路面性状測定の劣化進行度から推定する深層部健全度評価手法の一考察

中日本ハイウェイ・エンジニアリング名古屋株式会社 正会員 〇高井 健志 中日本高速道路株式会社 名古屋支社 中村 康広 中日本高速道路株式会社 名古屋支社 山田 雄太

1. はじめに

我々が管理する高速道路では、舗装表面の評価を路面性状測定(ひび割れ率・わだち掘れ量・IRI)で全線を対象に3年サイクルで実施している。また、舗装の構造的な評価はFWD測定で行っている。しかし、各インター間の代表地点でのFWD測定はすべて実施しているが、全区間の測定は行えていない。そこで、路面性状測定結果から舗装の構造的な評価を行うことを、劣化の進行状況から推定する方法を検討した。

2. 現在の課題と対応策

舗装補修計画は、路面の評価をひび割れ率・わだち掘れ量・IRI 測定した結果、管理基準値(補修目標値)に達している箇所を対象に舗装補修を実施する計画としている。ただし、この管理基準値に達した期間については注視されていない。

そこで、劣化の進行状況を 3 年サイクルで実施している路面性状測定結果を用いて検討した。要因別に 3 年間の測定値の差を求め、この結果を劣化進行度とした。劣化進行度が大きい箇所においては、基層の剥離、もしくは路盤の強度不足、路床の支持力不足等の発生している可能性があり、舗装各層の弾性係数が低下していると推定されるため、FWD 測定結果から逆解析プログラム「BALM」により、舗装各層の弾性係数を推定した。これらの結果から、劣化進行度および弾性係数低下箇所の相関性を検討することとした。

3. 劣化進行度の算出

劣化進行度は路面性状測定結果を用いて、3年間に進行したわだち掘れ量・ひび割れ率・IRIを算出し、その結果を劣化進行度とした。表-1にひび割れ率の劣化進行度を集計した。

3-1 劣化進行度異常値の抽出

測定要因ごとの劣化進行度集計表から、劣 化進行度の異常値を抽出する作業を行った。 計

表-1 劣化進行度(ひび割れ率)集計表

| ひび割れ劣化進行度 | | | | | | 0%-1%:は0%以上1%未満をいう。 | | | | |
|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|-----------|---------------------|-----------|-----------|-----------|------|
| 路線 | 0%-1% | 1%-3% | 3%-5% | 5%-10% | 10%-20% | 20%-30% | 30%-40% | 40%以上 | 数值合計 | 加重平均 |
| | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (箇所・100m) | (%) |
| 東海北陸 | 3,152 | 420 | 164 | 167 | 113 | 54 | 31 | 38 | 4,139 | 2.73 |
| 中央道 | 4,310 | 783 | 228 | 164 | 144 | 87 | 49 | 56 | 5,821 | 2.45 |
| 北陸道 | 726 | 67 | 31 | 37 | 26 | - 11 | 3 | 0 | 901 | 1.98 |
| 東名阪 | 1,694 | 272 | 44 | 38 | 17 | 6 | 1 | 2 | 2,074 | 1.19 |
| 名神 | 2,501 | 669 | 165 | 64 | 15 | 1 | 0 | 0 | 3,415 | 1.17 |
| 伊勢道 | 2,107 | 233 | 72 | 72 | 38 | 2 | 1 | 0 | 2,525 | 1.15 |
| 東名 | 3,470 | 356 | 50 | 21 | 2 | 0 | 0 | 0 | 3,899 | 0.73 |
| 名二環状 | 1,006 | 68 | 7 | 4 | 0 | 1 | 0 | 0 | 1,086 | 0.66 |
| 新名神 | 805 | 9 | 3 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 818 | 0.54 |
| 伊勢湾岸 | 3,157 | 35 | 11 | 3 | 0 | 0 | 0 | 0 | 3,206 | 0.53 |
| 紀勢道 | 474 | 6 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 481 | 0.53 |
| 東海環状 | 2,325 | 9 | 1 | 0 | 0 | 0 | 0 | 0 | 2,335 | 0.51 |
| āt | 25.727 | 2.927 | 777 | 571 | 355 | 162 | 85 | 96 | 30.700 | 1.59 |

抽出作業の定義として補修目標値の 1/2 の値が 3 年間で進行した箇所を異常値とした。

| 損傷項目 | 補修目標値 | 集計表の抽出基準 | 対象箇所数 (箇所・100m) | 抽出箇所数 (箇所・100m) | 路線別年あたり劣化進 行度 |
|-----------|---------------|-----------------------|--------------------|--------------------|--------------------------|
| ひび割れ率 | 20% | 「10%以上 20%未満」以上 | 30,700 | 698 | 1.12%~0.17% |
| わだち掘れ | 25mm | 「10mm 以上 15mm 未満」以上 | 30,700 | 21 | 0.86 mm ~ 0.34 mm |
| I R I 3.5 | 2 5 00 00 /00 | 「1.5mm/m 以上 2mm/m 未満」 | 30,700 | 61 | 0.11mm/m~ |
| | 3.5mm/m | 以上 | | 61 | 0.08mm/m |

