文章编号:1001-4179(2013)09-0060-03

纤维与聚合物对混凝土抗冲击及耐磨性影响研究

刘 纪 6^1 , 梁 9^2 , 王 10^2 , 周 明 10^1 , 徐 10^3

(1. 武汉理工大学 硅酸盐材料工程国家重点实验室, 湖北 武汉 430070; 2. 湖北省宜昌市夷陵区公路管理局, 湖北 宜昌 443100; 3. 中国地质大学(武汉)工程学院, 湖北 武汉 430074)

摘要:通过试验,研究了聚酯纤维和丁苯乳液分别在单掺、复掺条件下对混凝土抗冲击及耐磨性能的影响。结果表明,单掺聚酯纤维或聚合物乳液均能改善混凝土的抗冲击及耐磨性能,且改善效果随着掺量的增加呈现增强趋势。纤维-聚合物复掺时,试样抗冲击及耐磨性能会得到进一步改善,且改善效果明显好于单掺效果。从经济性角度分析,复掺的材料成本比单掺低,显示出较高的性价比。

关键词:聚酯纤维;丁苯乳液; 抗冲击性能; 耐磨性能;复合改性中图法分类号: TU528.37 文献标志码: A

一般而言,路面混凝土脆性大,抗折强度、韧性及耐磨性等明显不足,且长期经受着车轮等的机械摩擦作用,致使其往往还未达到寿命期限便出现各种破坏。为提高路面混凝土的抗冲击及耐磨等性能,国内外学者进行了大量研究^[1-2],其中向混凝土中加入纤维便是常用方法,但因纤维与水泥石间粘结性能并不好,致使其改善效果不显著。另有资料显示,在纤维混凝土中加入聚合物乳液,除能改善集料与水泥石的界面过渡区,提高试样柔韧性外,还能有效改善纤维与基体间的粘结性能^[3],进一步发挥纤维在混凝土中的增韧阻裂作用,从而体现出两者的复合改性效果。据此,本文研究了聚酯纤维、聚合物乳液在单掺、复掺情况下对混凝土抗冲击性能、耐磨性能的影响。

1 原材料及试验方法

1.1 原材料

水泥采用华新 P. 042.5 普通硅酸盐水泥。集料采用湖北省通山玄武岩碎石及同岩性的机制砂,碎石和机制砂的复合掺配比例为 2.3:3,集料物理力学性能及复配曲线见表 1 及图 1。聚合物乳液采用上海BASF生产的 SD623 改性羧基丁苯乳液,相关性能见

表 2。有机纤维采用武汉天汇纤维材料有限公司生产的群胜牌聚酯纤维,具体技术参数和物理性能见表 3。

表 1 集料物理性能

| 集料 | 表观密度/ (g·cm ⁻³) | 压碎值/ % | 含泥量/% | 吸水率/ % |
|-----------------|--------------------------------|-----------|-------|-----------|
| 碎石(4.75~13.2mm) | 2.928 | 9.2 | 0.3 | 0.97 |
| 机制砂(0~4.75mm) | 2.943 | 8.7 | 0.2 | 0.99 |

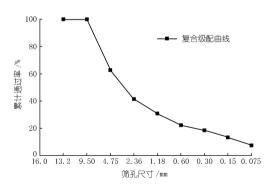


图 1 集料复配曲线

1.2 试验配合比

试验中碎石及机制砂总量为 2 100 kg/m³,水泥用量为 325 kg/m³,水灰比为 0.36。试验中设计的配合比见表 4。

收稿日期:2012-12-17

基金项目:交通运输部科研项目(2011318223420);中国博士后科学基金面上资助项目(2011M501258);湖北省自然科学基金一般项目(2011CDB351);中央高校基本科研业务费专项资金项目(CUGL100214)

