論文 コンクリート床版の損傷評価を目的としたAEトモグラフィ法の 効率的な弾性波励起方法に関する研究

奥出 信博*1.2·麻植 久史*3·塩谷 智基*4·西田 孝弘*3

要旨:AEトモグラフィ法において,より効率的な弾性波の入力手法の提案を目的とし,コンクリート床版を 対象とした計測において,鋼球打撃とステンレスチェーンを用いた入力手法の特徴を分析した。得られた弾 性波の最大振幅値や卓越周波数,初動の明瞭さ等の特徴を把握するとともに,良好な AE トモグラフィ結果 を得るためのフィルタリング処理の方法についても検討を行った。ステンレスチェーンを用いた入力手法は, 波の初動の明瞭さによるフィルター処理により鋼球打撃と同等の入力手段と成り得ることを確認した。 **キーワード**:AEトモグラフィ,コンクリート床版,弾性波,ステンレスチェーン,明瞭度

1. はじめに

高度成長期に建設されたインフラ構造物の一部では, 老朽化による変状が顕在化しはじめている。平成 25 年に はインフラの延命化と維持管理コストの縮減を目的に, インフラ長寿命化計画が関係省庁においてとりまとめら れた。さらに平成 26 年には道路法施行規則の改正により, 道路橋の定期点検として近接目視を義務付けるなど様々 な対策が講じられてきた。しかしながら,システムの中 枢を担う点検・診断において技術者が不足していること や,予算確保の面で課題が多く残っている。そのため,

より効率的・効果的な診断手法の開発とその社会実装が 強く求められている。これまで小林・塩谷らは、AE 源 を用い構造物内部のひび割れ等の損傷程度を効率的に可 視化する非破壊検査手法「AE トモグラフィ法」を提案 してきた¹⁾。本技術は、構造物に生じたひび割れや空隙 等が、見かけの弾性波速度を低下させるという性質を利 用したものであり、その有用性についてはこれまで複数 報告されている^{2),3)}。実橋におけるコンクリート床版の 損傷評価への適用も試みており、主として交通荷重を用 いた手法としてその成果も報告されている⁴⁾。この手法 は床版の内部損傷の摩擦で励起される AE 源(二次 AE) を利用するもので、交通規制を伴わない実用性の高い手 法である。しかしながら、二次 AE の発生位置・発生数 が床版の損傷状況や交通量に依存するため, AE 源の取 得制御が困難な手法といえる。そこで本研究では、弾性 波を能動的に励起させる方法を別途検討することとした。 弾性波の励起方法として,アスファルト面からの鋼球打 撃,ステンレスチェーンによる引きずり(以下,「チェー ン引き」と記す)の2種類の励起方法を比較することと

した。チェーン引きは弾性波の発生効率の面で期待が持 てること、また将来的に車両にチェーンを搭載し走行さ せるなど、活用の発展性にも期待が持てることから選定 し、その結果に注目することとした。交通荷重、鋼球打 撃、チェーン引きの特徴を表-1 のとおり整理した。な お、米国では床版上面のコンクリートの浮きを診断する 方法として金属チェーンを用いた打音法が規格化されて いる⁵。

表-1 弾性波の励起手法と特徴

励起方法	利点	欠 点
交通荷重	 ・交通規制が不要 ・能動的な励起が不要 	・AE 源の制御(発信位 置・時間)が困難
鋼球打擊	・安定した弾性波の励起	・連続的に弾性波を励起 させるには工夫が必要
チェーン引き	 ・連続的な弾性波の励起 ・活用の発展性に期待 	本研究で確認

2. 弾性波トモグラフィと AE トモグラフィ

既知座標から弾性波を発信し各センサまでの走時によ り対象領域の速度分布を求めるのが「弾性波トモグラフ ィ」である。これに対し「AE トモグラフィ」は未知座 標において発生した弾性波の発信時刻と位置を推定する とともに対象領域の速度分布を求める方法である。AE トモグラフィの最大の特徴は,波線追跡を利用した位置 標定手法にある。図-1 に波線追跡法の例を概念図とし て示す。受信点 j から,対象領域を有限要素に分割する 全ての節点 i に対し波線追跡を行い,各節点への走時が 最小となる経路において理論走時 T_{ji} を得る。次いで T_{ji} と受信点 j における初動走時 T_j の差より潜在的な推定発 信時間を得る。これを受信数 N に対しそれぞれ行い,最 終的に推定発信時間の分散が最小となる節点を発信点と

