文章编号:2095-1922(2022)05-0904-08

doi:10.11717/j.issn:2095-1922.2022.05.17

干湿循环作用下风积沙混凝土中 氯离子扩散研究

董 伟1,王 栋1,刘 鑫2,3,申向东2,薛 刚1

(1. 内蒙古科技大学土木工程学院,内蒙古包头014010;2. 内蒙古农业大学水利与土木建筑工程学院, 内蒙古呼和浩特010018;3. 鄂尔多斯应用技术学院土木工程系,

内蒙古 鄂尔多斯 017000)

摘 要目的探究不同风积沙替代率的混凝土在干湿循环作用下对其内部氯离子扩 散的影响,研究氯离子在干湿循环中的传输特性。方法 通过制备 0%、25%、50%、 75%、100%风积沙替代河砂的混凝土,采用磨粉滴定的方法测定不同干湿循环周期 下混凝土中不同深度处的总氯离子和自由氯离子浓度,并就 4 种结合机制探讨氯离 子结合规律。结果 自由氯离子浓度随风积沙替代率的增大先减小后增大,并且干湿 循环作用对混凝土表层氯离子浓度影响较大。风积沙混凝土氯离子结合规律均符合 线性结合类型,随着风积沙替代率的增大,混凝土氯离子结合能力先增大后减小。风 积沙替代率为 25% 时混凝土自由氯离子浓度最低,结合能力最好,其结合能力为基 准混凝土的 1.20 倍,而替代率 100% 的风积沙混凝土反而不利于混凝土抵抗氯离子 侵蚀。结论风积沙替代率小于 50% 时,风积沙混凝土的氯离子结合能力和抗氯离子 侵蚀能力较好,对钢筋的保护能力比普通混凝土更强。

关键词 干湿循环;自由氯离子;风积沙替代率;风积沙混凝土

中图分类号 TU528 文献标志码 A

Chloride Ion Transport in Aeolian Sand Concrete under Dry-Wet Cycles

DONG Wei¹, WANG Dong¹, LIU Xin^{2,3}, SHEN Xiangdong², XUE Gang¹

(1. College of Civil Engineering, Inner Mongolia University of Science & Technology, Baotou, China, 014010;2. Water Conservancy and Civil Engineering College, Inner Mongolia Agricultural University, Hohhot, China 010018;3. Department of Civil Engineering, Ordos Institute of Technology, Ordos, China, 017000)

Abstract: The influence of concrete with different amount of aeolian sand on the internal chloride

收稿日期:2021-08-16

基金项目:国家自然科学基金项目(51769025);内蒙古自治区自然科学基金项目(2020BS05008, 2021LHMS05019);内蒙古科技大学创新基金项目(2019QDL-B48)

作者简介:董伟(1987—),男,副教授,博士,主要从事绿色建筑材料方面研究。

ion diffusion under dry wet cycle was studied, and the transmission characteristics of chloride ion in dry wet cycle were studied. Concrete samples with 0%, 25%, 50%, 75% and 100% aeolian sand instead of river sand were prepared. And the concentrations of total chloride ion and free chloride ion at different depths in concrete under different dry and wet cycles were measured by grinding titration, and the binding law of chloride ion was discussed combined with four binding mechanisms. The results show that the free chloride ion concentration first decreases and then increases with the increase of the content of aeolian sand. The dry wet cycle has a great influence on the chloride ion concentration on the concrete surface. The chloride ion binding law of aeolian sand concrete conforms to the linear binding type. With the increase of the content of aeolian sand, the chloride ion binding capacity of concrete first increases and then decreases. When the content of aeolian sand is 25%, the free chloride ion content of concrete is the lowest and the binding capacity is the best, and its binding capacity is 1. 20 times that of the reference concrete. However, 100% aeolian sand concrete is not conducive to the resistance of concrete to chloride ion erosion. When the replacement rate of aeolian sand is less than 50%, the chloride ion binding ability and chloride ion corrosion resistance of concrete are better, and the protection ability to reinforcement is stronger than that of ordinary concrete.

