1. はじめに

本研究は、データ同化の一つである粒子フィルタと弾性 波動解析を用いて,構造物内の表面に存在する介在物の物 性値(ヤング係数)を定量的に推定する数値シミュレーショ ンを行うものである。具体的には,動弾性有限積分法¹⁾²⁾ (Elastodynamic Finite Integration Technique,以下 EFIT とる) を用いた解析を行い,構造物表面の介在物を通過した波の 波形データにより介在物の物性値のデータ同化を行う。こ こでは,波形データよりフーリエ変換によってフーリエス ペクトルを計算し,非破壊検査シミュレーションにおける 弾性波のような動的なデータに対し,粒子フィルタが適用 可能であるかを検証する。

2. EFIT

EFIT は、有限差分法の一種であり、波動方程式を時間領域と空間領域で離散化する数値解析手法である。ここでは、弾性波が伝搬する材料は等方弾性体であると仮定し、3次元波動場の数値解析を行う.空間座標xおよび時間tを用いて粒子速度をv(x,t)、応力を $\sigma(x,t)$ とおき、以下の波動伝播の支配方程式および構成式により計算を行う.

$$\rho(\mathbf{x})\dot{v}_i = \frac{\partial\sigma_{ij}}{\partial x_j} + f_i \tag{1}$$

$$\dot{\sigma}_{ij} = \lambda \left(\mathbf{x} \right) \frac{\partial v_k}{\partial x_k} \delta_{ij} + \mu \left(\mathbf{x} \right) \left(\frac{\partial v_i}{\partial x_j} + \frac{\partial v_j}{\partial x_i} \right) \tag{2}$$

ここに、 ρ は弾性体の密度、fは弾性体に作用する物体力、 ()は時間微分を表す。 $\lambda \geq \mu$ はLaméの定数で、弾性体中の 縦波速度 $c_{\rm L}$ および横波速度 $c_{\rm T}$ との間に次の関係式が成り 立つ。

$$c_{\rm L} = \sqrt{\frac{(\lambda + 2\mu)}{\rho}}, c_{\rm T} = \sqrt{\frac{\mu}{\rho}}$$
 (3)

EFIT の考え方は、支配される微分方程式をある微小領域 V(以下積分セルとする)で積分し、離散化するというもので ある.ここで積分セルとしてボクセルメッシュを採用する.

3. 粒子フィルタ

粒子フィルタとは,状態ベクトルと呼ばれる未知量の確 率分布を粒子を使って近似し,



図-2 フィルタ分布

粒子の配置を予測・修正のステップを更新することで状態 ベクトルを推定する手法である.いま,状態ベクトル(粒 子)を z で表し,粒子の更新ステップ数k(=1,...,K)にお ける状態ベクトルを z_k とする.また,全粒子数を N とし, i 番目 (i=1,...,N)の粒子を上添字を使って z(i)と書き表す こととする.ここで,求めたい状態ベクトル z_k を,一つ前 ステップの状態ベクトル z_{k-1} を用いて,システムモデルと 呼ばれる関係式を次式で表す.

$$z_k = f_k(z_{k-1}, \boldsymbol{v}_k), \qquad \boldsymbol{v}_k \sim p(\boldsymbol{v}|\boldsymbol{\theta}_{\text{sys}})$$
(4)

 v_k は更新プロセス時に関わるノイズであり、システムノイ ズと呼ばれる.システムノイズ v_k は θ_{sys} をパラメータベク トルとしてもつ任意の確率分布である.直接観測できるデー タ、観測ベクトルを y_k とし、状態ベクトル x_k との関係は、 以下に示す観測モデルによって表現される.

$$\mathbf{y}_k = h(\mathbf{z}_k, \mathbf{w}_k), \qquad \mathbf{w}_k \sim p(\mathbf{w}|\boldsymbol{\theta}_{\mathrm{obs}})$$
 (5)

ここで、 w_k は観測データに混在するノイズ項であり、観測 ノイズと呼ばれ、 θ_{obs} をパラメータとしてもつ任意の確率 分布 $p(w|\theta_{obs})$ に従うとする.

