科学研究費助成事業

研究成果報告書

6 月 1 0 日現在 平成 28 年

機関番号: 1 1 3 0 1
研究種目: 基盤研究(B) (一般)
研究期間: 2012~2015
課題番号: 2 4 3 6 0 1 7 5
研究課題名(和文)マルチスケール非破壊検査法の提案 - 逆均質化法の新導入

研究課題名(英文)Multi-scale non-destructive simulation using an inverse homogenization method

研究代表者

京谷 孝史 (Takashi, Kyoya)

東北大学・工学(系)研究科(研究院)・教授

研究者番号:00186347

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 13,400,000円

研究成果の概要(和文):本研究は,動弾性体積積分法(EFIT)と有限要素法を用いた逆均質化法という数理的手法を 用いて,構造物の劣化・損傷の根源となるマイクロクラックの分布を同定するものである.ここでは異方性材料剛性を 所与とし,それと等価な材料剛性を持つマイクロクラックの分布を最適化アルゴリズムを用いて求める一連の手法を提 案し、その同定性能の検証を行った これまでのトポロジー最適化を適用した非破壊検査シミュレーションに関する研究では,数カ所の材料損傷部の位置し か同定できなかったが,本手法により,損傷部分の方向を再現できるようになったことは,この分野において一歩前進

するものである.

研究成果の概要(英文): This research takes numerical approaches; EFIT and the inverse homogenization method using the finite element method; aimed at identifying the distribution of micro-cracks, which cause degradation of, and damage to, structures. The research proposed a series of methods using the statemethod is a series of methods using the statemethod is a series of method in the second series of methods using the statemethod is a series of method in the second series of methods using the statemethod is a series of method in the second series of methods using the statemethod is a series of method in the second sec optimization algorithms to calculate the micro-crack distribution with material stiffness equivalent to that of the given anisotropic material, and examined how well the methods modeled the distribution. While previous studies on non-destructive testing simulation by means of topology optimization are able to identify only a few damaged parts in material, this method is able to reproduce the directions of damaged parts, micro-cracks: this improvement is a step forward in the development of this field.

研究分野: 応用力学

キーワード: micro-crack topology optimization inverse-homogenization non-destructive simulation

1.研究開始当初の背景

トンネルや橋梁などの土木構造物に内在す る材料亀裂や劣化・損傷は、構造物のもつ性能 を著しく低下させる要因となることから、そ れらを早期に発見するための非破壊検査法 の開発が盛んに進められている.

しかし, 土木構造物に用いられる従来型の非 破壊検査法は既に大きく進展した亀裂の場 所等を推定することは可能であるが,本来 最も重要な,材料の強度低下を誘発する微 細亀裂(マイクロクラック)の計測やミクロ 領域における材料の劣化・損傷程度を評価す ることはできない.

そのため,別の方法として最近取りざたされている,「コンピュータを活用した新しい非破壊検査法」,すなわち,「非破壊検査シミュレーション」に関する研究開発が望まれていた.

2.研究の目的

本研究は新しい数理的アプローチによって, 微細亀裂の幾何学的配置や劣化・損傷したミ クロ構造の物理定数を同定できるマルチス ケール非破壊検査法の開発を目的とする. 具体的には以下の2つのテーマについて研究 開発を行った.

- (1) 弾性波を用いた数値実験に基づく均質 体表面のひび割れ深さ評価法の開発
- (2) 材料微細構造の損傷および劣化などに よって生じたマイクロクラックの分布 同定法の開発
- 3.研究の方法

(1)研究目的(1)に対する研究方法 概要

弾性波を用いたひび割れ深さの評価法は, 主にP波を用いる方法と表面波による方法の 2つに分類することができる.コンクリート 材料を対象とした研究では,比較的不具合の 生じにくい表面波に着目した検査方法の利 用される.

しかし、こうした供試体に対する弾性波実験 では、供試体寸法に制約があることから計測 結果が供試体の境界面での反射波の影響を 受けることは避けられず、しかも供試体内部 における波動伝播の様子や境界面での反射 を詳細に把握することが困難であるため、そ の影響を十分に考慮したデータ解析ができ ない、そのため、これまでさまざまなひび割 れ推定式が提案されてきたが供試体の境界 面(側面や底面)における反射波の影響、す なわち供試体寸法の影響を受けているとい える.

そのため、本研究では数値シミュレーション を活用したひび割れ深さ推定式の提案おこ なった.ここでは、動弾性有限積分法 (Elasto-dynamic finite integration technique:以下 EFIT と略す)を用いて、境 界面(側面)における反射の影響を受けない 程度に十分大きな3次元直方体モデル(図-1) に対する数値シミュレーションを実施し,ひ び割れで散乱・回折する弾性波の波長とその 減衰の様子についての分析結果からひび割 れ深さの推定式を定式化した.



