文章编号: 1002-0268 (2003) 02-0004-03

掺高效减水剂激发剂的 大掺量粉煤灰轻交通混凝土路面研究

李大为

(绍兴市交通设计院, 浙江 绍兴 312000)

摘要:国内开展高掺量粉煤灰水泥混凝土路面的地方较多,线路较长的公路上,尚无修筑路面质量较好的。本文介绍近3年来开展高掺量粉煤灰水泥混凝土路面课题研究的情况。通过近1km实地试验说明粉煤灰替代40%水泥,加入减水剂、激发剂的混凝土具有后期强度很高,工作性与耐磨性等较好的特点。

关键词: 粉煤灰: 路面: 研究

中图分类号: U416 216 文献标识码: A

Study on Cement Concrete Pavement with High Percentage Ry-ash, High Efficient Water Reducer and Stimulator in Light-load Traffic Road

LI Da-wei

(Shaox in Communications Design Institute, Zhejiang Shaoxin 312000, China)

Abstract: There were a lot of tests in cement concrete pavement construction with high percentage fly-ash but there is no one succeeded in long highway. This paper introduces the procedure and the result of the theme, cement concrete pavement with high percentage fly-ash, in last 3 years. The test road is about 1 kilometer with 40% percentage of cement was replaced by of fly-ash. This kind pavement with water reducer and stimulator has the characteristics of high late-strength, good work ability and high wearing resistance.

Key words: Flyash; Pavement; Study

1 问题的提出与粉煤灰混凝土作用机理

粉煤灰混凝土在国外历史较久。早在 1914年,粉煤灰已用于混凝土中,以后又广泛用于水坝、码头、公路。在国内,将粉煤灰用于混凝土中也有 40 余年了。但公路上使用较晚,特别是用于水泥混凝土面层中。

公路中用粉煤灰通常有几个途径: 路基填料; 路面基层; 低掺量粉煤灰(占水泥总量的 25% 以下)水泥混凝土路面面层。

粉煤灰掺入水泥混凝土中的作用效应早期是物理填充微集料效应,这种微集料效应表现为抗压、抗折强度与粉煤灰掺量成反比,即粉煤灰掺量越大,早期抗压、抗折强度越低;后期因粉煤灰中 SiO₂ 和 Al₂O₃含量大,同水泥水化释放出的 Ca (OH)₂ 作用形成不

溶、安全的 CaSiO3,提高了强度,即粉煤灰的活化效应促进混凝土的抗压、抗折强度的提高,特别是抗折强度的提高。粉煤灰混凝土中,水泥用量减少,则砂率降低,有利于水泥浆对骨料界面的包裹,改善了水泥浆与骨料界面的结合强度,这也就是粉煤灰混凝土后期抗折强度提高的机理的主要点。而微集料效应,当粉煤灰活化作用开始后,粉煤灰的微细颗粒均匀分布于水泥浆体中,对骨料界面的包裹比单纯水泥浆体更好,结合强度更高,因此,抗折强度更高,改善了混凝土的脆性。粉煤灰水泥混凝土具有很多优点已被工程实践证明,其缺点主要是早期强度较低。这一点正是公路建筑中不允许的。

高掺量粉煤灰水泥混凝土 (简称 HFCC) 路面比低掺量粉煤灰水泥混凝土路面更能显示其优越点。

收稿日期: 2002-03-06

作者简介: 李大为(1943-), 男, 浙江绍兴人, 高级工程师.

