

大阪市土木局

佐伯博孝  
佐々木三男

1. まえがき

街へ出ると、今までの舗装 すなわち、アスファルト舗装やコンクリート舗装とちがった目新しい舗装に遭遇された経験をお持ちの方も多いと思う。その目新しい舗装の一つにI L B舗装がある。これは、西ドイツで開発されたインターロッキングブロックを表層材に使用した舗装で、このブロックの噛みあわせ効果を利用した一種のたわみ性舗装といわれている。西ドイツでは、I L B舗装の設計指針が出され、又、イギリスでもセメント協会が、軽交通から重交通までの設計法を提案し、地方道や駐車場の舗装にアスファルト舗装に代るものとして広く使われている。日本においてもアスファルト舗装要綱に準じた設計法が提案され、道路、駐車場、公園などに使われ始めている。道路への使用例としては、歩道舗装が主流であり車道舗装は数少ない。よって、実路で得た各種の試験結果をもとに、提案されている設計法について検証することは、難しいが、車道舗装にとって無視出来ない乗心地について、その評価値を求めることが出来る。そこで、車道にI L B舗装を採用し、各種試験を行った東京都三鷹市<sup>2)</sup>と大阪市大正区<sup>3)</sup>の試験結果をもとに、I L B舗装の乗心地について考察を行った。

2. I L B舗装の概要

三鷹市のI L B舗装は、昭和53年4月に、又、大阪市大正区では昭和56年3月に施工されており、それぞれの舗装構造、道路幅員、交通量などの概要を表1ならびに図1に示す。

表1 I L B舗装の概要

		三鷹市 <sup>2)</sup>	大阪市 <sup>3)</sup>		
舗装種別			A	B	C
舗装構造	表層	I L B	80	80	80
		クッション砂	30	30	30
舗装構造	上層路盤	粒径調整砕石	H-40 150	H-25 100	H-25 100
		粒径調整砕石		100	
舗装構造	下層路盤	粒径調整砕石		H-25 100	
	路床	設計CBR	10		
舗装構造	TA	132.5	140	135	115
	総厚	260	310	210	210
道路幅員(m)		6.44	8.00		
施工延長(m)		11.84	26.00	27.00	33.00
日交通量(%)		430/3車	560/4車	560/4車	251/4車
I L B舗装の型式		ブロック	スッシュボン		

表2 乗心地の評価<sup>4)</sup>

RI	評価	RI	評価
0~16	優	0~50	優
16~90	良	50~100	良
90以上	可	100~200	可
		200以上	不可

T.C.R	評価	乗心地係数	評価
0~100	Smooth	0~3	良
100~160	Transition	3~5	可
160以上	Rough	5以上	不可

3. 検討方法

a) I L B舗装における縦断方向の路面の平坦

性別定は、両市ともに足付き直読式凹凸測定器(足付き3m定規)を使って行っているため、この値と乗心地を評価する各値との関係を、既発表論文をもとに求め、計算によって、乗心地評価値を求めた。