EFIT によるひび割れで散乱・回折する弾 性波の数値実験

図-1 に示すような十分な大きさを有する 供試体モデル(1200×800×300mm)を準備し 中央に開口ひび割れを設けた.ひび割れの深 さhは5mm,10mm,30mmの3段階,角度 30°~150°の範囲で30°刻みの5段階で変 化させた.また,比較のための参照値として ひび割れのない健全モデルを用意し,それを 加えた合計16個(3×5+1)のモデルにおい て解析を行った.解析においては,直方体モ デルの上面下面側面すべて応力フリーの自 由境界条件とした.なお,側面の境界におけ る反射については供試体モデル寸法が十分 に大きいことから,その影響は小さいことを 事前に確認している.

供試体の構成材料としては石膏とコンクリ ートの二種類を想定した.石膏の材料定数は, 密度 =1800kg/m³, P 波速度 c_L=3200 m/s, S 波速度 c_T=1600 m/s であり,コンクリート は密度 =2300kg/m³ P 波速度 c_L=4650 m/s, S 波速度 c_T=2650m/s である.

入力波は, ひび割れから 160mm 離れたところ から与えることとし,入力点からひび割れま での間に Ach1 から Ach3 までの受信点を,ま た,ひび割れで散乱・回折した波を受信する ために Bch1 から Bch5 までの受信点を配置し た.入力波としてはリッカー波を応力の変動 分として与えた.これにより多くの数値実験 を行い,びび割れ付近で生じる散乱回折現象 を把握した(図-2).

また、このようなEFIT による数値実験を様々 なひび割れパターンで実施し、得られたデー タをグラフ化し、その傾向を把握した. 図-3は参考として、減衰指標 F とひび割れ 深さと波長の比をプロットしたものであり、 これによって、具体的な近似曲線を求め、数 式化する作業をおこなった.



図−2 EFIT による弾性波の散乱回折シミュ レーション



図−3 EFIT による弾性波の散乱回折シミュ レーション

(2)研究目的(2)に対する研究方法 概要

コンクリートのひび割れについては,肉眼で 認識できる比較的大きなひび割れと,それが 困難なマイクロクラックと呼ばれる微小ひ び割れがある.前者については構造物の力学 的安定性などに直接的に影響するもので,ひ び割れの大きさや発生場所によっては構造 物に甚大な被害を及ぼすものである.

一方,マイクロクラックは,マクロクラックほどの影響力はないものの,構造物の劣化開始時期や劣化速度に関わる重要な要素であると考えられている.

ところで,マイクロクラックの検出法につい ては,コンクリート表面を染料で処理して直 接観察する方法や超音波などを用いて間接 的に検出する方法,ステレオ写真を用いる方 法などがあるが,これらは検出領域が限定的 であり,実構造物への適用には不向きである つまり,マイクロクラックに関してはその重 要性が指摘されながらもいまだに実構造物 に対して有効な検査方法が確立されていな いのが現状である

そこで,本研究は非破壊検査シミュレーションに関する研究開発の立場から,異方的な弾性材料剛性テンソルが所与であるとした上で,マイクロクラック分布を同定する手法の開発に挑戦した.具体的には,トポロジー最適化に基づく逆均質化法という手法を応用することでこれを可能にした.

逆均質化法を用いたマイクロクラック 分布の同定法

本研究で述べる逆均質化法は,観測剛性 Dと 等価なマクロ材料剛性 C^Hを与えるミクロ構 造のトポロジーを求める最適化問題であり, そこで得られたトポロジーをマイクロクラ ックの分布と見立てるものである.

本研究では有限要素法を用いてミクロ構造 の境界値問題を解くことを前提とし,ユニッ トセル内の各要素における正規化された材 料密度を設計変数として定義した.

また,逆均質化法を用いたマイクロクラッ ク分布の同定問題を等式制約条件付きの最 適化問題として定式化した.

本最適化問題では,観測剛性Dとマクロ材料 剛性 C^H がほぼ同値となることを最優先して, これを等式制約条件に組み込んだ.具体的に は各成分の二乗誤差の合計が零となるよう に設定した.なお,一般的なトポロジー最適 化では,材料体積量(あるいは質量)を制約 条件に組み込ことが多いが,マイクロクラッ ク分布を求める当該逆問題においては,材料, あるいはクラックの体積量に制約を課すこ とに対して,工学的な意味は見いだせない. そこで,本研究では固体材料の体積量最大化, 言い換えればマイクロクラック量最小化と して目的関数に組み込んだ.

よって,この問題設定は等式制約条件を満足 するマイクロクラック分布のうち,マイクロ クラック量が最小のものを求めるという最 適化問題であると解釈できる.このような問 題設定のもと,勾配基本法に基づく最適化ア ルゴリズムを用いてこの同定問題を解いた.