HFCC 之特点是: 1. 粉煤灰作为混凝土的组分来配制,如同水泥、砂、石子等; 2. 要求用化学的(外加剂、激发剂等)或物理的(如振动辗压等)方法,减少水胶比,提高早期强度与设计强度; 3. 经济效益与改善混凝土性能更明显。

HFCC 路面在国内也有一些地方作过科研试验,但有的操作失误,路面损坏,有的早期强度太低,不适宜于公路应用,有的未在实地试验。据笔者所知,至今尚无一处已通过省级以上的科技成果鉴定,所以、普遍推广就无从谈起了。

所以, 开展此项科研是很有必要的。

2 试验概况与主要技术经济指标

本课题于 1998 年末提出,1999 年列入浙江省交通科技发展专项资金项目。我们选定嵊州市作为试验地点,基于当地未铺装的县乡道多达 400 余 km, 推广的效果较好,当地有积极性。考虑到国省道交通量大,试验时干扰大;上报手续多;如路面试验不良,影响面大。所以,具体路段未选在国省道上,而选定在县道上。但这并不影响试验结果及成果的推广。

试验路在上虞章镇至嵊州清风公路,嵊州段 16 + 426~ 17+ 347, 长 885m, 其中 16+ 462~ 16+ 962 长 500m 为HFCC 路面,16+ 962~ 17+ 347长 385 m 为普通混凝土路面。本路段,紧靠曹娥江边,上方为山,按山岭重丘 4 级公路改造(其实应属微丘地形)。交通量与路面弯沉值作了测定。水泥混凝土路面宽 5 m。按 2×2.5 m 分块,长 4 m 分块,厚 20 cm,横坡 1.5%,最大纵坡 5%,最小平曲线半径 20 m 1 处。

3 试验情况

3.1 室内试验 (1999年12月至2000年3月)

1. 材料情况

- (1) 水泥 浙江交通水泥厂生产山石牌 425 号普通硅酸盐水泥,力学性能指标见表 1。
- (2) 粉煤灰 绍兴钱清电厂,主要化学成分与品质指标见表 2。

水泥的力学性能

表 1

| 抗折强度 (MPa) | | | | 抗压强度 (MPa) | | | |
|------------------|--------------------------------|--------------------------------|-------|------------|--------|------|--|
| 3d | | 28d | | 3d | | 28d | |
| 5 3 | 5 3 7. 9 | | | 30. 8 | 54 9 | | |
| | 粉煤灰主要化学成分 表 | | | | | | |
| SiO ₂ | A ₁₂ O ₃ | Fe ₂ O ₃ | CaO | MgO | SO_3 | 烧失量 | |
| 44 29 | 31. 77 | 3 78 | 5. 03 | 1. 7 | 0.44 | 7. 8 | |

(3) 砂 表观密度 2.63 g/cm³, 细度模数 2.5, 中

砂. 级配符合标准要求。

- (4) 碎石 最大粒径 31.5mm, 连续级配, 表面密度 2.66g/cm³。
- (5) 外加剂 采用高效减水剂, 经对多个厂家不同型号产品在 HFCC 的工作性试验, 得出其工作效果, 最后选用浙江五龙化工股份有限公司生产的ZWL-III300型固体高效减水剂。
- (6) 激发剂 为保证 HFCC 具有较高的早期强度,激发粉煤灰的早期水化活性,课题组自行研制了ZDJ-I、ZDJ-II、ZDJ-II、ZDJ-IV等4种。
 - (7) 水 纯净自来水。
 - 2. 混凝土工作性与配合比试验情况 基准混凝土配合比见表 3。

基准混凝土试验室配合比

表 3

| 编号 | 1 m | 1 m ³ 混凝土各材料用量 (kg) | | | | | |
|----|-----|--------------------------------|-----|-------|-------|--|--|
| | 水泥 | 水 | 砂 | 石子 | 实测坍落度 | | |
| J | 385 | 185 | 586 | 1 244 | 30 | | |