*1 一般財団法人東海技術センター 事業統括本部 部門長 工修 (正会員)

*2 京都大学大学院工学研究科社会基盤工学専攻 インフラ先端技術共同研究講座 特任助教

*3 京都大学大学院工学研究科社会基盤工学専攻 インフラ先端技術共同研究講座 特定准教授 工博 (正会員)

*4 京都大学大学院工学研究科社会基盤工学専攻 インフラ先端技術共同研究講座 特定教授 工博 (正会員)

する。本手法を用いることにより,損傷を伴うような不 均質材料でも優れた位置標定が可能となる。なお,弾性 波トモグラフィは発生源の位置と発信時刻の推定を要し ないため真に近い結果が期待できる。しながら道路橋等 を対象とした場合,交通規制を伴うなど計測効率の面で は課題が多い。一方の AE トモグラフィは発生源の位置 と発信時刻の情報を必要としない解析手法であることか ら,実用面での期待が大きい。本研究では,AE トモグ ラフィにおける弾性波の入力手法の検討を目的としたが, その結果の妥当性については,真の値に近いと考えられ る弾性波トモグラフィとの比較により判断することとし た。



3. 計測対象と計測概要

計測対象は高速道路高架橋のコンクリート床版とした。 橋梁の概要を表-2 に示す。床版にはガラスクロスが施 されており、内部の床版コンクリートのひび割れ等状況 を目視で確認することはできなかった。計測の対象範囲 は、図-2 に示すとおり、追い越し車線側の 1.7m×1.5m の範囲とした。この範囲の床版を対象に、以下 a 及び b の計測を実施し結果の比較を行った。()内は弾性波の発 生に用いた項目を示す。

a. 弾性波トモグラフィ(鋼球)

b. AEトモグラフィ(鋼球・ステンレスチェーン) 既述のとおり「a. 弾性波トモグラフィ」は,既知座標か ら弾性波を発信し各センサまでの走時により対象領域の 速度分布を求める。これに対し「b. AE トモグラフィ」 は未知座標,つまりランダムに発生させた弾性波を用い て速度分布を求める方法である。「a. 弾性波トモグラフィ」 の計測では直径 5mm の鋼球を用いて弾性波を発生させ た。一方の「b. AE トモグラフィ」の計測では, a. と同 じ鋼球を用いたほか,ステンレスチェーンを用いて弾性 波を発生させた。良好な AE トモグラフィ結果を得る手 段としてチェーン引きが鋼球打撃と同等以上であるなら ば、車両にチェーンを搭載して引きずるなど、汎用性の 観点からその活用の発展性に期待が高まる。

表-2 対象橋梁の概要

形 式	鋼3径間連続非合成桁
橋長	75. 8m
供用年数	40 年
床 版 厚	250mm+アスファルト 50mm
状 態	床版下面にガラスクロスが貼付されており, ひび割れ等の様子は確認できない



4. 実験内容

計測は対象の追い越し車線のみ交通規制を行い実施した。「a. 弾性波トモグラフィ」,「b. AE トモグラフィ」における弾性波の記録はいずれも TEAC 製の加速度計測システム WX-7000SYR を用いて行った。センサは周波数応答が 3Hz~約 15kHz の圧電型加速度センサ(TEAC 製707IS)を9個用いた。図-3に解析モデルならびにセンサ配置を示す。解析モデルは対象領域を16 要素に分割した3次元モデルとした。センサは床版の下面に金属冶具

(15mm×15mm×5mm)を介して接着した。金属冶具は 床版下面に施されたガラスクロスをサンダーで除去後, 露出したコンクリート表面にエポキシ樹脂により予め接 着・固定した。計測内容は表-3に示すとおりである。「a. 弾性波トモグラフィ」はアスファルト舗装面より,図-3 に示す1~25までの25点について直径5mmの鋼球で打 撃を行った。「b. AEトモグラフィ」の計測では,直径5mm の鋼球,ステンレスチェーンの2種類の打撃アイテムを 用い,それぞれアスファルト舗装面より12分間ランダム に打撃およびチェーン引きを行った。この際,弾性波の 発生位置ができるだけ対象面に一様に分布するよう意識 した。チェーン引きには図-4 に示すサイズのステンレ スチェーンを用いた。チェーン引きは将来的に車両に搭 載し走行しながら連続的に弾性波を発生させるなど交通 規制を要しない活用法を想定し、アスファルト舗装面を 引きずるような動作により弾性波を発生させた。その様 子を図-5に示した。