マイクロクラック同定計算例



(e) θ=135°

図−4 所与のクラック分布と観測剛性

本計算例では,図-4に示すように一方向の単純なマイクロクラックを対象にひび割れ角度=0,30,45,150,135°の5ケースについて同定を行った.ターゲットとなる観測剛性Dについては,図-4に示す5つのマイクロクラック分布を準備し,それぞれの観測剛性Dを均質化法によって求め,これを所与として扱うものとした.また,fは目的関数値である材料体積量を示しており,f=1のときはマイクロクラックの存在しない健全な状態を意味する.

図-5 は,その同定結果である.まず,図-5 に示す =30°,45°の同定結果について観察すると得られた均質化材料剛性 C^Hは,いず れの成分も観測剛性 Dのそれと非常に近い値 となっており,最大でも0.1%の誤差である.



(e) *θ*=135°

図−5 同定したクラック分布と均質化剛性

一方,同定されたマイクロクラック分布に ついては,上記のマクロ材料剛性の同定精度 が非常に高いにも関わらず,所与の分布どお りにはなっていない.しかし,いずれの場合 もマイクロクラックの角度は再現できてい るといえる.次に, =150°と =135°につ いても左右対称となる =150°と =30°, あるいは =135°と =45°の観測剛性およ び均質化剛性の成分をそれぞれ比較すると, (1,3)成分と(2,3)成分の符号が異なってい るだけで,その成分の大きさはほぼ同じとな っていることが分かる.これは,力学的にも 正しいもので均質化解析の妥当性と同定精 度の高さを裏付けるものであると言える.

その結果, =150°と =135°のマイクロ クラック分布も所与の角度を再現できてい ると言える. =0°の同定結果も同様に,所 与の分布を正確に表すことはできないがマ イクロクラック分布の方向は再現できてい るといえる.なお,マクロ材料剛性行列の同 定精度については,(1,1)成分は他のケース と同様に0.1%程度の僅かな誤差しかなく,精 度よく同定できており,それ以外の成分につ いては,観測剛性行列の成分があまりにも小 さな値であるため,小数点以下の桁数に隔た りがあるように見えるがほぼ零であること から精度よく同定できていると言える.

この結果は,本手法が設計変数の初期値依 存性による影響が少ない手法であることを 示唆するものである.

これについては,前述のように材料体積量 に制約を課していないこと,すなわち,本最 適化問題の設定として材料体積量が最適化 計算の中で変化する自由度の高い同定が行 われている結果であると言える.

4.研究成果

(1) 研究目的(1)に対する研究成果

本研究では、EFITを用いた数値実験を行い、 得られた結果を分析して、減衰指標とひび割 れ深さの関係式を定式化して、それに基づく ひび割れ深さ推定法を提案した。

以下に本研究で得られた知見を述べる. ひび割れで散乱・回折する際の表面波の 減衰は,ひび割れ深さと波長の相対関係で決まり,ひび割れ角度の影響は小さい(図-3).

減衰指標 F は,ある程度ひび割れから離れた位置で受振したデータをもとに計算すれば,受振位置による影響を受けない.

ひび割れ深さh,減衰指標F,波長の関係は,石膏とコンクリートという材料の違いに依らず,同じ式h = -0.52 log(F)で表される.

(2)研究目的(2)に対する研究成果

本研究では有限要素法を用いた逆均質化 法という数理的手法を用いて,構造物の劣 化・損傷の根源となるマイクロクラックの分 布を同定した.ここでは異方性材料剛性を所 与とし,それと等価な材料剛性を持つマイク ロクラックの分布を最適化アルゴリズムを 用いて求める一連の手法を提案し,その同定 性能の検証を行った.本研究の問題設定では, 制約条件式の設計変数に関する感度の符号 が正負混在することになるため,一般のトポ ロジー最適化で広く用いられる最適性規準 法を適用することはできない.

本研究では,そのような条件下でもロバス トかつ精度よく解を求めることが可能な MMA と呼ばれる最適化アルゴリズムを適用した. 以下に本研究で得られた知見を述べる.

本研究で導出した感度式と最適化アルゴ リズムの MMA により,ターゲットとなるマイ クロクラック分布が複雑な場合であっても その所与の観測材料剛性 D に対して,ほぼ同 値となる均質化材料剛性 C^H が得られること を確認した. ターゲットとなるマイクロクラック分布 が一方向の単純な場合は,その方向(角度) を正しく同定できることが確認された.

ただし, 複雑なマイクロクラック分布を同 定する場合は, 大まかな分布を再現できるが 細部まで再現することはできないことが明 らかになった.