b) 乗心地の評価は、表2によった。

4. 検討結果ならびに考察

検討結果を表3に示す。これら5の検討結果から、I L B舗装の乗心地について、次のようなことがいえる。

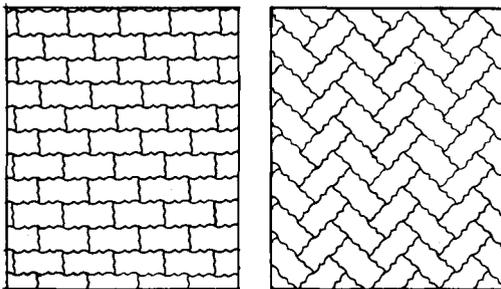


図1 I L B舗装の型式<sup>4)</sup>

表3 検 計 結 果

		大 阪 市			
		A	B	C	
3m 定規の値 G <sub>7</sub>	施工直後 A	1.73	1.84	1.91	1.82
	6ヶ月後 B		2.02	1.96	2.03
	1年後 C	3.90			
	D = B/A		1.10	1.03	1.10
	E = C/A	2.27			
3m ジョールの値 G <sub>2</sub> = 1.5G <sub>7</sub> - 0.25 <sup>5)</sup>	A	2.35	2.51	2.62	2.48
	B		2.78	2.67	2.80
	C	5.63			
ジョールインデックス PI = 30G <sub>2</sub> - 15 <sup>6)</sup>	A	55.50	60.30	63.60	69.40
	B		68.40	65.70	69.00
	C	153.90			
ラフネスインデックス RI = $\frac{PI - 21.3}{0.383}$ <sup>4)</sup>	A	89.30	101.83	110.44	99.48
	B		192.28	115.93	124.54
	C	346.21			
トータルキールラフネス T.C.R. = 2.38RI - 25 <sup>4)</sup>	A	187.53	217.35	237.84	211.76
	B		267.63	250.91	271.41
	C	798.97			
乗心地係数 <sup>*)</sup> RI < 100 k = 0.00378RI + 3.5 RI > 100 k = 0.0118RI + 3.1	A	3.84	4.30	4.40	4.37
	B		4.65	4.47	4.57
	C	7.19			
	D		1.06	1.02	1.07
	E	1.87			

(1) 施工直後は、両市ともに RI 又は良, RI 又は良と可の境, TCR 又は Rough, 乗心地係数又は可に評価することが出来る。しかし、三鷹市の1年後の値をみると、RI 又は可, RI 又は不可, TCR 又は Rough, 乗心地係数又は不可と悪くなっている。大阪市の6ヶ月後の値は、RI 又は良, RI 又は可, TCR 又は Rough, 乗心地係数又は可と、施工直後の評価とあまりかわらない。

三鷹市と大阪市の試験結果は、1年後と6ヶ月後の値であり、同様に比べるとは難しいが、累積交通費から見て、三鷹市のILB

舗装の方が大阪市のそれよりも過酷な交通状態にあるといえる。又、ILB舗装の型式のちがいに、有為な差を見出すことは難しい。

表4 舗装種別と乗地評価値<sup>6)</sup> (k=40%)

	コンクリート舗装		アスファルト舗装			砂利道	
	枝形(4x2.0)	名神	名神	東国通管内	阪神高速		第3京浜
RI		124 <sup>3)</sup>	54 <sup>1)</sup>				
乗地係数	3.76		2.94	3.70	4.26	3.81	12.5

(2) ILB舗装の乗地評価値を他の舗装のそれと比べると、三鷹市の1年後の値は、コンクリート舗装の評価値よりも高いが砂利道の値よりも低い、大阪市の6ヶ月後の値は、アスファルト舗装の評価値に近似していることが、表4より分かる。

(3) 舗装構造と乗地評価値との関係について、大阪市の3種類を比べると、T<sub>2</sub>又はAとBと5<sup>\*\*\*</sup>、AとCと25<sup>\*\*\*</sup>もがうし、日交通量は、A,Bは同じ、CはA-Bの約2/3であるのに、乗地係数は、有為な差を見出すことは難しい。これは、T<sub>2</sub>と日交通量の関係によると思われる。

5. あとがき

ILB舗装の路面平坦性測定値をもとに、ILB舗装の乗地地について考察してみたが、a)ILB舗装の目地をどのように評価すべきか、b)目地の無いILB舗装を、今までの測定方法で評価することに問題はないが、といった疑問を今後解決していく必要があると思う。最後に、ご指導下さいました大阪市立大学の三瀬教授、山田講師に、ILB舗装関係の資料を提供して下さいました日本大学の三浦教授に深謝いたします。

6. 参考文献

- 1) 牧谷セメント(株); インターlockingブロック舗装設計施工マニュアル 一庫産 昭和55年11月
- 2) 津田外; インターlockingブロック舗装とその品質調査 舗装 Vol.14-10 1979
- 3) 大阪市土木局; インターlockingブロック舗装の施工に伴う試験結果報告書 昭和56年11月
- 4) 佐藤重; 路面の凹凸 技術資料
- 5) 東京都道路調査会; 東京都道路の舗装補修基準に関する調査報告書 (第1部)
- 6) 市原薫外; 路面凹凸と乗地係数について 土木技術資料 3-7 3-8