Key words: dry-wet cycle; free chloride ion; aeolian sand content; aeolian sand concrete

混凝土作为一种二次加工产品,其价格 直接受原材料价格波动的影响。近年来随着 砂子价格持续长高,混凝土的价格逐年攀升。 我国风积沙资源储备之大,范围之广,为其现 实工程中广泛使用提供了可能^[1-2]。如果能 加快风积沙在实际工程中的推广应用,不仅 可以实现固废利用、缓解沙害,同时也可以降 低工程造价^[3-5]。

氯离子侵蚀造成钢筋混凝土结构发生破 坏与失效的问题已经引起广泛关注^[6-7]。特 别是干湿交替区的混凝土结构,干湿循环作 用使得氯离子侵入混凝土内部变得更加容 易,从而使混凝土结构的耐久性面临更加严 峻的考验^[8-9]。董瑞鑫等^[10]研究表明,干湿 循环作用产生的硫酸盐、碳酸盐等盐蚀结晶 产物会填充混凝土内部的无害孔、少害孔,使 混凝土内部有害孔和多害孔增多,加速贯通 裂纹发展。薜慧君等^[11]研究了风沙吹蚀与 干湿循环耦合作用下风积沙混凝土的氯盐侵 蚀过程,氯盐侵蚀所产生的腐蚀结晶物,可以 填充 1 ~ 4 nm 的胶凝孔。氯离子消耗 Ca(OH),等成分,造成孔径不断扩大,并最 终形成贯穿微裂纹,加速混凝土破坏。H.Ye 等^[12]研究了干湿循环和碳化耦合作用下氯 离子的传输行为,碳化引起混凝土中自由氯 离子和结合氯离子重新分布,氯离子更容易 从碳化区域进入非碳化区域。

目前,在风积沙混凝土耐久性方面的深 入研究相对较少。基于此,笔者针对河砂取 代率为0%、25%、50%、75%、100%的风积 沙混凝土进行干湿循环试验,研究不同风积 沙替代率在不同干湿循环周期下风积沙混凝 土氯离子传输的影响,分析不同风积沙替代 率混凝土自由氯离子浓度、氯离子结合能力 和氯离子扩散系数的变化规律。

1 试 验

1.1 试验原材料

水泥采用内蒙古包头冀东水泥有限公司 出产的42.5级普通硅酸盐水泥,体积安定性 良好。粉煤灰采用包头河西电厂生产的 I级 粉煤灰。外加剂选用减水率23%、含固量 7%的复合高效减水引气剂。骨料各项性能 指标如表1所示。

第38卷

表1 砂与石子物理性能指标

Table 1 Physical properties of aggregate

种类	表观密度/(kg·m ⁻³)	堆积密度/(kg·m ⁻³)	粒径/mm	含泥量/%	含水率/%
河砂	2 610	1 550	<4.75	0.9	2.0
风积沙	2 660	1 570	0.075 ~0.25	0.3	0.2
石子	2 580	1 610	5~25	2.5	0.2

1.2 试验设计

风积沙混凝土制备时内掺 10% 的粉煤 灰代替水泥,以 C30 普通混凝土的配合比为 基准组,确保坍落度≥150 mm,外加剂为胶 凝材料的1%,水胶比为0.55,砂率0.42。风 积沙替代率取0%、25%、50%、75%、100%, 配合比如表2所示。

表2 混凝土配合比

Table 2Mix proportion

组别				掺量/(kg·m ⁻³))		
	水泥	粉煤灰	砂子	风积沙	石子	水	外加剂
A0	297	33	800	0	1 090	180	3.3
A25	297	33	600	200	1 090	180	3.3
A50	297	33	400	400	1 090	180	3.3
A75	297	33	200	600	1 090	180	3.3
A100	297	33	0	800	1 090	180	3.3