提案手法においては,設計変数の初期値 の違いによる同定結果への影響は小さいこ とが確認された.

これまでのトポロジー最適化を適用した 非破壊検査シミュレーションに関する 研究では,数カ所の材料損傷部の位置しか同 定できなかったが,本手法により,損傷部分 (マイクロクラック)の方向を再現できるよ うになったことは,この分野において一歩前 進するものである.

5. 主な発表論文等 (研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

[雑誌論文] (計 2 件)

<u>加藤準治</u>,河西亮輔,<u>京谷孝史</u>,<u>寺田賢</u> <u>二郎</u>,逆均質化法を用いた微細亀裂分布の 同定,土木学会論文集 A2, Vol. 72, No.1, pp. 27-37, 2016,(査読有り). 河西亮輔,<u>加藤準治</u>,<u>中畑和之</u>,<u>京谷孝</u> 史,小川淳,EFIT による数値実験に基づ く均質体表面のひび割れ深さ評価法の提 案,土木学会論文集 A2, Vol. 70, No.1, pp. 10-21, 2014,(査読有り).

[学会発表](計 8 件)

<u>加藤準治</u>,河西亮輔,<u>京谷孝史</u>,<u>寺田賢</u> <u>二郎</u>,逆均質化法を用いた微細亀裂分布 の同定,第18回応用力学シンポジウム, 2015年5月16,17日,金沢大学(石川 県・金沢市).

鵜之沢均,<u>加藤準治</u>,高瀬慎介,<u>寺田賢</u> <u>二郎</u>,<u>京谷孝史</u>,弾性波動を利用した非 破壊検査における粒子フィルタ適用性 の検討,第69回土木学会年次学術講演 会,2014年9月10~12日,大阪大学(大 阪府・豊中市),(全2頁).

河西亮輔,<u>加藤準治</u>,高瀬慎介,<u>京谷孝</u> <u>史</u>,<u>寺田賢二郎</u>,均質化法を用いた非破 壊検査シミュレーションの基礎的検討, 第19回日本計算工学会講演会,2014年 6月11-13日,広島国際会議場(広島県・ 広島市),(全4頁).

鵜之沢均,河西亮輔,<u>加藤準治</u>,高瀬慎 介,<u>寺田賢二郎,京谷孝史</u>,弾性波伝播 特性を利用した粒子フィルタによる介在 物の材料パラメータ同定,土木学会東北 支部技術研究発表会,2014年3月8日, 八戸工業大学(青森県・八戸市),(全2 頁).

河西亮輔 , <u>加藤準治</u> , <u>中畑和之</u> , <u>寺田賢</u> <u>二郎</u> , <u>京谷孝史</u> , トンネル覆エコンクリ

ートの弾性ひび割れ照査に関する数値解 析的研究,土木学会第68回年次学術講演 会,2013年9月4~6日,日本大学(千 葉県・津田沼市), (全 2 頁). 岩舘礼,河西亮輔,<u>京谷孝史</u>,<u>加藤準治</u>, <u>寺田賢二郎</u>,村上章,粒子フィルタによ るトンネル覆工の健全度評価に関する研 究,第18回日本計算工学会講演会,2013 年6月 19~21 日,東京大学生産技術研 究所 (東京都), (全4頁). 河西亮輔,加藤準治,中畑和之,寺田賢 二郎,<u>京谷孝史</u>,トンネル覆エコンクリ ートの弾性波ひび割れ照査に関する数値 解析的研究, 土木学会東北支部技術研究 発表会,2013年3月9日,東北大学(宮 城県・仙台市), (全2頁). 河西亮輔,加藤準治,中畑和之,寺田賢 二郎, <u>京谷孝史</u>, トンネル覆エコンクリ ートの弾性波ひび割れ照査に関する数値 解析的研究,第62回理論応用力学講演会, 2013 年 3 月 6~8 日,東京工業大学(東 京都), (全2頁). 〔図書〕(計 0 件) 〔産業財産権〕 出願状況(計 0 件) 名称: 発明者: 権利者: 種類: 番号: 出願年月日: 国内外の別: 取得状況(計 0 件) 名称: 発明者: 権利者: 種類: 番号: 取得年月日: 国内外の別: 〔その他〕 ホームページ等 6.研究組織 (1)研究代表者 京谷 孝史(KYOYA, Takashi) 東北大学・大学院工学研究科・教授 研究者番号:00186347

(2)研究分担者
加藤 準治(KATO, Junji)
東北大学・大学院工学研究科・准教授
研究者番号: 00594087

寺田 賢二郎(TERADA, Kenjiro)東北大学・災害科学国際研究所・教授研究者番号: 40282678

(3)連携研究者

中畑 和之(NAKAHATA Kazuyuki)愛媛大学・理工学研究科・准教授研究者番号: 20380256