brought to you by Toon University of Yokohama Academic Repository

「桐蔭論叢」第36号2017年6月

〈工学研究科研究論文〉

# コンクリート構造物のための 非接触音響探査法に関する研究

—
鉄筋腐食によるコンクリートひび割れの検出
—

Study on Non-contact Acoustic Inspection Method for Concrete Structures: Detection of cracks due to reinforced corrosion

杉本 和子・杉本 恒美

桐蔭横浜大学 大学院工学研究科

(2017年3月18日 受理)

I. はじめに

安全・安心な社会の構築のために、インフ ラの維持管理は重要であるが、点検者がハン マーでコンクリート表面を叩き、その音色で 欠陥部を検知する叩き点検が主流である。 我々の研究室では、主にトンネル内面の打音 検査の代替法として非接触音響探査法<sup>1,2)</sup>を 研究してきた。強力な音響振動を発生する長 距離音響発生装置(LRAD)で対象構造物に 振動を与え、振動を与えた部分を高感度のレ ーザドップラ振動計 (SLDV) により計測す る手法である。非接触・非破壊で、橋梁・ト ンネル・ダム、その他構造物のコンクリート の空洞や剥離などの内部欠陥を、遠隔から定 量的に検査できると期待される。今までコン クリート供試体の内部欠陥として発砲スチロ ールを埋設した空洞欠陥供試体を用いてきた。 今回、従来メンテナンスフリーと考えられて いた鉄筋コンクリート構造物の劣化に着目し、 その腐食度を定量的に評価する非破壊検査手

法がまだ提案されていないので、鉄筋腐食に よるひび割れを遠隔から検出する非接触音響 探査法を検討した。

## Ⅱ. 実験方法

 鉄筋腐食コクリート試験体 図1のように、鉄筋腐食試験体(1000 × 450 × 200mm<sup>3</sup>)は、表面から50mmの深さ



SUGIMOTO Kazuko and SUGIMOTO Tsuneyoshi : Graduate School of Engineering, Toin University of Yokohama. 1614 Kurogane-cho, Aoba-ku, Yokohama, 225-8503, Japan





に鉄筋 D-16 を埋め込んで作製された。

試験体を食塩水に浸した状態で鉄筋に電圧 をかけて通電させ、(a) < (b) < (c) < (d) と通 電時間を長くして鉄筋の腐食度合いを変化さ せて製作した。鉄筋の腐食度は(a) < (b) < (c) < (d) の順に大きくなっている。

#### 2. 実験セットアップ

実験セットアップを図2に示す。音源と してはLRAD (LRAD Corp., LRAD-300X) を使用し、コンクリート表面での最大音圧が 100dB 程度になるように音圧を調整した。送 信音波としては 500-7100Hz のトーンバース ト 波 (変調 周 波 数 200Hz、interval time 50ms)を用いた<sup>2)</sup>。コンクリート表面の振 動 速 度 は SLDV (Polytec Corp., PSV400-H4)により、水平および垂直方向 約 5cm ピッチで 160 点 (16 × 10) 計測した。 LRAD から測定面までの距離は約 3.2m であ った。

## 3. 数值解析

計測された振動速度の時間波形に対して、 時間 – 周波数ゲート処理を行い、周囲からの 反射や残響の影響を軽減した。SLDV ヘッド の 共 振 周 波 数 を 除 く た め に 1200Hz ~ 8192Hz の範囲で積分を行って、各測定点に おける振動エネルギーを算出した。全計測点 のうち、健全部の最小振動エネルギーを基準



図3 振動エネルギー比 vs スペクトルエントロピー

値とみなして、振動エネルギー比を計算した。 さらに、各測定点におけるスペクトルエント ロピーを算出し、計測不良点の検出を行った<sup>3</sup>。 その結果を図3に示す。測定データから計 算された各測定点での振動エネルギー比とス ペクトルエントロピーを散布図で示している。 2つの音響学的特徴量を用いることによって、 健全部・欠陥部・計測不良点がうまく分離さ れている。健全部は図の左上に、欠陥部は下 側に、計測不良点は右上に点在している。

## Ⅲ. 実験結果

図4は、測定時にレーザドップラ振動計 のCCDカメラで撮影された鉄筋腐食コンク リート試験体の画像である。図の右上のコン クリート表面に亀裂(赤線部)が所々見られ る。

図5に鉄筋コンクリートの腐食状態を映 像化した例を示す。計測不良点を取り除いた 後<sup>3)</sup>、振動エネルギー比の分布状態を表示し たものである。縦方向の黄色点線は、埋め込 まれた鉄筋の各位置を示す。

鉄筋(d)では、上部に振動エネルギー比の 高い部分が存在しており、鉄筋腐食ひび割れ の目視による亀裂位置(図4)とほぼ同じ位 置にあった。また、鉄筋(c)では、鉄筋(c)の 位置を示す黄色縦線から少し左にずれた縦方 向に、鉄筋(d)より振動エネルギーがかなり



**図4** 鉄筋腐食コンクリート試験体の CCD カメラ画像



図5 鉄筋腐食コンクリート試験体のかぶり部 分の剥離状態の映像化

低いが、周囲より若干高くなっている縦方向 に伸びる領域を見つけることができる。

これらの結果を検証するために、実際に鉄 筋腐食コンクリート試験体を切断して、鉄筋 腐食ひび割れの状況を確認した。切断位置は、 図4に黄色の検証用切断線で示した。図6 に試験体を切断した鉄筋(c)、(d)の結果を示 す。紙面が切断面で、赤色の線に沿って鉄筋 腐食ひび割れが見られ、紙面に垂直な面が試 験体の表面で、青色の線がコンクリート表面 の亀裂を示している。鉄筋(c)、(d)ともに鉄 筋からコンクリート表面に向け、それぞれひ び割れが確認された。ひび割れ幅は、それぞ れ0.1mm、0.2mm 程度で、鉄筋(d)のひび割 れ幅が大きく、鉄筋腐食が大きいことがわか る。また鉄筋(d)の上部には表面剥離を生じ ていた。



図6 鉄筋腐食コンクリート試験体の断面写真

### Ⅳ. 結論

非接触音響探査法を用いた、鉄筋腐食コン クリートの内部欠陥の検出実験を行い、鉄筋 腐食に伴う、かぶりコンクリートの剥離部分 を検知することができた。コンクリート表面 に沿う方向のひび割れ(0.2mm 程度)を検 知し、内部欠陥の状態を振動エネルギー比に よって映像化することができた。鉄筋(c)の コンクリート表面に垂直な方向のひび割れ (0.1mm 程度)については、鉄筋(d)の欠陥 部に比べて、振動エネルギー比が小さいが、 健全部に比べて若干の差が見られた。また、 欠陥部のひび割れの劣化状態を経時変化で確 認することができた。

#### 謝辞

コンクリート供試体の製作および提供して いただいた IHI 検査計測の河野豊氏に感謝い たします。

#### 【参考文献】

 R.Akamatsu, T.Sugimoto, N.Utagawa and K.Katakura : Jpn. J. Appl. Phys. 52 (2013) 07HC12.

- K.Katakura, R.Akamatsu, T.Sugimoto and N.Utagawa : *Jpn. J. Appl. Phys.* 53 (2014) 07KC15.
- K.Sugimoto, R.Akamatsu, T.Sugimoto, N. Utagawa, C.Kuroda and K.Katakura : *Jpn. J. Appl. Phys.* 54, 07HC15 (2015).