図-3 解析モデル

表 -	-3	計測内容
11	0	

計測手法	使用アイテム	弹性波発生要領
①弾性波トモグラフィ	鋼球(φ5mm)	既知座標 25 点打撃
のヘロトエカシラフィ	鋼球(φ5mm)	12分間ランダム打撃
2/AE 177 //1	ステンレスチェーン	12 分間ランダムチェーン引き



図-4 ステンレスチェーンの概要



図-5 チェーン引きの様子

5. 計測結果と考察

5.1 原波形

図-6に「b. AE トモグラフィ」の計測において、鋼球 打撃およびチェーン引きで検出された原波形の一部(15 秒間)を例示した。それぞれ横軸は時間,縦軸は出力電 圧[V]を示す。鋼球打撃は打撃毎にシャープな出力が得ら れているのに対し、チェーン引きでは大小様々な波が混

在している。これら原波形はイベント(弾性波の発生源 が共通の,位置標定を得るためのグループ)を抽出する ための閾値(以下,「イベント抽出閾値」と呼ぶ)及び時 間窓で処理を行った。なお、本計測において観測された 定常的なノイズは最も高いセンサで約 0.002V であり, こ の値の2.5倍に相当する0.005Vをイベント抽出閾値とし た。得られたイベント数は鋼球で415, チェーンで2539 であった。



5.2 初動の読取り

対象床版の速度分布を求めるためには、得られた各波 形から、そのP波到達時間を読み取る必要がある。この 到達時間の読取り誤差は、最終的な速度分布の結果に大 きな影響を与える。本研究では,波の到達時間を決定す るため,式(1)で与えられる AIC_kを用いることとした^の。 この手法はサンプルN個からなる振幅値X_i(i=1,2,...N) の波形に対し,任意点kの前後の分散を比較する手法で, 地震学やAEの分野で使用されている。式中の var(X[1,k]) は振幅値 X_1 から X_k の分散であり, var(X[k,N])は X_k から X_Nの分散である。

 $AIC_k = k \cdot log\{var(X[1,k])\}$

+ $(N - k) \cdot \log \{ \operatorname{var}(X[k, N]) \}$ (1)

本手法では AIC_k が最小となる点を波の到達時間とし て決定するが、S/N 比が低い場合には、図-7 に例示す るように AICk の最小値の読取り自体が困難となり, 誤差 を招く要因となり得る。ここで、P 波の初動読み取りの 信頼性パラメータとして式(2)に示す明瞭度が提案され ているり。



図-8に示すとおり、AIC(k_{\min})はAICの最小値であり、 AIC(k_{\min} - δk)、AIC(k_{\min} + δk)はそれぞれ AIC(k_{\min})からサ ンプル数 δk (本研究では 100 とした) ずつ前後させた際 の AIC の値を示す。

明瞭度=



5.3 パラメータの比較

「b. AE トモグラフィ」の計測において、鋼球打撃, チェーン引きで検出された波の特徴を把握するため、得 られた弾性波の最大振幅値、明瞭度、卓越周波数につい て比較を行った。ここでは、鋼球打撃、チェーン引きそ れぞれランダムに抽出した 50 イベントを対象とした。こ の結果を図-9、図-10に示す。図-9より、鋼球打撃、 チェーン引きともに最大振幅値と明瞭度との間には正の 相関が見られる。鋼球打撃では最大振幅値、明瞭度とも に高い領域に分布しており,一定以上のイベント抽出閾 値の設定により,低い明瞭度のイベントを排除できるこ とが分かる。一方でチェーン引きでは最大振幅値、明瞭 度ともに低い領域に分布しており相関も弱い。このため、 チェーン引きでは,明瞭度の高い弾性波の抽出を期待し, イベント抽出閾値を高く設定した場合、極端にイベント 数を減少させてしまう恐れがある。チェーン引きの場合, 一定以上の明瞭度を有すイベントを多く確保したい場合 は明瞭度そのものでフィルタリングすべきであると解釈 できる。図-10より卓越周波数と明瞭度には相関は見ら れない。0kHz付近の低周波に複数のプロットがみられる。 本計測では、片側車線のみ規制を行い実施した。低周波 数として示されたプロットは,未規制の走行車線側から の車両走行に伴う振動の可能性が考えられる。