在此基础上,按粉煤灰等量替代水泥 30%、40%、50%与分别外加 3 kg 减水剂做试块。在此基础上、外加 7.7 kg 激发剂 (两种) 做试块。

3.HFCC 强度试验

对上述种类试块进行抗压强度 (7d、14d、28d、90d) 与抗折强度 (14d、28d) 试验。

- 4. 混凝土试验室配合比及其力学性能
- (1) 混凝土试验室配合比, 见表 4。

混凝土试验室配合比

表 4

| 编号 | 1 m ³ 混凝土各材料用量 (kg) | | | | | | |
|------|--------------------------------|-----|-----|-----|-------|------|-----------|
| 姍丂 | 水泥 | 粉煤灰 | 水 | 砂 | 石 | 减水剂 | 激发剂(ZDFI) |
| F403 | 231 | 154 | 157 | 586 | 1 244 | 3. 0 | 7. 7 |

(2) 混凝土试验室配合比的抗压与抗折强度,见表5。

混凝土试验室配合比抗压与抗折强度 表 5

| 编号 | 抗 | 压试验(MI | 抗折强度 | 抗折强度 (MPa) | |
|------|-------|--------|-------|------------|-------|
| | 7d | 14d | 28d | 14d | 28d |
| F403 | 28. 7 | 35. 5 | 42. 8 | 4. 77 | 5. 14 |

- (3) 混凝土试验室配合比耐磨度 F403 的 28d 耐磨度 1.37> 基准混凝土的 1.35 (F403 比基准混凝土耐磨性稍差)。
- (4) 韧性 28d 龄期折压比 (即抗折强度/抗压强度)、F403 为 0·12> J 的 0·11。

综上分析, F403 的早期抗压强度 (7d) 为基准 混凝土的 92.9%; 28d 时, 前者为后者的 101.9%; 14d、28d 时, 抗折强度前者为后者的 109.66% 与 108.90%. 达到预期目标。

3.2 丁地试验

- 1. 混凝土配合比 水泥 100 kg、粉煤灰 66.7 kg、水 44.5 kg、砂 266.5 kg、碎石 549.3 kg、减水剂 0.013 kg、激发剂 0.33 kg。
- 2. 混凝土试验结果 试块, 龄期 7d、28d、56d、 90d、抗压、抗折强度见表 6。

试验路段混凝土试块强度一览表 表 6

| 制作日期 - | 抗压/ 抗折强度(MPa) | | | | | | |
|-------------------|---------------|-------------|------------|-------------|----|--|--|
| ⊔ 20 - | 7d | 28d | 56d | 90d | | | |
| 11. 7 | 21. 7/3. 6 | 28. 3/4. 1 | 30. 3/4. 5 | | | | |
| 11. 13 | 21. 7/3.6 | 28. 1/4.0 | 31. 1/4 5 | | I | | |
| 11.14 | 21. 9/3. 7 | 27. 4/4.0 | 31. 8/4 6 | | | | |
| 11. 18 | 30 5/4.2 | 32. 9/4. 7 | 34. 2/4. 7 | | II | | |
| 11. 21 | 30 3/4.3 | 33. 8/ 4. 7 | 34. 6/4. 8 | | 11 | | |
| 12 24 | 21. 8/2. 9 | 28. 6/4.0 | | 33. 2/ 4. 9 | I | | |
| 12 27 | 22 3/2.9 | 27. 2/4. 1 | | 33. 6/5. 0 | 1 | | |
| 12 29 | 29 0/4.1 | 31. 3/ 4. 7 | | 35. 1/ 5. 0 | II | | |
| 12 30 | 29. 2/4. 3 | 31. 6/4.9 | | 33. 9/ 4. 9 | 11 | | |
| | | | | | | | |

备注: I 为HFCC, 16+ 462~ 16+ 962 段; II 为基准混凝土, 16+ 962~ 17+ 347 段。

完工后 220 天,现场取圆柱形样,做劈裂试验,折算后得 I 、 II 类混凝土的抗折强度分别为 5.7MPa、 5.1 MPa。

根据室内试验与野外试验情况得到如下结果:

- 1. 早期强度(指 7d 龄期) 抗折强度野外试验 HFCC 11 月份试块为普通混凝土的85% 左右;室内试验抗压强度,HFCC 为基准混凝土的92.9%。鉴于野外试验,试块在工地浸水养生。11 月、12 月份、1月份平均气温分别为11.9℃、8.6℃、6.1℃,明显影响强度提高。但11 月份的试块还是满足预期目标。
- 2.28d 龄期强度 野外试验抗折强度, 11 月份试块 HFCC 接近基准混凝土; 室内试验抗压、抗折强度前者均超过后者。
- 3.56d 龄期的强度 野外试验抗折强度 11 月份试块 HFCC 达到设计强度、并接近基准混凝土强度。
- 4.90d 龄期强度 野外试验抗折强度, 12 月份试块明显超过 4.5MPa 的设计强度, 并与基准混凝土相同。
- 5. 220d 龄期的强度 野外试验抗折强度 HFCC 超过设计强度达 26.7%、比基准混凝土强度高 11.7%。
- 6. 在强度增长时,气温对 HFCC 的影响明显地比基准混凝土大。在平均气温 8.6℃的 12 月份,前者不再增长、后者还有增长。
- 7. 耐磨度 28d 龄期室内试验, HFCC 耐磨度略高于基准混凝土。从有关资料也证实, 粉煤灰掺入

后、随着抗折强度的提高、耐磨度也线性增长。

4 经济分析

基准混凝土与HFCC 的成本分析,得出基准混凝土 175.75 元/m³,HFCC159.3 元/m³。

经济分析可见,在通常情况下,在离粉煤灰产地运距 50 km 内,HFCC 比基准混凝土单位投资节省。当然投资节省的多少,同当时水泥单价、粉煤灰单价密切有关。而其他材料条件是同等的。

5 结论

综上所述,HFCC 应尽可能在气温较高的季节施工;不同地点,由于各种材料品质不同,必须先做好最佳配合比试验;施工严格按有关规定进行;40% 粉煤灰代替水泥形成的混凝土用于公路是可行的,不仅是节省投资,提高粉煤灰的使用价值,解决粉煤灰的出路,而且混凝土路面的性能也有显著提高,特别是减少与避免早期的温差、收缩裂缝,后期的抗折强度提高,从而延长了路面使用寿命。

HFCC 应有自己的一套技术要求, 特别是抗折、抗压强度, 不应以 28d 龄期标准养生下的设计强度为标准, 而以 56d 龄期为标准, 这并非降低标准, 而是从HFCC强度增长较慢, 后期强度增长较快的实际出发。

本课题已于 2001 年 10 月 10 日,经浙江省交通 厅主持的科技成果鉴定,被评为国内先进水平。

至于高等级公路上的应用,应在低等级公路上推 广一段时间摸索经验后,调整配合比,特别是减水 剂、激发剂、再进行试验。

参考文献:

- [1] 覃维祖. 粉煤灰在路面混凝土中的应用 [M]. 1998
- [2] 覃维祖. 大掺量粉煤灰混凝土与高性能混凝土 [J]. 混凝土与水泥制品、1995(2).
- [3] 梁晓东. 粉煤灰在高速公路水泥混凝土路面中的应用 [J]. 湖南交通科技, 1999 (4).
- [4] 马其盛. 粉煤灰混凝土在南沙大道一级公路路面中的应用[J]. 中南公路工程,1998(1).
- [5] 蔡喜棉. 掺粉煤灰水泥混凝土的力学性能 [J]. 华东公路, 2000 (5).
- [6] 苏祥宾. 路面混凝土掺粉煤灰的研究 [J]. 公路, 1997 (7).
- [7] 李爱美. 粉煤灰对道路混凝土脆性的改善效应 [J]. 中南公路工程, 1999(4).
- [8] 蔡跃波.高掺量粉煤灰混凝土在公路工程中的应用研究[J]. 公路,2000(1).
- [9] 彭文勇. 粉煤灰混凝土抑制碱集料反应的理论 [J]. 公路, 1999 (1).