

常磐自動車道　いわき地区連続鉄筋コンクリート舗装について

日本道路公团仙台建設局

いわき工事事務所 金田一夫

同 上 大友強一

○技術第二課(正会員)岸本 功

1.はじめに

常磐自動車道は、埼玉県川口市から福島県いわき市に至る延長188kmの高速道路である。

この内、茨城・福島県境付近から終点までの約、5kmの舗装工種は、地域特性、工程等の諸条件を検討し、コンクリート舗装を採用した。

特に、魔坑が予想され、将来浅所陥没(図-2)の恐れのある9、2km区間は、陥没対策として、剛性の期待できる連続鉄筋コンクリート舗装(以下CRC舗装)を採用したものであり、以下CRC舗装の設計施工について述べる。

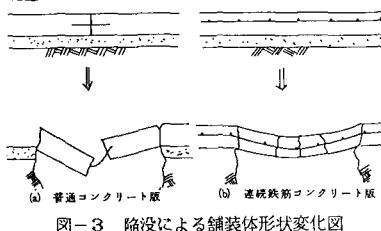


図-3 陥没による舗装体形状変化図

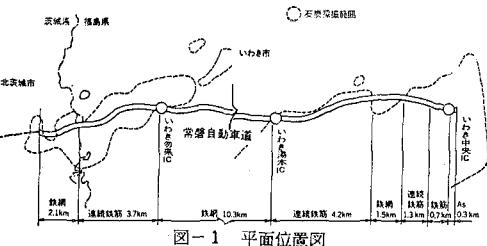


図-1 平面位置図

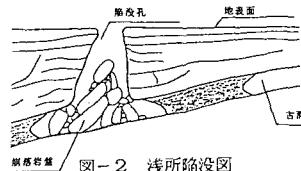


図-2 浅所陥没図

2. 設計

2-1 設計考え方

従来のコンクリート舗装は、古典的板理論(Westergaardの公式)に基づいている。この理論は、舗装構造をかなり単純化、理想化しているため、現象面との差がしばしば指摘されている。よって、当地区の様な特徴的な陥没現象を考慮した解析が可能で、かつ信頼性の高い解析手法という点から選定すれば、有限要素法による解析が最も妥当な手法と考えられ採用した。又、設計細部は、舗装要綱によるものとし、舗厚25cm、陥没孔の孔径を設定して、有限要素法により解析を行ない、応力上の安全を確認した。

2-2 設計条件

設計条件は、表-1に示すとおりである。

陥没孔径は、表-2に示す様に5m以内で、陥没が発生しそうなため、5m×5mとした。又、陥没部の支持力係数は、ゼロとし、鉄筋の曲げ剛性への寄与分は、全体の1%以下となるため無視した。

2-3 解析結果

解析結果は、表-3に示すとおりである。

舗装厚は、コンクリート版下面の輪荷重応力が設計断面強度の50%程度となり、版自体が降伏しない構造を有していると考えられるところとした。又、鉄筋量は、解析応力結果からみると、縦方向鉄筋D16mm-12.5cmピッチ、横方向はD16mm-20

表-1 設計条件

陥没穴の大きさ	5m×5m		
	幅員	厚さ	荷重
コンクリート版	8.5m	0.25m	死荷重 コンクリート2.5t/m ²
活荷重	TL-2.0		弾性係数 3×10kg/cm
コンクリート	0.2		耐久性比 0.2
路盤の支	普通部 26kg/cm		持力係数 陥没部 0.0kg/cm
			応力度 コンクリート 150kg/cm
			鉄筋 2700kg/cm

表-2 浅所陥没孔径別頻度

孔径	頻度	累積頻度		単孔陥没の 累積頻度
		頻度	累積頻度	
1mまで	3.4	3.4	4.7	
2m	2.0	2.5	30.2	34.9
3m	2.3	4.9	32.6	67.5
4m	6.8	55.9	9.3	76.8
5m	1.5	7.1	20.9	97.7
6m	1.7	7.28	2.3	100.0
7m	1.02	8.30		
8m	1.7	84.7		
9m	0	84.7		
10m	5.1	89.8		
10m以上	10.2	100.0		

cmピッチの鉄筋量(20kg/cm²)が必要であると算出された。

2-4 構造細目

舗装構造は、図-4に示すとおりである。

2-4-1 鉄筋

鉄筋の位置は、脇板によるために対して対版下側に配筋する方が有利であるが、横目地を省くことによる横ひび割れ及び広い幅員による縦ひび割れ対策として、舗装面下8cmに配筋した。