5.4 弾性波トモグラフィの結果

図-11 に弾性波トモグラフィの解析結果を示す。解析 では破線で区画した 16 個の要素毎に速度値が得られる。 本結果は、得られた速度は各要素の中心値として与え、 最小曲率法による補間処理を実施した後、2 次元画像と して示した。結果より対象領域の大部分が 3500m/s 以上 であることが分かる。弾性波速度は、密度、弾性係数、



ポアソン比で決定され,損傷の伴わない一般的なコンク リートでは3500m/s~4000m/s程度を示す。このことから, 本研究で対象としたコンクリート床版は全体的に健全で あると評価できる。一方で,図には検証のため実施した ドリル削孔地点とコア採取地点も併せて示している。検 証の結果,削孔地点とコア採取地点の全ての地点におい て,ひび割れ等の変状は確認できず,概ね健全であるこ とが確認できた。

5.5 AE トモグラフィの結果

AE トモグラフィの結果を図-12 に示す。図より,鋼 球打撃は弾性波トモグラフィの結果と速度分布傾向がお おむね一致した。一方,チェーン引きについては,破線 で示す部分において 3000m/s 以下の比較的遅い速度領域 がみられる。「5.1 原波形」で示したとおり,鋼球では 打撃毎に振幅が大きくシャープな波形が得られたのに対 し,チェーン引きでは小さな振幅も多く含んだ複雑な波 形であった。チェーン引きでは S/N 比の小さい波など, 誤差を招く要因が混入している可能性が考えられる。そ のため,イベント抽出閾値を高くすることや,明瞭度に よるフィルタリング処理を施し,その後速度分布を算出 することを試みた。



図-12 AE トモグラフィの結果

5.6 イベント抽出閾値と明瞭度フィルター

計測で得られた各弾性波に対し、イベント抽出閾値を 変化させた場合の AE トモグラフィ結果への影響と,明 瞭度によるフィルタリング効果を確認することとした。 これら効果の確認は、弾性波トモグラフィの結果との比 較により行うこととした。弾性波トモグラフィの結果は, 発生源の位置と発信時刻が既知の条件で計測を行うため, 位置標定に関する誤差が生じない。ドリル削孔やコア採 取による検証結果においても,弾性波トモグラフィの結 果はもっともらしい結果であるといえる。そこで、AE トモグラフィ結果の妥当性については、真の解に近いと 考えられる弾性波トモグラフィとの類似性により判断す ることとした。AE トモグラフィの結果と弾性波トモグ ラフィの結果との類似性の指標を式(3)に示す Verror と定 義することとした。 i は解析モデルにおける 1~16の要 素を示しており、AE トモグラフィで得た要素 i の速度 VAET(i)と、それに対応する弾性波トモグラフィの要素 i の速度 V_{EWT}(i)の残差を用いた。図-13 に、この残差のイ メージを補足図として示した。弾性波トモグラフィとAE トモグラフィの結果が近づくと Verror の値が小さくなり, AE トモグラフィの解が真に近づいたと判断できる。双 方の解が完全に一致した場合, Verrorは0となる。