4 d 为一个干湿循环周期,干燥 1 d,浸 泡 3 d,总计 100 d,选用 100 mm×100 mm× 100 mm的立方体试块进行氯离子浓度测定。 标准养护 26 d 时将试件取出,擦除表面水 分后以(80±5)℃烘干 2 d。然后将试件放入 温度为 15~20℃、3.5%的 NaCl 溶液中浸泡 3 d,取出试件擦干表面水分静置 1 h,为一个 干湿循环周期。干湿循环 0、5、10、15、20、25 次时对试块进行分层取粉,根据《水运工程混 凝土试验检测技术规范》(JTS/T 236—2019) 用化学滴定法测量混凝土粉末中自由氯离子 浓度和总氯离子浓度,并记录相关数据。

2 结果与分析

2.1 风积沙替代率及干湿周期对自由氯离 子的影响

图 1 为不同风积沙替代率和不同干湿循 环周期下风积沙混凝土内部自由氯离子浓度 的变化趋势。





Fig. 1 Free chloride ion content in aeolian sand concrete

由图1可知,相同干湿循环周期作用下, 各组风积沙混凝土中自由氯离子浓度均随着 氯离子侵蚀深度增加而逐渐降低,干湿循环 100 d内,距离混凝土表层 15 mm 之前氯离 子变化较大,而干湿循环周期对 25 mm 处的 氯离子几乎没有影响。混凝土试件在周边环 境干燥时,部分已经进入混凝土内部的氯离 子跟随水分向混凝土表层迁移。但是在迁移 过程中,由于混凝土孔壁具有黏滞阻力以及 混凝土孔隙结构自有的"墨水瓶 - 束管"形 态,氯离子会在混凝土表层出现大量的累积, 并对混凝土表层造成破坏[7],因而导致干湿 循环对混凝土表层自由氯离子的影响较大. 氯离子在干湿环境下的传输过程如图 2 所 示。风积沙混凝土浅层表面处随着风积沙替 代率的增大自由氯离子浓度先减小后增大, 风积沙替代率为25%时自由氯离子浓度最 低。相同深度范围内,随着适量风积沙的掺 入,混凝土中自由氯离子浓度有所降低,说明 适量风积沙替代河砂可以改善混凝土内部孔 隙结构,降低风积沙混凝土孔隙率,增加基体 密实度,延缓氯离子的侵入。但是随着风积 沙替代率的进一步增大.图1中同一深度处 氯离子浓度也继续增大,这是由于过量风积 沙的掺入,导致胶凝材料不足以很好地包裹 骨料,混凝土相对水胶比以及内部孔隙率均 增大,基体有害孔隙含量增大,导致水分和氯 离子易于进入混凝土内部。





2.2 风积沙混凝土氯离子结合能力

结合氯离子和自由氯离子之间的关系, 可以通过氯离子的等温吸附曲线较好地反映 出来。主要有4种结合机制:线性结合、非线 性 Freundlich 结合(幂函数结合)、非线性 Temkin 结合、非线性 Langmuir 结合。图 3



(a) ~ (e) 图为各组混凝土进行线性、 Freundlich和Langmuir结合拟合图。在进行 非线性Temkin结合时,将自由氯离子浓度 C_f 数据转化为Ln C_f 作为横坐标,而后进行 线性拟合,图3(f)是风积沙替代率0%的混 凝土Temkin 拟合图。



图3 各替代率风积沙混凝土在不同结合机制下拟合图

Fig. 3 Fitting diagram of different mixing amount of wind-blown sand concrete under different bond mechanism

909

表 3 为混凝土在 4 种拟合机制下得到的 吸附参数及相关系数,在相同的结合机制下, 不同风积沙替代率混凝土相应的吸附参数不 同。通过相关系数大小对比可以发现,各组 混凝土均在线性拟合机制下相关系数最高, 可以确定各组混凝土的氯离子结合规律均为 线性结合类型。

