# OCM による路面のたわみ計測技術に関する検討

大阪大学	正会員	○小泉	圭吾
復建調査設計㈱	正会員	中西	典明
地球観測(株)	非会員	福田	芳雄
東亜道路工業㈱	正会員	塚本	真也
神戸大学	正会員	澁谷	啓

## 1. はじめに

道路管理者は路面陥没事故防止のため、レーダー探査による空洞調査を実施している.空洞箇所については、スコ ープによる詳細調査および補修作業が実施されるが、空洞箇所が膨大であることからそれら全てを修復することは 困難であり、実際に補修作業が必要かどうかを簡便に評価するための手法が求められている.これに対し現在、FWD を用いた路面の健全度を評価する手法が提案されている<sup>1)</sup>。この手法は、重錘を空洞上部に落下させた際の路面のた わみ量と空洞部の路面耐力の関係性を評価するものである.ただし、計測には道路を占用する必要があり、全ての路 面下空洞の健全度を当手法のみで評価するには限界がある.

そこで本研究では OCM に着目してこの課題を解決することを考えた. OCM(Orientation Code Matching)とは, CCD カメラで連続撮影した複数枚の画像にある被写体 (テンプレート画像)の動きを精度良く検出する画像処理法の1つ であり,この手法を応用することで路面のたわみ量を推定できる可能性がある<sup>2)</sup>. 筆者らは道路端部,或いは歩道に

カメラを設置し,走行中のトラック等の輪荷重から路面変位 を検出することを最終目的とし,本研究では最初の試みとし て OCM による路面のたわみ計測の可能性とその手法を探る ことを目的とした.

#### 2. 実験概要

FWD で発生させた路面のたわみに対し,FWD の計測結果 を基に OCM のたわみ検出性能を評価する.図-1 は FWD お よび OCM による計測概要を示している.FWD は重錘を落下 させることで発生する舗装表面のたわみ量を複数点で同時に 計測することでたわみ曲線を求めることができる.一方, OCM では重錘を落下させた際の路面の連続画像を CCD カメ ラで記録し,その結果を解析することで地点毎のたわみ量を 推定することになる.本研究では計測に有効な CCD カメラ を選定し,その計測結果を基に路面のたわみを計測する手法 について検討を行った。

#### 3.カメラ選定

ここでは解像度とフレームレートの異なる二種類の CCD カメラを選定し,適用性に関する比較検証を行った.表-1 に カメラ A, B それぞれの仕様を示す.比較的安価に入手でき



図-1 FWD および OCM によるたわみ計測概要

**表-1** CCD カメラの仕様

	カメラA	カメラB
USB3.0カメラ	FL3-U3-13E4M-C	BFS-U3-04S2
カラー	モノクロ	モノクロ
最大解像度(pixel)	1280×1024	720×540
最速フレームレート(fps)	60	522
寸法(mm)	29×29×30	29×29×30
レンズ	メガヒ゜クセルハ゛リフォーカルレンス゛	TVR555MIR
焦点距離(mm)	9-90mm	5-55mm
絞り範囲	F1.8-C	F1.4-C
作動距離(mm)	300	300
マウント	С	С
寸法(mm)	Φ45×93	Φ45.5×64

る CCD カメラの解像度とフレームレートにはトレードオフの関係があるため,解像度が高くフレームレートが遅い カメラ A と,フレームレートは速いが解像度が低いカメラ B を選定して検証を行った.具体的には,カメラ A は 60fps,カメラ B は 522fps でそれぞれ撮影を行い,OCM により路面のたわみ量を解析した.

