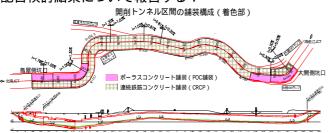
都市高速道路の本線に適用するポーラスコンクリートの配合検討

高田佳彦 中山栄作 佐々木一則 阪神高速道路株式会社建設事業本部大阪建設部 正会員 鹿島道路株式会社 正会員 鎌田 修 森 重和 世紀東急工業株式会社 正会員 鈴木 徹

1. はじめに

阪神高速道路淀川左岸線(1期)は大阪都市再生環 状道路の一環であり、その約6割の約3.6kmは開削ト ンネルである.図-1に示すとおり,西行き・東行きと もに,トンネル入口近傍の縦断勾配は5.0%であり, 明かり部からトンネル内への雨水流入や走行車両に よる雨水の引き込みが予想されている.さらに,島 屋側坑口からの進入後,R=157mの急カーブがS次で 連続する島屋カーブがある.そこで,雨水の引き込 みを抑制し,路面の滞水を排除し,スリップを防止 するポーラスコンクリート(POC)舗装をトンネル坑口 から最初のカーブまで採用している¹⁾.

POC舗装は,大型車が多い重交通路線で,10,000m² を超える大規模な施工は世界的にも初めてである. 本路線で使用するPOC舗装は,車道用としての十分 強度と耐久性に加えて,路面のすべり抵抗性も十分 確保した性能が要求される.本稿では,POC舗装の 配合検討結果について報告する.



淀川左岸線トンネル区間の線形と舗装構成

2. 適用したPOC舗装の概要と配合検討項目

POC舗装の構造は薄層付着型とし,図-2に示すよ うにPOCと普通コンクリート(NC)の複合構造を採用 した.なお,舗装厚の検討結果は4.で詳述する. POCの配合において,粗骨材の選定は,強度,滑り 抵抗,骨材飛散,耐摩耗,乾燥収縮などに与える影 響は極めて大きい.また,W/B(水バインダー比)は 強度、乾燥収縮を含むひび割れなどに影響を与える。 これらの詳細な配合検討を行い,強度,骨材飛散, 滑り抵抗に優れ,乾燥収縮が小さく,骨材表面水の 変動が小さく施工管理に優位であった、粗骨材は和 歌山県産硬質砂岩,W/Bは25%を採用した¹⁾.



ポーラスコンクリート舗装:t=75mm 普通コンクリート舗装:t=175mm

セメント安定処理: t=150mm

路床調整層 RC-30: t=250mm (開削トンネル底版)

図-2 POC舗装の標準断面と表面の状態



3.配合検討

(1)試験目的と検討配合

²院率は POC の排水能力や強度特性に大きく駅 マーケード・ボーラスコンクサード舗装 , 全院等 ,開削トンネル,粗骨材,付着特性 連絡先 〒552-0007 大阪市港区弁天 1-2-1-1900 阪神高速道路㈱大阪建設部 TEL06-6599-1744

を及ぼす.一般には空隙率が小さいと排水能力が低 下するが、強度やすり減り抵抗は高くなる、そこで、 文献 1)で検討した空隙率 17%に対して 15%を候補と して,それらの配合を表-1 に,使用した粗骨材の性 状を表-2 に示す. 事前に VC 振動締固め試験により, 締固め率は 95~100%に収まることを確認している . さらに, POC 舗装は NC 層との複合構造となってお り,その接合面の強度や疲労耐久性は極めて重要で あり、その検証を行った.

表-1	租育	<u> M ())'</u>	性状
名			6号和

材料 名		6号砕石		
	岩種	硬質砂岩		
	産地	和歌山県橋本市		
	19.0 mm	100.0		
百る	13.2 mm	96.3		
百分の	4.75 mm	2.9		
率通	2.36 mm	0.5		
	600 μm	-		
% 過 質	300 μm	-		
	150 μm	-		
	75 μm	-		
表乾	密度(g/cm³)	2.68		
	水率(%)	0.51		
すり洞	以り減量(%)	11.5		
粘土·	粘土塊(%)	0.04		
車欠:	石量(%)	1.8		
実積率(%)		56.9		
アルカ	リシリカ反応	無害		

表-2 POC の配合

<u> </u>										
配合No.	空隙率	W/B	Vs/Vm	Vm/Vg	単位量(kg/m³)					
HL DIVO	(%)	(%)	(%)	(%)	W	C	P	S1	S2	G
1	17.0	25.0	26.0	52.0	92	348	20	79	116	1463
2	15.0	23.0	27.0	56.5	98	372	20	89	130	1456

(2)曲げ試験および定水位透水試験

曲げ試験は, JIS A 1106 に準拠し 4.5N/mm² 以上を 要求値とした. 定水位透水試験は JCI-SP03-1 ポーラ スコンクリートの透水試験方法 2)に準拠し,透水係数 0.01cm/s 以上を要求した.曲げ強度は, No1 が 5.02N/mm², No2 が 5.86N/mm²で空隙率 15%の方が高 強度であった.同様に透水係数は,No1 は 0.240cm/s, No2 は 0.132cm/s と空隙率が小さいと透水係数は低下 するが,要求値に対して十分な余裕があった.

(3)付着特性試験と水浸引張疲労試験

付着部の強度特性を確認するため,付着材を介した NC 層と POC 層との複合体について直接引張試験で 引張強度を,せん断試験でせん断強度を求めた.

直接引張試験の概要図を図-3 に示す.供試体は, 300×300mm の型枠に NC 層を構築し, その上に,付 着材を塗布して t=50 mmの POC を打ち継ぎ, 母材破壊 を防ぐためその厚さを 25mm に整形した.