表3 各组混凝土不同结合机制下吸附参数及相关系数

 Table 3
 Adsorption parameters in each group of concrete under different bonding mechanisms

替代率/% —	线性	线性结合		非线性 Langmuir 结合		非线性 Freundlich 结合			非线	非线性 Temkin 结合		
	α	R^2	α	β	R^2	α	β	R^2	α	β	R^2	
0	0.552	0.951	0. 484	-0.469	0. 865	0.647	1.112	0.865	0.080	0.250	0. 769	
25	0.664	0.952	0.563	-0.741	0.872	0.880	1.170	0.874	0.074	0. 251	0. 744	
50	0.610	0. 929	0. 591	-0.145	0. 796	0.673	1.062	0. 798	0.080	0. 258	0. 749	
75	0.511	0.952	0. 437	-0.517	0.867	0.605	1.126	0.866	0.081	0. 244	0.778	
100	0. 483	0.959	0. 471	-0.075	0.877	0. 503	1.034	0. 878	0.085	0. 250	0.820	

Nilsson 等^[13] 对混凝土氯离子结合能力 *R* 的定义为

$$R = \frac{\partial C_{\rm b}}{\partial C_{\rm s}} = \alpha. \tag{1}$$

式中: $C_{\rm f}$ 为自由氯离子含量; $C_{\rm b}$ 为结合氯离子含量。

依据式(1)可以测定氯离子结合能力*R*, 结合表 3 中 *R*² 可以得到不同风积沙替代率 的混凝土氯离子结合能力及相关系数如表 4 所示。从表 4 可知,随风积沙替代率逐渐增 大,混凝土氯离子结合能力变化趋势为先增 大后减小。A25 和 A50 两组风积沙混凝土 的 *R* 值远高于 A0 组的 *R* 值,风积沙替代率 25% 时对氯离子的结合最好,其 *R* 值为 A0 的 1. 20 倍。当风积沙替代率超过 50% 时, 混凝土的氯离子结合能力变差,A100 组的 *R* 值 是基准组A0的0. 87倍。从氯离子结合 **表**4 不同风积沙替代率下混凝土氯离子结合能力

 Table 4
 Chloride binding capacity of concrete with different aeolian sand content

风积沙替代率/%	结合能力R	相关系数 R ²
0	0. 552	0.951
25	0. 664	0.952
50	0. 610	0. 929
75	0. 511	0.952
100	0. 483	0. 959

能力方面考虑,若想提高风积沙混凝土结构 的耐久性,降低氯离子侵蚀对钢筋造成的锈 蚀伤害,风积沙的替代率不宜大于50%。

2.3 风积沙替代率对氯离子扩散系数影响

通过所测氯离子数据,依据 Fick 第二扩 散定律,利用 Origin 回归计算分析得出不同 干湿循环时间下各组混凝土 D 值(见图4)。





随着周边环境的干燥,水分逐渐向外部 蒸发,而氯离子由于孔壁对其"滞留"作用的 存在,多数氯离子停留在混凝土孔隙之内,水 分蒸发后,过饱和的盐溶液在混凝土孔隙之 中析出多余的盐类晶体,并且储存在混凝土 孔隙之中堵塞孔洞及氯离子传输通道,这就 导致风积沙替代率0%和75%的混凝土在干湿循环前期,D值下降的很快。而风积沙替 代率25%和50%混凝土试件由于内部孔隙 较少,在前期吸入的水分及氯离子较少,因而 D值在前期呈现相对较为缓慢的下降趋势, 而随着干湿循环的持续进行,氯盐溶液不断 侵入混凝土内部,盐结晶的逐渐累积导致在 中期D值呈现快速下降的趋势。风积沙替 代率100%的混凝土,其内部不仅孔隙数量 增加了,而且孔隙的孔径也相对于其他组混 凝土较大^[14],因而在干湿循环时候,需要更 多的盐晶体才能堵塞混凝土内部孔隙及氯离 子传输通道,故而风积沙替代率100%的混 凝土,随着干湿循环的进行,D值一直以较为 平和的方式逐渐下降。