作者简介:刘纪伟,男,硕士研究生,主要从事道路、桥梁及水工建筑材料方面的研究。E-mail:1026315904@qq.com

表 2 SD623 的相关性能

| 固含量/% | рН | 25℃黏度/ (mPa·s) | 密度/ (g·cm ⁻³) | 平均 粒径/nm | 玻璃化 温度/℃ | 表面张力/ (mN·m ⁻¹) |
|-------|-----|--------------------|------------------------------|-------------|-------------|---------------------------------|
| 50 | 8.3 | 40 | 1.01 | 150 | 13 | 45 |

表 3 聚酯纤维的相关理化性能

| 长度/ | 直径/ | 密度/ | 熔点/ | 燃点/ | 抗拉 | 断裂伸 |
|----------|---------------|-----------------------|-----|-----|--------|------|
| mm | mm | (g·cm ⁻³) | ℃ | ℃ | 强度/MPa | 长率/% |
| 12 ± 0.5 | 0.014 ± 0.005 | 1.36 | 520 | 560 | 540 | 42 |

表 4 试验配合比

| 编号 | 丁苯乳液 用量/ (kg·m ⁻³) | 纤维 掺量/% | 编号 | 丁苯乳液 用量/ (kg・m ⁻³) | 纤维 掺量/% |
|--------------|--------------------------------------|------------|-------------|--------------------------------------|------------|
| 0 - C - 00 | 0 | 0 | 0 - C - 12 | 0 | 12 |
| 70 - C - 00 | 70 | 0 | 0 - C - 14 | 0 | 14 |
| 80 - C - 00 | 80 | 0 | 80 - C - 10 | 80 | 10 |
| 90 - C - 00 | 90 | 0 | 80 - C - 12 | 80 | 12 |
| 100 - C - 00 | 100 | 0 | 80 - C - 14 | 80 | 14 |
| 0 - C - 10 | 0 | 10 | | | |

1.3 试验方法

- (1) 成型及养护方式。根据《公路工程水泥及水泥混凝土试验规程》(JTG E30 2005),在振动台上振动 30 s 成型;薄膜覆盖养护 7 d 后,再干养至 28 d,养护湿度为 $50\% \sim 70\%$,温度为 $20 \pm 2\%$ 。
- (2) 耐磨性能。同样按照 JTG E30 2005 中T0567-2005 水泥混凝土耐磨性试验方法进行测定,以单位面积磨损量表示。
- (3) 抗冲击性能。根据 ACI544 委员会推荐的 "落锤法"进行试验,以冲击韧度表示。

2 试验结果与分析

2.1 纤维 - 聚合物对抗冲击性能的影响

试验结果见表 5。由表 5 分析可知,单掺聚合物时,随着聚合物用量的增加,其抗冲击性能逐渐上升。其中 100 - C - 00 与 70 - C - 00 相比,抗冲击性能提高 121.9%,与普通混凝土 0 - C - 00 相比提高 499.2%。产生这种改善效果的原因在于,聚合物脱水后形成高粘结力的膜,能有效改善界面过渡区,显著增强过渡区粘结力,此外,由于聚合物膜的弹性模量较低,对外部荷载起到较好的缓冲作用,从而改善混凝土的抗冲击性能^[4]。单掺聚酯纤维时,随着纤维掺量的增加,其抗冲击性能也逐渐上升,其中 0 - C - 14 与 0 - C - 10 相比,抗冲击性能提高 63.2%,与普通混凝土 0 - C - 00 相比提高 265.0%。这是由于纤维的"桥

接"作用,使试样被破坏时大量纤维被拉断或拔出而消耗部分冲击功,进而提高其抗冲击性能。

表 5 纤维及聚合物对混凝土抗冲击性能的影响

| 编 号 | 初裂冲击 次数 N ₁ | 破坏冲击 次数 N_c | $\Delta N = N_1 - N_c$ | 冲击功 W/ (10 ³ N・m) |
|--------------|---------------------------|------------------|------------------------|---------------------------------|
| 0 - C - 00 | 291 | 293 | 2 | 5.91 |
| 70 - C - 00 | 787 | 792 | 5 | 15.96 |
| 80 - C - 00 | 1172 | 1180 | 8 | 23.78 |
| 90 - C - 00 | 1399 | 1408 | 9 | 28.38 |
| 100 - C - 00 | 1742 | 1755 | 13 | 35.41 |
| 0 - C - 10 | 651 | 655 | 4 | 13.22 |
| 0 - C - 12 | 766 | 772 | 6 | 15.58 |
| 0 - C - 14 | 1062 | 1069 | 7 | 21.57 |
| 80 - C - 10 | 1664 | 1679 | 15 | 33.84 |
| 80 - C - 12 | 1890 | 1911 | 21 | 38.51 |
| 80 - C - 14 | 2344 | 2369 | 25 | 47.74 |

