剧,沥青混合料空隙率均随着冻融循环 次数的增加而增大。在不同冻融介质在相同冻融次数 下,环保型融雪剂冻融介质中的混合料空隙率最小。这 表明,冻融循环会增大混合料的空隙率,这与冻融介质无 关;在环保型融雪剂冻融介质中,沥青混合料受到的冻融 损伤最小。

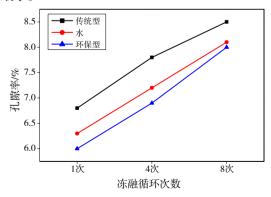


图1 空隙率随冻融循环次数的变化规律

2.2 冻融劈裂试验结果分析

图 2 为沥青混合料劈裂抗拉强度变化曲线。由图 2 可知,随着冻融循环劣化加剧,沥青混合料的劈裂强度逐渐变差。这是由于沥青混合料在溶液冻胀作用的影响下,混合料内部孔隙逐渐变大,原始内部空间结构被破坏,

大量溶液浸到孔隙中,致使在经历冻胀消融的过程后沥 青混合料的劈裂抗拉强度降低。

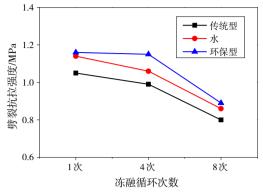


图2 劈裂抗拉强度随冻融循环次数变化规律

相同冻融循环次数下,环保型融雪剂溶液中的沥青混合料抗拉强度最大,表明环保型融雪剂溶液对沥青混合料结构的影响最小。原因有两方面:(1)随着温度的降低,溶液溶解度逐渐下降,溶质发生结晶,当结晶作用发生在混合料内部孔隙时,产生的结晶压力会对混合料内部造成损伤,产生裂纹,同时融雪剂的加入会对沥青混合料产生化学侵蚀作用,使沥青与集料之间的粘附性下降;(2)含有融雪剂的水溶液冰点较低,在冻融循环过程中,溶液冻结时间缩短,从而降低了冻胀力对混合料的破坏。此外,环保型融雪剂相对于氯化钠具有较低的结晶能力,所产生的结晶压力较小,对沥青混合料的破坏作用较小。并且,与氯化钠相比,其化学腐蚀性仅为氯化钠的5%[18]。

2.3 沥青混合料小梁弯曲试验结果分析

沥青混合料小梁弯曲试验结果如图 3 所示,分析图 3(a)、(b)可知:随着冻融循环劣化加剧,沥青混合料抗弯拉强度与最大弯拉应变变差,并且指标劣化的增幅也随着冻融循环的加剧而上升。说明沥青混合料的弯曲变形能力随冻融循环作用加剧而变差,且随着冻融循环作用的不断加深,沥青混合料的性能会加速下降。分析图 3(c)发现,冻融循环劣化加剧,沥青混合料的弯曲劲度模量不断增大,表明沥青混合料随冻融循环而不断变硬,其应力松弛能力下降,低温抗开裂性能降低。

根据损伤力学与断裂力学定义,材料损伤分为3个阶段:微裂纹萌生、裂缝发展与破坏。当沥青混合料成型后,其内部储存的弹性应变能可以抵抗外部荷载对混合料的破坏,而沥青混合料开裂是能量耗散的过程,所耗散的能量与外部荷载提供的能量符合能量守恒定律,所以耗散能越大,其抵抗外力引起破坏的能力越强[19,20]。本节通过应变能密度的临界值研究小梁破坏的全过程。应变能密度 W,的计算方法见公式(1)[21]。

$$w_f = \frac{d_w}{d} = \frac{1}{4} a \cdot \varepsilon_B^4 + \frac{1}{3} b \cdot \varepsilon_B^3 + \frac{1}{2} c \cdot \varepsilon_B^2 + d \cdot \varepsilon_B \quad (1)$$

式中:

d_w——应变能微分;

d,——体积微分;

。——最大弯拉应变;