2.4 物相分析

各组混凝土中 SiO₂ 对应衍射峰最为明显,并且干湿循环前后其峰值并没有很大的变化,标准养护 28 d 混凝土中主要成分是来

自砂石中的 SiO, 及水泥水化产物 C-H、C-S-H和AFt,以及混凝土中未水化的少量 C₁S (见图 5(a))。说明风积沙作为一种细骨料 存在于混凝土中主要起填充及形成砂浆层包 裹粗骨料的作用,并未参与化学反应。从图 5(b)可知,在干湿循环 100 d 之后除了常见 的水化产物外,还有因干湿循环作用产生的 结晶产物 NaCl 晶体以及氯盐和水泥水化产 物反应生成的 Friedel's 盐。随着干湿循环的 进行,NaCl 溶液逐渐进入混凝土内部,所含 NaCl 与混凝土水泥水化产物 AFm 中层状的 [Ca₂Al(OH)₆·2H₂O]⁺产生吸附作用,其中 的 OH⁻¹与 Cl⁻¹产牛交换牛成 Friedel's 盐。 反应产物 Friedel's 盐一方面可以填充混凝土 孔隙,减少混凝土内部孔隙数量,使得混凝土 基体更加密实,增加其抗渗能力。另一方面. 生成 Friedel's 盐使得混凝土孔隙溶液中 Cl⁻¹和 OH⁻¹的比值减小,导致外部氯离子侵 蚀速率减慢,提高风积沙混凝土耐久性能。







3 结 论

(1)混凝土中自由氯离子浓度随深度增加而逐渐减小,随着干湿循环时间的增加逐渐增大。干湿循环周期对距离混凝土表层 15 mm的氯离子浓度影响较大,而对 25 mm 处的氯离子几乎没有影响。 (2)氯离子结合能力表现出良好的线性 结合,随着风积沙替代率增大,结合能力先增 大后减小。风积沙替代率小于 50% 时混凝 土的氯离子结合能力较好,风积沙替代率 25% 时混凝土的氯离子结合能力最强,其结 合能力为基准混凝土的 1.20 倍。

(3)氯离子扩散系数随着干湿循环周期

的增长而逐渐减小,风积沙替代率小于 50% 以下在干湿循环前期能够提升混凝土抗氯离 子侵蚀能力,替代率 100% 的风积沙混凝土 反而不利于混凝土抵抗氯离子侵蚀。

(4)风积沙替代率 25% 的混凝土内部较 为密实,而替代率 100% 的混凝土界面区存 在裂缝及孔洞。干湿循环作用生成代表性 Friedel's 盐,在干湿循环前期有利于填充孔 隙、提高混凝土密实度,阻碍氯离子的侵入。 但随着循环周期的增长,盐结晶导致混凝土 内裂缝发展,孔隙增大,加快氯离子侵蚀。

(5)风积沙替代率 25% 和 50% 的混凝 土抗氯离子侵蚀能力比普通混凝土更强,工 程应用中能更好地保护混凝土内部的钢筋。

参考文献

- WEI S, HOU R X, TANG X M. A land desertification and sandification monitoring and management informatization framework in China: design, verification, and proposal [J]. WIT transactions on information and communication technologies, 2014, 46: 2597 – 2603.
- [2] LYU Y, YANG Y, GUO L, et al. Desertification and blown sand disaster in China [J]. Journal of agricultural science and technology A,2016,6(6):363-371.
- [3] LI Y, ZHANG H, LIU G, et al. Multi-scale study on mechanical property and strength prediction of aeolian sand concrete [J]. Construction and building materials,2020,247: 118538
- [4] 董伟,肖阳,苏英,等.风积沙混凝土轴心受压力学性能研究[J].工程科学与技术,2020,52
 (3):86-92.
 (DONG Wei, XIAO Yang, SU Ying, et al. Study on axial compression performance of

aeolian sand concrete [J]. Advanced engineering sciences, 2020, 52(3):86-92.)