两者复掺时,试样抗冲击性能会得到进一步改善。在乳液用量为80 kg/m³时,试样的抗冲击性能随着纤维掺量的增加而上升,且改善效果明显好于两者的单掺效果。其中复掺试样80-C-12 的抗冲击性能比普通混凝土高551.6%,而单掺试样80-C-00及0-C-12 分别比普通混凝土高302.4%,163.6%,这充分表明纤维-聚合物复掺能大幅度提高混凝土的抗冲击性能,显示两者复合增韧的优越性。复掺的优越性可解释为,由于聚合物的加入不仅起到"微纤维"效果,也能改善纤维与基体及集料与浆体间的粘结性能,从而更有利于发挥纤维"桥接"及"增韧"作用,进一步提高试样抗冲击性能^[5]。

2.2 纤维 – 聚合物对耐磨性能的影响

聚合物及聚酯纤维对混凝土耐磨性能的影响测试结果见表 6。由表 6 可知,单掺聚合物时,随着聚合物用量的增加,试样的耐磨性能逐渐得到改善。其中100-C-00 与 70-C-00 相比,单位磨损量降低13.1%,与普通混凝土 0-C-00 相比降低 42.9%。产生这种效果的原因在于,磨损表面有一定数量的有机聚合物膜存在,聚合物膜起粘结作用,能有效阻止水泥材料颗粒从表面脱落,从而改善混凝土的耐磨性。单掺聚酯纤维时,随着纤维掺量的增加,其耐磨性能也逐渐改善。其中 0-C-14 与 0-C-10 相比,单位磨损量降低 5.3%,与普通混凝土 0-C-00 相比降低38.4%。这是由于纤维的"阻裂"及"桥接"作用能将骨料与水泥水化产物连在一起,使试样保持连续性、整体性,使试样不至于在外部切削作用下被破坏,从而增强其耐磨性能^[6]。

两者复掺时,试样的耐磨性能会得到进一步改善。 在乳液用量为80 kg/m³时,试样的耐磨性能会随着纤

维掺量的增加而上升,且改善效果明显好于两者的单 掺效果。其中复掺试样 80 - C - 12 的单位面积磨损 量比普通混凝土低 51.1%, 而单掺试样 80-C-00 及 0-C-12 分别比普通混凝土低 37.0%, 36.4%。充分 表现出两者的复合改性效果,这主要由于聚合物乳液 能够在纤维和浆体之间形成具有高粘结力的膜,改善 了纤维与浆体界面粘结力,进一步增强纤维的阻裂作 用,强化了试样内部连续性、整体性,从而更有利于改 善其耐磨性能。

表 6 纤维及聚合物对混凝土耐磨性能的影响 kg/m3

| 编 号 | 单位磨损量 | 编 号 | 单位磨损量 |
|--------------|-------|-------------|-------|
| 0 - C - 00 | 4.89 | 0 - C - 12 | 3.11 |
| 70 - C - 00 | 3.21 | 0 - C - 14 | 3.01 |
| 80 - C - 00 | 3.08 | 80 - S - 10 | 2.81 |
| 90 - C - 00 | 2.92 | 80 - S - 12 | 2.39 |
| 100 - C - 00 | 2.79 | 80 - C - 14 | 2.05 |
| 0 - C - 10 | 3.18 | | |