又、鉄筋り離手寸、重ね離手($R=400mm$)とし、離手部分に生じるひずみが小さくなるように、横行配置とした。

2-4-2 端部構造

CRC舗装は、コンクリート版と路盤との摩擦により延長方向の移動が拘束されることにより、機能を発揮するが、端部は、自由に変位するため図-5に示す緩衝膨張目地構造とした。

2-4-3 目地

CRC舗装は、幅員8.5mと広く横ひび割れの発生が考えられるため中央に横目地を設置した。端部の横膨張目地は、図-6に示すとおりである。

又、横施工目地は、図-7のように縦方向鉄筋を連続させた実合せ目地とし、縦方向鉄筋2本に1本の割合で同じ長さ(1m)の鉄筋にて補強した。

3. 施工

CRC舗装、舗設作業は、図-8に示すとおりである。

コンクリート打設は、一様な敷均しができるよう2層敷均し、2層締固め式とした。鉄筋の設置方法には、鉄筋鉄網方式と地租方式があるが、鉄筋鉄網方式とはかなりの労力と時間を要し、コンクリートの打設能力に影響を与えると思われるのと先行して路盤に設置しておく地租方式とした。

しかし、実際には、かなりの労力と時間を要し、今後再検討余地があると思われる。

舗設能力は、日施工量50m~300mと鉄網コンクリート舗装と大差ない施工能力であった。

又、現在までのクラック発生状況は、表-4に示すとおりである。

CRC舗装は、ひび割れが発生することはやむを得ないが有効なひび割れと無害なひび割れを十分見極める必要がある。一般に、鉄筋の腐能が問題となるひび割れ幅は、0.6mm以上といわれている。

当区間は、3ヶ月程度しか経過していないので判断は難しいが、他工事のひび割れ発生状況と同じ経過をたどっているため問題ないと思われるが、今後の追跡調査結果を待ちたい。

4. おわりに

我が国のCRC舗装は、施工実績も少なく種々未解明な要素が多い。今回施工したCRC舗装は、我が国最大の施工規模であり、今後のCRC舗装設計・施工の参考とするための追跡調査を実施中である。

表-3 解析結果

鉄筋の最大主応力	板下面の最大主応力	最大たわみ差	鉄筋	
総方向 横方向	最大主応力	たわみ差		
-45.5 Kg/cm ²	-40.6 Kg/cm ²	24.0 Kg/cm ²	0.08 cm	φ12.5mm

曲げモーメント t.m	応力度 (Kg/cm)
車両進行方向 車両進行方向	コンクリート 鉄筋
2.01	1.78 144 1920 145 2640

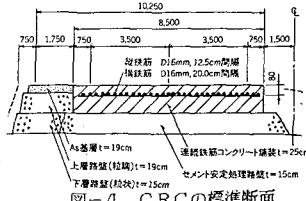


図-4 CRCの標準断面

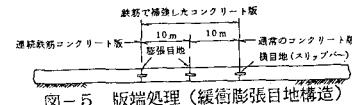


図-5 版端処理(緩衝膨張目地構造)

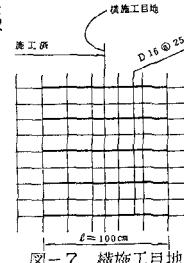


図-7 横施工目地

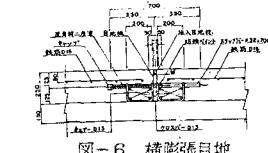


図-8 CRCの舗設作業

表-4 ひび割れ発生の経時変化

舗装版の材令	平均ひび割れ間隔(m)	平均ひび割れ幅(cm)	最大ひび割れ幅(mm)
2週間	12.2 (12.5)	0.10 (0.02)	0.15 (0.15)
1ヶ月	6.6 (< 6.9)	0.10 (0.03)	0.15 (0.15)
3ヶ月	3.9 (3.7)	0.10 (0.05)	0.15 (0.15)

()は、国辺5号線を示す。