図-1, 図-2のように、粒子の分布を予測し(予測分布)観測





データで修正(フィルタ分布)の更新で未知量を推定する.

4. 数値計算例

(1) 問題設定および解析条件

本計算例では、図-3に示す供試体モデルの表面に介在物が ある問題を想定する.供試体モデルは,600×600×300(mm) であり、1つの要素が2×2×2(mm)の立方格子,要素数 13.5×10⁶である. 混入物はモデル上面に深さ 50mm, 幅 20mm, 長さ 600mm である. 上面の介在物から 50mm 離 れた地点より波形を入力し、ひび割れから 100mm 離れた 地点でデータを観測する.母材の物性値はヤング率1.19. ポアソン比 0.333 とし, 介在物の物性値 (真値) はヤング率 0.299(GPa)と設定したここでは、介在物のヤング率が不明 であると仮定し、それを本手法によってどの程度真値に近 づけるかを検証する. 粒子数 N は 12, 粒子の更新ステップ 数 k は 9 とする. 初期粒子 z1 は 0.05(GPa) から 0.05 刻みに 0.60(GPa) までの 12 個の成分で構成されている. 状態ベク トルは介在物の物性値とし,観測データyは介在物のヤン グ率が真値のときに得られた波形のフーリエスペクトルで ある.

$$z_k = z_{k-1} + v_k, \qquad v_k \sim N(\mathbf{0}, \sigma_{\mathrm{R}}^2) \tag{6}$$

$$\mathbf{y}_k = h(\mathbf{z}_k) + \mathbf{w}_k, \qquad \mathbf{w}_k \sim N(\mathbf{0}, \boldsymbol{\sigma}_{\mathrm{R}}^2) \tag{7}$$

ここで、ステップkにおけるi番目の粒子の重み $w_{k}^{(i)}$ は

$$w_k^{(i)} = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp\left\{-\frac{\left(\mathbf{y}_k - h_k(z_{k|k-1}^{(i)})\right)^2}{2}\right\}$$
(8)

とする. $h(z_k)$ は EFIT で計算する予測粒子によるフーリエ スペクトルであり、 $w_k^{(i)}$ が大きいほど、予測粒子によるフー リエスペクトル $h(z_k)$ が観測データのフーリエスペクトル (真値)に近いことを示している.各粒子の重みを計算より、 重みが大きい粒子を多く複製し、小さい粒子は消滅させる ことでより真値に近づけるように作用する.









(2) 計算結果

図-4 は計算結果を示している. 縦軸は全粒子 12 個の平 均値であり、9 ステップ終了時の平均値は 0.301 であった. これより、ステップを追うごとに同定結果は真値に近づい ていることが分かる. 図-5 は介在物のヤング係数ごとに得 られた波形からフーリエスペクトルを計算したグラフであ る. 黒の実線が同定した介在物の物性値から得られたフー リエスペクトルであり、赤の実線である観測データと値と 合致していることがわかる.

5. おわりに

本研究では粒子フィルタに対する動的なデータの適用性 を示すとともに,実際に介在物を想定した材料の物性値の 同定を行った.初期粒子や観測データなどの条件により,状 態ベクトルの値が真値と多少の乖離が見受けられたが,極 めて小さいものだった.解析結果は真値に近い値となり,粒 子フィルタの動的データによるにデータ同化が十分可能で あることが示された.

- P. Fellinger, R. Marklein, K.J. Langenberg and S. Klaholz : Numerical modeling of elastic wave propagation and scattering with EFIT -elastodynamic finite integraion technique, *Wave Motion*, 21(1995), pp. 47-66
- F.Schubert: Numerical time-domain modeling of linear and nonlinear ultrasonic wave propagation using finite integration techniques -theory and applications, *Ultrasonics*, 40(2004), pp. 221-229

参考文献