- [5] 李玉根,张慧梅,刘光秀,等. 风积砂混凝土基本力学性能及影响机理[J]. 建筑材料学报, 2020,23(5):1212-1221.
 (LI Yugeng,ZHANG Huimei,LIU Guangxiu, et al. Mechanical properties and influence mechanism of aeolian sand concrete [J]. Journal of building materials, 2020, 23 (5): 1212-1221.)
- [6] MOHAMMED T U, HAMADA H. Relationship between free chloride and total

chloride contents in concrete [J]. Cement and concrete research, 2003, 33(9):1487 – 1490.

- WANG J, NG P L, SU H, et al. Influence of the coupled time and concrete stress effects on instantaneous chloride diffusion coefficient [J]. Construction and building materials, 2020,237:117645.
- [8] 陆春华,刘荣桂,崔钊玮,等.干湿交替作用下 受弯开裂钢筋混凝土梁内氯离子侵蚀特性
 [J].土木工程学报,2014,47(12):82-90.
 (LU Chunhua, LIU Ronggui, CUI Zhaowei, et al. Study on chloride penetration into flexural cracked reinforced concrete beams subjected to drying-wetting cycles [J]. China civil engineering journal,2014,47(12):82-90.)
- [9] 陈伟康,刘清风. 干湿交替下混凝土中水分和 多离子耦合传输的数值研究[J]. 水利学报, 2021,52(5):622-632.
 (CHEN Weikang,LIU Qingfeng. Moisture and multi-ions transport in concrete under dryingwetting cycles: a numerical study [J]. Shuili xuebao,2021,52(5):622-632.)
- [10] 董瑞鑫,申向东,薛慧君,等. 干湿循环作用下风积沙混凝土的抗硫酸盐侵蚀机理[J]. 材料导报,2020,34(24):24040-24044.
 (DONG Ruixin, SHEN Xiangdong, XUE Huijun, et al. Sulfate resistance mechanism of aeolian sand concrete under dry-wet cycles [J]. Materials reports, 2020, 34 (24): 24040 24044.)
- [11] 薛慧君,申向东,王仁远,等.风沙吹蚀与干湿循环作用下风积沙混凝土抗氯盐侵蚀机理[J].农业工程学报,2017,33(18):118-126.
 (XUE Huijun, SHEN Xiangdong, WANG Renyuan, et al. Mechanism analysis of chloride-resistant erosion of aeolian sand concrete under wind-sand erosion and dry-wet circulation [J]. Transactions of the Chinese society of agricultural engineering, 2017, 33 (18):118-126.)
- [12] YE H, JIN X, FU C, et al. Chloride penetration in concrete exposed to cyclic drying-wetting and carbonation [J]. Construction and building materials, 2016, 112:457 - 463.
- [13] NILSSON L O, MASSAT M, TANG L. Effect of non-linear chloride binding on the prediction of chloride penetration into concrete structures [J]. Special publication, 1994, 145;469 – 486.
- [14] 申向东,邹欲晓,薛慧君,等.风积沙掺量对冻融-碳化耦合作用下混凝土耐久性的影响
 [J].农业工程学报,2019,35(2):161-167.
 (SHEN Xiangdong, ZOU Yuxiao, XUE Huijun, et al. Effect of aeolian sand content on durability of concrete under freeze-thaw-carbonation coupling [J]. Transactions of the Chinese society of agricultural engineering, 2019,35(2):161-167.)

(责任编辑:王国业 英文审校:唐玉兰)