2.3 复合改性的经济性分析

根据以上试验结果,将单掺聚合物试样100-C-00、复掺试样80-C-12的性能指标进行对比。可 知,80-C-12的抗冲击性能比100-C-00高8.8%, 两者的抗冲击性能基本处于同一级别。而 80 - C - 12 的单位磨损量比 100 - C - 00 低 14.3%, 明显比 100 -C-00 的耐磨性好。此外聚合物乳液的市场价格为 15 000 元/t,聚酯纤维的市场价格为 12 500 元/t,由此 80-C-12 的单方成本比 100-C-00 低 279.6 元。 可见复掺试样不仅性能好,而且还能大幅度降低材料 成本费,体现出两者复合改性的高性价比。

结论

(1) 单掺聚酯纤维(体积掺量0~0.14%)或丁苯

乳液(用量为70~100 mg/m³)均能改善混凝土的抗冲 击及耐磨性能,且随着掺量的增加改善效果呈现上升 趋势。与普通混凝土 0-C-00 相比, 单掺纤维试样 0 -C-14的抗冲击性能提高265.0%,单位磨损量降 低 38.4%, 单掺乳液试样 100 - C - 00 的抗冲击性能 提高 499.2%,单位磨损量降低 42.9%。

- (2) 纤维 聚合物复掺时改善效果明显好于单掺 效果。与普通混凝土 0-C-00 相比, 单掺纤维试样 0 - C-12 的抗冲击性能提高 163.6%,单位磨损量降 低36.4%。单掺乳液试样80-C-00的抗冲击性能 提高 302.4%,单位磨损量降低 37.0%。而复掺试样 80 - C - 12 的抗冲击性能提高 551.6%, 单位磨损量降 低 51.2%。
- (3) 在达到相同级别抗冲击及耐磨性能时,聚合 物-纤维复掺试样能大幅度降低成本。试验中,复掺 试样 80 - C - 12 的单方成本比单掺试样 100 - C - 00 低 279.6 元, 充分体现出复合改性的优越性。

参考文献:

人民长

- [1] 梅迎军,王培铭,李志勇.聚丙烯纤维和丁苯乳液对水泥砂浆性能 的影响[J]. 建筑材料学报,2006,9(5):613-618.
- 卢安琪,李克亮,祝烨然,等. 聚丙烯纤维混凝土抗冲击耐磨试验 研究[J]. 水利水电技术,2002,33(4):37-39.
- [3] Mu B, Meyer C, Shimanovich S. Improving the interfaces bond between fiber mesh and cementations matrix [J]. Cement and Concrete Research, 2002, 32(5):783 - 787.
- [4] 梁乃兴. 聚合物改性水泥混凝土[M]. 北京:人民交通出版社,
- [5] 赵帅,田颖,王英姿,等.聚丙烯纤维聚合物乳液提高砂浆抗冲击 性能实验研究[J]. 预拌砂浆,2008,(9):55-57.
- 申爱琴. 改性水泥与现代水泥混凝土路面[M]. 北京:人民交通出 版社,2008.

(编辑:郑毅)

Influence of mixing of fiber and polymer on performance of anti - impact and abrasion resistance of concrete

LIU Jiwei¹, LIANG Yong², WANG Sheng², ZHOU Mingkai¹, XU Fang³

- (1. State Key Laboratory of Silicate Materials Science and Engineering, Wuhan University of Technology, Wuhan 430070, China;
- 2. The Highway Administration of Yiling District in Yichang, Yichang 443100, China; 3. Faculty of Engineering, China University of Geosciences, Wuhan 430074, China)

Abstract: Influence of mixing of polyester fiber and Styrene - Butadiene Latex in the case of single - admixture and complex - admixture on performance of anti - impact and abrasion resistance were studied experimentally. The results show that either addition of polyester fiber or polymer emulsion could improve the anti - impact and abrasion resistance of concrete; and the improving effect shows a rising trend with the increase of the mixing content. The improving effect could be further strengthened when complex - admixture of polyester fiber and polymer emulsion was adopted. The economy of the complex - admixture specimen was significantly better than the single - admixture method.

Key words: polyester fiber; Styrene - Butadiene Latex; anti - impact performance; abrasion resistance; composite modifica-