図-2~4 は 10tf の衝撃荷重を与えた際の中心から 300, 450, 600(mm)の位置における FWD, カメラ A, カメラ B によるたわみの計測結果を示している. いずれも画角を被写体にズームした条件で計測を行った. 図-2 より, FWD の D300, D450, D600 におけるたわみ量はそれぞれ 880, 728, 601µm, 周波数は 45Hz 程度であることがわかる. こ れに対し, 図-3 のカメラ A では周波数 45Hz に対して 60fps (60 frames/sec) であることから明らかにデータが不足 している. 従ってこの条件下での解像度の優位性は確認できなかった. 次に図-4 のカメラ B では周波数に対して 10 倍程度の速度があるため必要最小限のデータは取得できている.ただし図-2 と図-4 を見比べると, 重錘落下直後 5ms

キーワード 画像センシング,空洞調査,カメラ,たわみ計測 連絡先 〒565-0871 大阪府吹田市山田丘 2-1 大阪大学大学院工学研究科地球総合工学専攻 TEL:06-6879-7346 付近までの立ち上りは概ね一致しているが、その後の波の速度と振幅 に違いがみられる.この要因は載荷板の振動がカメラ三脚を介してカ メラに伝わったことによるものであると推察される.次節ではこの問 題を解決するためにソフト面、ハード面での対策を検討した.

### 4. LPF による高周波成分の除去

ソフト面での対策として, LPF を用いてノイズ除去を試みた. ここで は処理後の波形が FWD の波長と一致するように試行錯誤的にカット オフ周波数を決定することとした. 図-5 は 300mm 地点における解析結 果を示している. このグラフより, カットオフ周波数 45Hz で FWD の 計測結果と整合性が確認された. 地点 450, 600mm においても同様の 結果となったことから LPF 処理が三脚に伝わった振動源を除去する手 法として有効であることがわかった. 一方, カットオフ周波数の決め方 には明確な根拠が無いため, これについては引続き検討が必要である.

### 5. カメラ取付架台の改良

ハード面での対策として、カメラ取付架台である三脚を改良するこ とで、載荷版の振動がカメラに伝わらない方策を検討した.ここでは安 価に改良できることを前提に、表-2 に示す 5 つの候補を挙げ、この中 から最適な取付架台を選定することとした. (a)は一般に用いられてい るカメラ三脚、(b)はこの三脚に防振材を組合せた条件、(c)は H 鋼と防 振材の組合せ、(d)は小型カメラ用のミニ三脚、(e)はミニ三脚に防振材 を組合せた条件である. (b)、(c)、(e)はいずれも振動を吸収することを 目的に設定し、(a)と(d)はその比較のためである. 図-6 は 5tf の衝撃荷 重を与えた際の中心から 300mm 地点の FWD と各取付架台における計 測結果を示したグラフである.カメラの位置は中心から 3m の地点であ る. この結果より、FWD の計測結果と最もよく整合しているのは三脚 +防振材の組合せであった. H 鋼やミニ三脚においてもたわみ量であ る最大振幅は概ね整合しているものの、波形が乱れていることから載 荷版からの振動が十分に吸収されていないものと推察される.

### 6. まとめ

OCM を用いたたわみ量の計測手法について検討を行った結果,①カ メラの選定にあたっては解像度よりもフレームレートを優先して選定 する必要がある,②LPF 処理によって載荷板からの振動の影響を除去

できるが条件設定には課題 がある,③カメラの取付架台 として,市販の三脚に防振材 を組合せた条件が精度よく 計測できることがわかった. 参考文献:1) 塚本 真也, 澁谷 啓,梅田 準,白 濟民,道路表 面のたわみ測定による陥没 危険度評価方法の開発.基 礎工,pp.40-42, 2019.12. 2) Fukuda, Y.et al.: Vision-based displacement sensor for monitoring dynamic response using robust object search



algorithm. IEEE SENSORS Journal, Vol.13. No.12 pp. 4725-4732. 2013. **謝辞**:本研究の一部は(公財) 昭瀝記念財団の研究助成によって行われた.ここに記して深甚の謝意を表する.



450mm

カメラAによるたわみ計測

← 600mm

35

40

10

- 300mm

図-3

2000

500 0

-500

-1000

(m) 1500

たわみ量



20

Time (ms)

← 450mm