 $a \ b \ c \ d$ — 通过对 $\sigma - \varepsilon$ 曲线回归拟合得到的材料 参数。

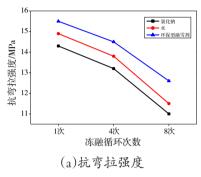
表2为不同冻融循环次数下的弯曲应变能密度。

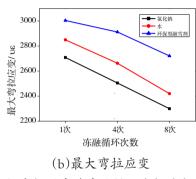
分析表2发现:随着冻融劣化加剧,不同冻融介质中的沥青混合料弯曲应变能密度均减小。说明冻融循环作用破坏了沥青混合料的内部结构,沥青混合料内能中一

部分被释放,致使其抗低温开裂能力下降。在相同冻融循环次数下,环保型融雪剂介质中的沥青混合料弯曲应变能密度最大,这表明环保型融雪剂有效降低了沥青混合料的冻融劣化影响。

表2 弯曲应变能密度

冻融循环次数/次	弯曲应变能密度/(kJ/m³)				
	水	传统氯盐融雪剂	环保型融雪剂		
1	19.388	18.624	19.418		
4	15.289	13.537	15.419		
8	11.548	10.249	12.603		





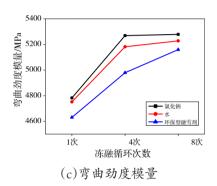


图3 抗弯拉强度随冻融循环次数的变化规律

3 环保型融雪剂在北方寒冷地区的应用

选取内蒙古牙克石至兴安盟高速路进行融雪剂融雪 化冰测试。当地雨雪时气温-12℃,路面结冰5mm厚,积 雪厚度6cm。在公路一侧一半撒布融雪剂,另一半不做任 何处理,经过10~30min后,路面融雪情况如图4所示。





(a)未撒布融雪剂

(b)撒布融雪剂

图 4 高速公路路面融雪剂融雪效果图

经实地勘测发现,使用环保融雪剂的高速路段融雪效果显著,未出现结冰现象,未发生盐冻融损害,路面平整,路用性能优异;而未撒布环保型融雪剂的路段在自然条件下融雪缓慢,严重影响车辆通行。

4 结束语

以废弃秸秆为原料,通过特定工艺生产得到一种新型环保型高效融雪剂,本文就其对路面材料的性能影响开展研究,相关结论如下:

- (1)制备环保型融雪剂,确定其最佳浓度为25%;
- (2)通过空隙率分析、冻融劈裂试验结果分析、沥青

混合料小梁弯曲试验结果分析发现,相比传统氯盐融雪剂,环保型融雪剂使沥青混合料试件经相同冻融循环作用后,性能劣化减弱,有效缓解冻融循环作用对沥青混合料的不利影响;

(3)实际应用表明,环保型融雪剂具有较好的融雪效果。

参考文献

[1]陈明莉.高速公路不封路除雪方法的探讨[J].科技情报开发与经济,2007(17):280-282.

[2]谭忆秋,徐慧宁,张弛,等.除雪的老方法和新技术 [J].中国公路,2018(3):59-63.

[3]殷宁,顾龚平.融雪剂种类及其对环境中动植物的影响[J].农业科技与信息,2008(24):51-52.

[4]Luo S, Yang X. Performance evaluation of high–elastic asphalt mixture containing deicing agent Mafilon[J]. Construction & Building Materials, 2015, 94:494–501.

[5] Yang J, Liu L X, Xiao P F. Study on Influence of Snowmelt Agent to Performances of Asphalt[J]. Advanced Materials Research, 2014, 960–961:78–81.

[6]Szolgay J,Gaál L,Bacigál T,et al. A regional look at the selection of a process—oriented model for flood peak/volume relationships[J]. Proceedings of the International Association of Hydrological Sciences, 2016, 373:61–67.

(下转第240页)

地下水对支护结构影响及应对措施见表5所示。

区域编号	地下水状况	支护结构防水设计	排水系统设计	注浆加固措施	围岩强度提升
A001	轻微渗水	防水混凝土(抗渗等级P8)	排水沟宽度:30cm,深度:20cm	无	无
A002	中等渗水,局部有涌 水现象	防水涂料(防水等级:一级)	排水管直径:150mm,间距:5m	采用水泥浆注浆,注浆压力: 2MPa	围岩强度提升 20%
A003	严重渗水,连续涌水	多层防水层(防水卷材+防水 涂料)	排水沟+排水管联合排水系统	化学浆液注浆,注浆量: 30L/m ³	围岩强度提升 35%
A004	轻微渗水,但含有腐 蚀性物质	耐腐蚀防水混凝土(抗渗等级 P10)	排水沟宽度:25cm,深度:15cm,耐腐蚀处理	无	无
A005	中等渗水,含泥沙	高分子防水涂料(防水等级:二	排水管直径:200mm,间距:4m,配	采用超细水泥浆注浆,注浆	围岩强度提升

