端面反射波の影響を考慮した広帯域超音波法(WUT)による PC グラウト充填探査の精度向上について

(株)日本ピーエス 正会員 〇福島 邦治
 (株)エッチアンドビーシステム 正会員 木下 尚宜
 山口大学大学院 正会員 吉武 勇

1. はじめに

PC桁を対象とした広帯域超音波法(Wide-Range Ultrasonic Testing: WUT)では、部材端面からの反射波 の影響によって、グラウト充填判定が困難になると指 摘されている¹⁾.本研究では、WUTのPCグラウト充填 探査の精度向上を目的に、シースのかぶり厚を模擬し たコンクリート版を用いて、グラウト充填・未充填シ ースからの反射波(以降、シース反射波と称す)およ び部材端面からの反射波(以降、端面反射波と称す) を分析し、端面反射波の影響を考慮したWUTのPCグラ ウト充填判定法を提案するものである.

2. 実験概要

本研究では、部材厚(版厚)、シースの有無、シース 内のグラウト充填率をパラメータとして図-1 および表 -1 に示す4つのコンクリート供試体を製作した. 鋼製 シースは0.8 mm厚、内径65 mm、外径70 mmを使用し、 シース反射波と端面反射波との経路差をできるだけ小 さくするため、部材厚中心から 50mm 偏心配置した. なお、シース反射波と端面反射波のみを検出するため、 部材内部は無筋とした. 図-2 に WUT 使用機器を示す.

3. 計測方法

反射波を計測するにあたり,探触子をシース直上お よび供試体表面に圧着した.本実験では探触子間隔*a*を 200 mmとした.計測・解析用パソコンで制御しながら, 発信探触子からパルス波を発信し,受信探触子で4096 点(=2¹²)の反射波のデータを収録した.計測精度を 高めるため,シースを含む供試体A・Bを用いた実験で は,探触子間隔200 mmを保持したまま,シース直上で 探触子位置をスライドさせ,合計8測点で計測を行った.

4. 評価方法

本実験ではサンプリング周波数を 2.5 MHz とし,印 加電圧は 150 V および 300 V とした.各供試体で得られ



表−1 実験供試体の詳細				
Unit:	А	В	С	D
mm	T240NS	T240FS	T240	T135
Wide	1500	1500	1200	1200
High	900	900	600	600
$H_1(H_2)$	415(415)	415(415)	300(300)	300(300)
Thick	240	240	240	135
T_1	170	170	-	-
T_2	70	70	-	-
c_d	135	135	-	-
Grout	No(0%)	Yes(100%)	-	-



た時系列波形は,シースおよび部材厚の相当位置で抽 出し,高速フーリエ変換して反射波スペクトル強度を 求めた.一般的に WUT では時系列波形を加算してシー ス反射波のみを増幅させる多点計測法が用いられてい るが,本研究では個々の計測波の特徴を詳細に分析す るため,加算せずに各々の周波数スペクトルピークと 周波数値に着目して評価を試みた.

5. シース反射波の周波数スペクトル結果

供試体 A・B のシース反射波による正規化した周波数

キーワード 非破壊検査,広帯域超音波法 (WUT), PC グラウト充填調査,周波数 連絡先 〒812-0016 福岡県福岡市博多区博多駅南 3-7-10 エスティービル 2 階 TEL:092-292-6408



スペクトル分布を図-3 に示す. 充填シースを設けた供 試体 B では, 平均 33 kHz 程度の低周波帯域にピーク周 波数がみられる反射波が得られた. 一方, 未充填シー スを設けた供試体 A では,供試体 B でみられたような 卓越したピーク周波数が確認できず,ピーク周波数帯 域の比較のみでグラウト充填・未充填を判定すること は本実験においては適当でないと判断した.

6. 版厚反射波の周波数スペクトル結果

未充填・充填シースを埋設した供試体 A・B の版厚位 置からの端面反射波を正規化した周波数スペクトル分 布を図-4 に示す. 充填シースを埋設した供試体 B では, 平均 44 kHz でピークが得られたが,未充填シースを埋 設した供試体 A では,平均 69 kHz 程度と高い周波数帯 域の反射波が多くみられた. これは,版厚を往復する 反射波に加えて,より短い時間で収録される未充填シ ースからの反射波の成分も加わるため,結果的に高周 波成分が増加したものと考えられる.

次に,全ての供試体 A・B・C・D の端面反射波によ る正規化した周波数スペクトルを図-5 に示す. コンク リート単身の供試体 C・D は,いずれもグラウト充填シ ースを含む供試体 B の平均値 44 kHz と同程度に,それ ぞれ 37 kHz・38 kHz 付近でピーク周波数がみられた. これに対して,未充填シースが設置された供試体 A の ピーク周波数は,高周波域へシフトし,平均 69 kHz で ピークを示している.これらの結果より,充填シース を含むコンクリート部材では,シースを含まないコン クリート単身とほぼ同様の周波数分布を示し,シース 内に未充填部が内在すると,その反射波にはより高周 波成分が多くなる傾向があることがわかった.

7. まとめ

本研究の範囲内で得られた結論を以下に列挙する.

- (1) シース反射波について周波数解析を行ったところ、 未充填・充填シースともに低周波域でピークがみ られ、さらに未充填シースでは比較的高い周波数 域の顕著なピークがみられた.シース反射波の周 波数ピークのみではグラウト充填判定が困難な場 合もあることがわかった.
- (2) 充填シースを含むコンクリート版の端面反射波をみると、平均44 kHz でピークを示し、コンクリート単味の版厚反射波の周波数ピーク37・38 kHz とほぼ一致した.一方、未充填シースを含む場合、反射波の周波数ピークは平均69 kHz を示し、充填シースの場合と比較して高い傾向がみられた.
- (3) 充填・未充填によらず端面反射波は、シース反射 波に比べてピーク周波数が明瞭である.このこと から、シース反射波に加えて端面反射波の周波数 分布をグラウト充填判定に用いることで、その精 度向上が期待できる.

参考文献

 1) 濵岡弘二・青木圭一・原 幹夫・木下尚宜:広帯域超音 波法を用いた PC グラウトの充填調査, プレストレスト コンクリート, Vol.56, No.6, pp.35-40, 2014.