図-14, 図-15 にそれぞれイベント抽出閾値, 明瞭度 フィルターの閾値と V_{error} との関係を示した。なお, V_{error}



図-13 Verror の算出に関する補足図

を得るための AE トモグラフィの解析には、いずれも同 じ数のイベント(100イベント)を用いた。これは解析 の情報量を同程度としたうえで、イベント抽出閾値、明 瞭度フィルターそれぞれの効果を確認するためである。 結果より、鋼球打撃、チェーン引きのいずれも、イベン ト抽出閾値あるいは、明瞭度フィルターの値を大きくす ることで Verror の値が小さくなり、解が真値に近づく傾 向が示されている。チェーン引きについては、S/N比の 小さい波などの存在により,解の妥当性が心配されたが, イベント抽出閾値及び明瞭度フィルターにより Verror の 値を鋼球打撃と同程度(200m/s付近)まで下がることが 示されている。Verror の収束値が 200m/s 付近の値を示し ている理由について、AE トモグラフィの解析と弾性波 トモグラフィの解析で用いたイベント数に差があるこ と、すなわち、情報量の違いに起因する可能性や、AE トモグラフィの位置標定における誤差に起因する可能 性など考えられるが, 現段階では明らかではなく今後の 検討課題としたい。いずれにせよ本結果より, チェーン 引きでも明瞭度等による適切な処理により鋼球打撃と 同等のAEトモグラフィ結果を得ることができることを 確認した。ここで、「5.5 AE トモグラフィの結果」に おけるチェーン引きの結果では、弾性波トモグラフィと の類似性が良好でないように見られた。これについて, イベント抽出閾値を高くして処理した結果,および明瞭 度フィルターで処理した結果を図-16 に示す。いずれ の結果も著しい低速度領域はみられず、弾性波トモグラ フィの結果と概ね速度領域が一致し、全体的に健全であ ると判断できる。なお、ここではイベント抽出閾値 0.018V, 明瞭度 0.14 のフィルターによる結果を例示した。











図-16 明瞭度フィルター等の効果

6. 結論

コンクリート床版を対象とした AE トモグラフィ解析に おいて,鋼球打撃とチェーン引きの2種類の入力手法の 比較を行った。得られた知見を以下に列挙する。

・鋼球打撃、チェーン引きともに振幅値と明瞭度との間には正の相関が見られた。チェーン引きでは振幅値、明瞭度ともに低い領域に分布し、双方の相関も弱い。
 ・チェーン引きは複雑な弾性波を励起することから、S/N

比の小さい波などの影響により, 誤った解釈をもたら す AE トモグラフィの結果を導く可能性がある。

・チェーン引きは、イベント抽出閾値、明瞭度フィルタ ーの処理により、AE トモグラフィの結果を真値に近 づけることができる可能性がある。

謝辞

本研究を実施するにあたり,西日本高速道路株式会社 の安里俊則氏には現場の諸手配をはじめ,論文作成にお ける助言等,多大なご協力をいただいた。ここにその感 謝の意を表す。なお,本研究の一部は,国立研究開発法 人新エネルギー・産業技術総合開発機構(NEDO)の委 託研究業務の結果得られた成果である。

参考文献

- Yoshikazu Kobayashi, Tomoki Shiotani: Computerized AE Tomography, Innovative AE and NDT Techniques for On-Site Measurement of Concrete and Masonry Structures, State-of-the-Art Report of the RILEM Technical Committee 239-MCM, Springer,47-68, 2016.1
- 2) 奥出信博,塩谷智基,桃木昌平,小林義和:AEト モグラフィーによるインフラ構造物の健全性評価 手法の提案,日本非破壊検査協会,第18回 AE 総合 コンファレンス論文集, 39-42, 2011.9
- 3) Shiotani, T., Y. Kobayashi and S. Momoki: Assessment of infrastructures by means of passive and positive elastic waves approaches, Conference Proceedings of The 12th International Conference of the Slovenian Society for Non-Destructive Testing-Applications of Contemporary Non-Destructive Testing in Engineering, pp.531-549, Keynote Lecture, 2013.9
- 4) 塩谷智基,麻植久史,西田孝弘,宮田弘和:AE 法および AE トモグラフィにより推定された実橋梁 RC 床版の損傷検証,コンクリート工学年次論文集,2085-2090, vol.38, No.1, 2016.7
- ASTM International: Standard Practice for Measuring Delaminations in Concrete Bridge Decks by Sounding, D4580-03, 2007.11
- 6) Hirotugu Akaike: Markovian representation of stochastic processes and its application to the analysis of autoregressive moving average processes, Annals of the Institute of Statistical Mathematics Vol.26, No.1, pp.363-387, 1974.3
- (7) 麻植久史,塩谷智基,橋本勝文,茅野茂:実RC床版 を対象とした加速度計によるAE計測システムの開 発,非破壊検査協会,第21回AE総合コンファレン ス論文集,25-28,2017.10

m/s