表 5 川藏铁路雅林段地下水对支护结构影响及应对措施

在地下水影响大的区域,对围岩进行注浆加固,以提 高其强度和稳定性。注浆材料考虑围岩特性与地下水环 境,可用预裂爆破、锚杆加固等辅助技术,优化注浆效果; 锚杆加固连接围岩地表结构,增强稳定性。

结束语

超深埋隧道围岩应力分布非均匀,受地质构造、岩性 变化及地应力场的影响较大。隧道设计和施工需详细勘 察地质环境,提出施工举措,优化支护结构,增强围岩的稳 定性与耐久性,保障隧道施工与长期运营的安全。目前, 相关研究已取得一定成果,但超深埋隧道岩石力学与支 护结构优化仍需深入研究剖析围岩与支护结构互动机 制,确保隧道长期安全与经济效益。

参考文献

[1]邵珠山,李希,赵南南,等,高地应力软岩隧道初期支 护优化研究[]]. 中国安全生产科学技术,2021(5):101-107.

[2]夏才初,徐晨,杜时贵.考虑应力路径的深埋隧道黏 弹-塑性围岩与支护相互作用[]].岩石力学与工程学报, 2021,40(9):14.

[3]惠强,张军,姜海波,深埋高地应力水工隧洞节理岩 体开挖塑性区特征及分布规律研究[[].现代隧道技术, 2021,58(4):86-94.

(责任编辑:曾玉兰)

(上接第237页)

[7]王艳春,白雪薇,李芳. 氯盐融雪剂对城市道路绿化 带土壤性状的影响[]]. 环境科学与技术, 2011, 34(11): 59-63.

[8]沈磊,道路融雪剂对环境的影响及对策[]].中国科 技信息,2009(11):28-29.

[9]郑存华,朱小康.环保型融雪剂对沥青混合料的侵 蚀研究[]].运输经理世界,2021(21):148-150.

[10]张育斌,吕秀明.新型环保融雪剂对沥青混合料性 能的影响研究[]]. 内蒙古公路与运输,2023(2):22-27.

[11]张宝鑫.冻融循环作用下温拌胶粉改性沥青混合 料高低温性能试验研究[D]. 呼和浩特:内蒙古工业大学, 2019.

[12]刘楠.公路用融雪剂应用研究现状与发展趋势[]]. 北方交通,2012(1):6-8.

[13]刘倩,许英梅,王维,等.CMA环保型融雪剂对植物 生长生理特性的影响[J].化学世界,2012,53(9):521-525.

[14]许英梅,刘倩,仉春华,等.CMA类环保型融雪剂的 应用研究进展[]].化学世界,2010,51(7):435-437+442.

[15]许英梅,张秋民,姜慧明,等.由木醋液制醋酸钙镁

盐类环保型融雪剂研究[]].大连理工大学学报,2007(4): 494-496.

[16]许英梅,张秋民,张伟,等,南方一种低成本环保型 融雪剂的制备与性能研究[]]. 辽宁化工, 2007(1): 10-11+15.

[17] 寇艳秋. 双效蒸发法治理糠醛废水的工艺及醋酸 钙镁回收研究[D]. 长春:东北师范大学,2006.

[18]程川海,路新瀛.新型融雪剂对钢筋的腐蚀性研究 []]. 建筑技术,2005(9):700-702.

[19]Sonawane H, Joshi S S. Modeling of chip geometry in ball-end milling of superalloy using strains in deformed chip(SDC)approach[J]. International Journal of Machine Tools & Manufacture, 2018.

[20]常睿,郝培文.盐冻融循环对沥青混合料低温性能 的影响[J].建筑材料学报,2017,20(3):481-488.

[21] 葛折圣,黄晓明,许国光.用应变能密度方法评价 沥青混合料的低温抗裂性能[]].东南大学学报(自然科学 版),2002,32(4):653-655.

(责任编辑:曾玉兰)