3-2 劣化進行度と構造評価の比較対象

わだち掘れ量と IRI の比較結果は、路線による劣化進行度の差は小さく、劣化進行度異常値箇所数が少ないため、劣化進行度から路線別の構造評価を行うことが困難と判断した。しかし、ひび割れ率は、路線による劣化進行度の差が大きく、劣化進行度異常値箇所数が多いため、問題がある箇所を抽出できると考えた。さらに、路盤等の支持力が不足していると疲労ひび割れが発生しやすいことから、ひび割れ率を比較対象と判断した。

キーワード 劣化進行度,わだち掘れ,FWD,弾性係数

連絡先 〒460-0003 愛知県名古屋市中区錦 1-8-11 DNI 錦ビルディング

中日本ハイウェイ・エンジニアリング名古屋株式会社 TEL052-212-4552

3-3 ひび割れ率の劣化進行度異常箇所数と路線別ひび割れ劣化進行度平均値

図-1 に示すとおり、ひび割れ率の劣化進行度異常箇所数(3年間で10%以上進行している箇所)と路線別の ひび割れ率劣化進行度平均値(3年間の進行度)は、路線により大きく値が相違する結果となっている。

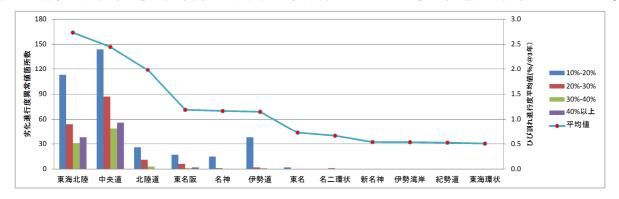


図-1 ひび割れ率の劣化進行度異常箇所数と路線別ひび割れ劣化進行度平均値

4. 舗装各層の弾性係数の推定結果

逆解析プログラム「BALM」により、劣化進行度異常値箇所として抽出した箇所の舗装各層の弾性係数の推定を行った。また、健全な箇所においても比較するため弾性係数を推定したので表・2に示す。表層をE1、基層をE2、アスファルト安定処理路盤をE3、下層路盤(粒状路盤・セメント安定処理路盤)をE4、路床をE5とした。

表-2 劣化進行度異常箇所および健全部の弾性係数(代表測点)

| 路線 | КР | 劣化進行 | 弾性係数(Mpa) | | | | | | |
|------|-----------|------|-----------|-------|------|--------|-------|--|--|
| 此日初水 | | 度 | E1 | E2 | E3 | E4 | E5 | | |
| 中央道 | 上 279.600 | 異常値 | 3843 | 3894 | 2316 | 354.5 | 115.3 | | |
| 中央道 | 下 230.500 | 異常値 | 8455 | 2261 | 5584 | 1366.0 | 470.1 | | |
| 東海北陸 | 上 84.500 | 異常値 | 2559 | 5731 | 1303 | 67.7 | 233.6 | | |
| 東海北陸 | 上 84.600 | 異常値 | 2804 | 5264 | 1280 | 92.6 | 481.6 | | |
| 東名 | 上326付近 | 健全 | 14150 | 14000 | 9915 | 1470 | 200.5 | | |
| 東名 | 下 320 付近 | 健全 | 13810 | 13610 | 9708 | 1427 | 219.7 | | |
| 紀勢道 | 上 9.9 付近 | 健全 | 10310 | 10110 | 6999 | 1076 | 333.0 | | |
| 東海環状 | 下 38 付近 | 健全 | 14470 | 13830 | 9702 | 1491 | 232.6 | | |

※着色箇所:弾性係数の低下箇所

5. 劣化進行度と弾性係数の比較

劣化進行度(ひび割れ)と弾性係数の相関性について検討した。図-2にアスファルト混合物表層 E1での比較・E2 部での比較・E3 部での比較・E4 部での比較を行った。

上層路盤 E3・下層路盤 E4 では 劣化進行度が大きくなるにしたが い弾性係数は小さくなる傾向であ る。したがって、劣化進行度異常値 箇所においては、路盤の強度低下が 発生している可能性が高く、さらに

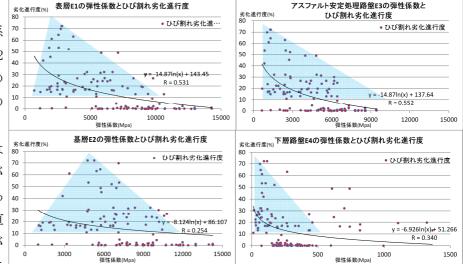


図-2 弾性係数とひび割れ劣化進行度の比較

アスコン層も同様に強度低下をしているものと推定できる。

ただし、一部箇所では高機能化に伴い基層部が剥離し、基層部の強度低下を起こしている箇所もあった。

6. おわりに

路面性状測定データから深層部の健全度評価を行うことは困難であるが、劣化進行度を求めることで深層部の強度低下の可能性がある箇所を抽出することができる。したがって、FWD 測定を全線測定するまでは、この劣化進行度異常値を求めることで簡易的に深層部健全度評価を行い、舗装の長寿命化を図る補修方法を提案していきたいと考える。

参考文献

・多層弾性理論による舗装構造解析入門(土木学会)