アンカーボルトでの弾性波入力/出力による鋼板接着補強 RC 床版における水平ひび割れ評価

大阪大学大学院工学研究科	学生会員	○葉	栗
大阪大学大学院工学研究科	正会員	寺澤	広基

#### 1. はじめに

既設 RC 床版の補強工法の一つに鋼板接着工法があ る.この工法は, RC 床版の下面にアンカーボルトを用 いて鋼板を仮留めし,床版と鋼板との間にエポキシ樹 脂を注入することで RC 床版と鋼板とを一体化させ断 面剛性の向上を図るものである.しかし,鋼板接着工法 を施した RC 床版は外観目視により底面のひび割れを 確認できないという問題点がある.これに対し,既往の 研究<sup>1)</sup>では鋼板接着した RC 床版内部のひび割れを検出 する非破壊評価方法として,衝撃弾性波法が提案され ているが,エポキシ樹脂が適切に充填されておらず鋼 板が剥離している箇所では,水平ひび割れの検出が困 難である.

本研究では,鋼板接着工法を施した RC 床版におい て,鋼板接着の有無によらず内部の水平ひび割れを検 出する方法として,衝撃により入力した弾性波を複数 の点で受信し評価する手法について解析により検討し た.

## 2. 水平ひび割れ深さが各評価指標に及ぼす影響

## 2.1 解析概要

解析モデルの概要を図-1 に示す. コンクリート部の 寸法は長さ 2600mm×幅 1000mm×厚さ 200mm であり, その上部に厚さ 4mm のエポキシ樹脂層および厚さ 4.5mm の鋼板部を設け, コンクリートの端部から 300mm の所に打ち込み深さ 70mm のアンカーボルト部 を設定している. アンカーボルト部は 500mm 間隔で合 計 5 個設定した. 水平ひび割れを模擬した空隙部の位 置はコンクリート上縁から, 80mm, 120mm, 160mm の計 3 ケースとした. また, 各解析モデルはいずれも 8 節点 6 面体ソリッドで構成されており, 要素の最大寸法は 10mm とした.

波形の入力および出力位置は、図-1 に示す通りである.弾性波を左端のボルトに入力し、ボルト V1,V2,V3,V4 から出力する.「ボルト入力/ボルト出力」 西日本高速道路エンジニアリング関西㈱ 鈴木 真 大阪大学大学院工学研究科 正会員 鎌田 敏郎

の4種類で検討を行った.入力波形は Φ19mm 鋼球による打撃を想定し,図-2 に示すパルス波形とした. 図中の *T<sub>c</sub>*は接触時間であり,81.7µs(Φ19mmの鋼球に相当) とした.出力波形は加速度とし,出力間隔 1µs,出力点数 10,000 点とした.物性値は表-1 に示す通りである.

### 2.2 解析結果および考察

#### 2.2.1 複数点出力の有効性の検討

出力波形における FFT から得られた周波数スペクト ルの一例(出力点:V1)を図-3に示す.本解析条件の 範囲では,空隙位置に相当する縦波共振周波数でピー クを確認できた.また,出力点 V2,V3,V4 で得られた結 果を表-2 に示す.図-3 により鋼板が接着している場合 において,ピーク周波数という評価指標を用いること で,水平ひび割れが検出できる可能性が示唆された.一 方,鋼板が剥離している場合では,鋼板自身の振動の影 響により,80mm,160mmの水平ひび割れを検出するこ とは困難であった.表-3 により,出力点のボルトが入 力点のボルトから離れるほど水平ひび割れの検出が困 難となることが分かった。



図−1 解析モデル概要 表−1 解析モデルの物性値

	密度 (g/cm <sup>3</sup> )	弹性係数 (GPa)	ポアソ ン比
コンクリート	2.3	30	0.2
錮	7.85	200	0.3
エポキシ樹脂	1.2	1.5	0.34

#### 2.2.2 波形エネルギーの適用

図-4 により、鋼板なしの場合において、水平ひび割 れ深さが深くなると、波形エネルギーが小さくなる傾

キーワード RC 床版,非破壊評価,衝撃弾性波法,三次元衝撃応答解析

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 TEL/FAX 06-6879-7618

向があった.これを踏まえ,鋼板剥離の状況における波 形エネルギー $\delta$ の適用性を検討した.具体的には,多点 出力で得られた加速度波形エネルギーを求めた.なお, 式(1)に示すように,それぞれ,波形エネルギーを求 め,ひび割れ深さごとに波形エネルギーを比較するこ とで検討を行った.ここで, $a_k$ は加速度,kは時間であ る.

$$\delta = \sum_{k=1}^{n} a_k^2 \tag{1}$$

各水平ひび割れ深さにおける波形エネルギーを図-5 に示す. V1において水平ひび割れが深くなると,波形 エネルギーが小さくなる傾向があり,水平ひび割れ深 さが 200mm の場合,加速度波形が最も小さいことが分 かった。一方, V2,V3,V4 では V1 で見られた傾向が確 認できない. これは鋼板自身の振動の影響を受けたた めと考えられる.

# 3. まとめ

- 1) 鋼板の接着状況に関わらず,弾性波をボルトから入 力し,隣のボルトで振動応答を出力することで,ピ ーク周波数を用いて鋼板補強RC床版内の水平ひび 割れを検出できる可能性が示唆された.また,出力 点のボルトが入力点のボルトから離れるほど水平 ひび割れの検出が困難となる.
- 波形エネルギーを用いることで、水平ひび割れ深さの評価の可能性が示唆された。

### 参考文献

 藤原理絵,鈴木真,寺澤広基,鎌田敏郎:衝撃弾性 波法を用いた鋼板接着補強 RC 床版における水平 ひび割れ評価に関する研究,コンクリート構造物 の補修,補強,アップグレード論文報告集, Vol.18, pp.237-242, 2018.10



図-4 波形エネルギー(鋼板なし)



図-3 周波数スペクトル(V1)



表-2 水平ひび割れ評価 (ピーク周波数)

ひび割れ深さ	80mm	120mm	160mm	健全
V2	0	$\bigcirc$	0	×
V3	×	$\bigcirc$	0	0
V4	×	×	×	0

O:ひび割れ検出可能,×:ひび割れ検出不可能



図-5 波形エネルギー