せん断試験の概要図を図-4 に示す.供試体は直接 引張試験と同様に作製し,POC 厚は 50mm のまま試 験を実施する.試験結果は,表-3に示す.要求性能 を明記しており,これを満足している.

次に、付着構造の疲労耐久性の確認を目的に水浸引 張疲労試験を実施した.その状況を写真-1 に示す.

付着面を水浸状態とし、応力制御で 10Hz の正弦波載荷を与え、200 万回まで載荷する.供試体寸法は直接引張試験と同様とする.予め解析で算出した最大作用引張応力は 0.30N/mm² 程度で,その 2 倍の0.60N/mm² を繰返し応力とした.試験結果は、いずれも 200 万回載荷で破壊しなかった.

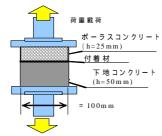


図-3 直接引張試験の概念図

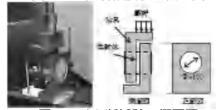


図-4 せん断試験の概要図

表-3 直接引張試験とせん断試験の結果

	直接引張試験				せん断試験			
配合No	引張強度 (N/mm2)	平均引張強 度(N/mm2)	破壊モード	要求 性能	せん断強度 (N/mm2)	平均せん断強 度(N/mm2)	要求 性能	
1 (空隙 率17%)	1.87 1.12 2.57	1.85	付着面	1.0N/ 2	2.46 5.67 5.63	4.59	引張 強度	
2(空隙 率15%)	1.73 1.7 1.95		付着面 NC層	mm。 以上	4.59 5.84 6.23	5.55	以上	



写真-1 水浸引張疲労試験の実施状況

(4)すり磨き骨材を用いた POC のすべり抵抗性試験

供用後の骨材がすり磨かれた状態における,すべり抵抗の検証を行った.ポットミルで粗骨材をすり磨き,この骨材で POC 平板を作製し表面のモルタルを除去し,養生後 DF テスタおよび BPN によりすべり抵抗を測定した.その際配合は,表-2 に対してVm/Vg(粗骨材量)を変化させ,Vs/Vm は一定で空隙率が17%と15%となるように調整した.

試験結果を表-4 に示す. DF テスタの動摩擦係数および BPN 値とも,配合の違いによる差は見らなかった. BPN は,何れも60以上の結果が得られた.

表-4 すり磨き骨材の POC すべり抵抗試験の結果

配合No	DFテスタ	BPN試験	
HUDINO	60km/ h	80km/h 80km/h	
1(空隙率17%)	0.38	0.43	65
2(空隙率15%)	0.36	0.41	64

(5)空隙率検討結果

空隙率 15%の POC は,17%より強度が高く,排水性能も遜色なく,付着部の引張強度や疲労耐久性も満足していることから,この配合を採用した.

4 . POC 層の最適厚さの検討

POC 舗装の POC 層の厚さは,これまでの $50 \sim 100$ mmの実績があるが,その算出根拠は明確にされていない.POC 舗装は POC 層と NC 層を接合部で一体化している.接合部には,温度応力と乾燥収縮によって発生する引張応力および輪荷重によるせん断応力が作用し,それらに対し接合材の付着強度で抵抗する.POC 層が薄いほど接合部の引張の発生応力が高くなる.そこで,最適な POC 層厚さを算出するため,線形弾性 FEM 解析 3 で POC の厚さを変化させ,その時の作用応力の影響を検討した.解析における POC 舗装の厚さは $50\,\mathrm{mm}$, $70\,\mathrm{mm}$, $75\,\mathrm{mm}$, $80\,\mathrm{mm}$, $100\,\mathrm{mm}$ 0 $5\,\mathrm{N}$ 9 $-20\,\mathrm{C}$ 1 $-20\,\mathrm{C}$ 2 $-20\,\mathrm{C}$ 3 $-20\,\mathrm{C}$ 4 $-20\,\mathrm{C}$ 5 $-20\,\mathrm{C}$ 6 $-20\,\mathrm{C}$ 7 $-20\,\mathrm{C}$ 9 $-20\,\mathrm$

FEM 解析結果より,せん断応力より引張応力が許容値に対して厳しいので引張応力に着目し,接合部に発生する引張応力の分布を図-5 に示す.接合部の引張強度は,付着強度の 1.0N/mm² に対して安全率 3 を考慮し許容値を 0.33N/mm² とした.同図より,許容値を満足する POC 層の厚さは 75 mm以上であるため.同値を採用した(NC層; 175 mm).

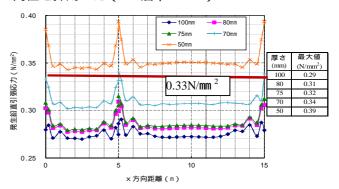


図-5 接合部における車線方向の引張応力分布

5.おわりに

この検討結果を踏まえ、空隙率15%、POC層75mmでPOC舗装の施工を平成25年3月に行なった。急カーブで横断勾配の厳しい複雑な線形での施工となったが、品質管理に最新の注意を払い無事に完了した。施工については、別途報告する。今後のPOC舗装の水平展開に期待したい。

本研究の実施にあたり,阪神高速道路舗装技術委員会委員長である神戸大学吉田准教授はじめ委員の方々に多大な助言を賜りました.ここに感謝の意を表します.

参考文献 1) 中山栄作・高田佳彦・鈴木 威・森 重和・鎌田修,高速道路本線上におけるポーラスコンクリート舗装の室内試験による配合検討,土木学会論文集E1,Vol.68,No.3_147-I_154,2012.12.ppI.147-I.154 2)日本コンクリート工学協会;JCI基準集(1977~2002年度版),2004 3)西澤辰男,3次元FEMに基づいたコンクリート舗装構造解析パッケージの開発,舗装工学論文集,土木学会舗装工学論文集第5巻2000年12月,pp112-121