第 V 部門 衝撃弾性波法による RC 床版における水平ひび割れの検出方法に関する基礎的検討

大阪大学工学部	学生会員	○中野	雄斗
大阪大学大学院工学研究科	学生会員	東	賢明
大阪大学大学院工学研究科	正会員	寺澤	広基

1. はじめに

RC 床版内部の水平ひび割れを非破壊で評価する手法 として、衝撃弾性波法¹⁾がある.この手法では、鋼球を用 いて RC 床版上面を人力により打撃する方法が一般的で あるが、このような打撃方法では得られる周波数スペク トルにばらつきが生じることがあり、水平ひび割れを正 確に検出できない可能性があることが懸念される.

本研究ではひび割れ深さに相当する縦波共振周波数で ピークが明瞭になる入力条件を明らかにすることを目的 とし、水平ひび割れを模擬したコンクリート供試体を用 いて、自由落下を利用した機械的入力による打撃方法で 計測を行い、弾性波の入力位置とセンサ間の距離(以下, 入出力間隔)、および鋼球の自由落下高さ(以下,自由落 下高さ)が鋼球での打撃により得られる周波数スペクト ルに与える影響について実験的検討を行った.

2. 実験概要

2.1 供試体概要

実験に用いたコンクリート供試体の概要を図-1 に示す. 供試体Iの寸法は長さ1000mm×幅1000mm×厚さ150mm で,水平ひび割れを模擬するために深さ40mmの位置に 厚さ5mmのスチレンボードを埋設した.供試体IIの寸法 は供試体Iと同じであり,深さ72mmの位置にスチレンボ ードを埋設した.

2.2 計測概要

弾性波の入力は、内径 21mm のパイプを弾性波の受信 点から設定した入出力間隔だけ離れた位置に設置し、パ イプを通して直径 6mm の鋼球を自由落下させることで 行った.弾性波の受信には加速度センサを使用し、全ての ケースについて、コンクリート供試体表面の中央部に設 置した.センサで受信した信号はサンプリング間隔 1µs、 サンプリング数 10000 点の時刻歴応答波形として波形収 集装置で記録した.記録した波形に対して、0~90µs を力

大阪大学大学院工学研究科	正会員	鈴木	真
大阪大学大学院工学研究科	学生会員	安井	和也
大阪大学大学院工学研究科	正会員	鎌田	敏郎



表-1 計測パターン

自由落下高さ <i>h</i> (mm)	100,250,500,750,1000,1500,2000
入出力間隔 d(mm)	20,30,40,50,60,70

ットして FFT を行ったのち,周波数スペクトルの最大値 が1になるように正規化した.計測は,表-1に示す項目 をパラメータとし,各パターンにつき 5回の計測を行っ た.

3. 実験結果および考察

3.1 入力位置とセンサ間の距離の影響

図-2(a) に供試体Iにおける入出力間隔 d の違いによる 周波数スペクトルの比較の一例を, 図中の赤矢印はひび 割れ深さに相当する縦波共振周波数をそれぞれ示す(図-2(b)についても同様).これより, dが 20~70mm の範囲に おいて, dが大きくなると低周波域のスペクトル強度が増 加し, ピークが不明瞭になる傾向が見られた.これは,入 力した弾性波がセンサに伝播するまでの距離が長くなる ため,弾性波の多重反射の成分を検出しづらくなったの ではと考えられる.また, dが 20mm の場合, 5kHz 未満 の帯域でスペクトル強度が増加する傾向が見られた.こ れは, dが非常に短いため,弾性波が多重反射した成分だ けではなく,表面波などの不要な低周波域の成分をより 受信してしまったからではないかと考えられる.

3.2 鋼球の自由落下高さの影響

図-2(b) に供試体Iにおける自由落下高さ h の違いによ る周波数スペクトルの比較の一例を示す.これより, h が 大きくなるとピークが明瞭になり, また 5kHz より低い帯

Yuto NAKANO, Shin SUZUKI, Masaaki AZUMA, Kazuya YASUI, Koki TERASAWA, Toshiro KAMADA y.nakano@civil.eng.osaka-u.ac.jp



域でスペクトル強度が増加する傾向が見られた.これは, hが大きくなると,既往の研究¹に示すように衝撃力が増加し,これにより入力される弾性波の高周波成分が増加 するため,高周波域での多重反射成分が大きくなる.一 方,衝撃力の増加により,表面波などの不要な低周波成分 も増加したのではないかと考えられる.

3.3 新たな評価指標による評価

適切な入力条件を検討する上で,ひび割れ深さに相当 する縦波共振周波数に出現するピークの明瞭さを定量的 に評価する必要があるため,新たな評価指標としてピー ク周波数成分比 *CR* を定義した.

$$CR = \frac{\sum x_{p,area}}{\sum_{i=n}^{N} x_i}$$
(1)

ここで, *CR*: ピーク周波数成分比, *n*: 対象とする周波 数帯域の始点 (kHz), *N*: 対象とする周波数帯域の終点 (kHz), *x_{p.area}*: ピーク周波数帯域のスペクトル強度, *x_i*: 対 象とする周波数帯域での各周波数のスペクトル強度であ る. 本研究では, ピーク周波数帯域としてひび割れ深さに 相当する縦波共振周波数から±2.0kHz の幅とし, 供試体I: 38.0~42.0kHz, 供試体II: 24.3~28.2kHz とした. また, 供 試体I, IIともに *n*=5.0kHz, *N*=50.0kHz とした.

図-3 に供試体Iにおける各入力条件 (*d*, *h*)と *CR* の関係 を示す.これより, *d*が大きく, また *h*が小さくなるほど *CR* は減少し, ピークが不明瞭になる傾向が見られた.こ の傾向は供試体Iの他のパターンおよび供試体IIについて もほぼ同様であった.

これらの検討を基に、ひび割れ深さに相当する縦波共振周波数でピークが明瞭であると評価できる CR の値を、 本研究におけるしきい値として 0.22 以上と定義し、各パ ターンにおける周波数スペクトルを評価した.その結果、 深さ 40~72mm の水平ひび割れを模擬したコンクリート 供試体に対し、ひび割れ深さに相当する縦波共振周波数 でピークが明瞭になる入力条件 d, h は(d, h)=(30~40, 500~2000)(mm)となった.

4. まとめ

1) 入出力間隔 *d* が 20~70mm の範囲において, *d* が大き くなるに従い, ピークが不明瞭になり, また *d*=20mm の とき, 5kHz 未満の帯域でスペクトル強度が増加する傾向 が見られた.

2) 自由落下高さ h が 100~2000mm の範囲において, h が 大きくなるに従い, ピークが明瞭になるが, 5kHz 未満の 帯域でスペクトル強度が増加する傾向が見られた.

3) 深さ40~72mmの水平ひび割れを模擬したコンクリート供試体に対し、本研究の適用条件下において、ひび割れ深さに相当する縦波共振周波数でピークが明瞭になる入力条件 d, h は(d, h)=(30~40, 500~2000)(mm)となった.

参考文献

 M.Sansalone and W.S.Streett : Impact Echo, Bullbrier Press, pp29-254, 1997