AMR 法を用いた CIP 法による音場解析

中央大学	学生員	吉町	徹
清水建設 (株)	正会員	谷川	将規
中央大学大学院	学生員	江嶋	孝
中央大学	正会員	樫山	和男

1. はじめに

近年,コンピュータのハードウェアの進歩により波動音 響理論に基づく高精度な音場解析手法が提案されている. 数値シミュレーションの計算精度はメッシュの細かさに依 存するが,音波は考慮すべき周波数の範囲が広いため非常 に細かいメッシュを必要とし,計算負荷が膨大となってし まう.

著者ら¹⁾は広域の波動音響解析を高精度かつ合理的 に行うため,計算メッシュの動的な粗密付けが可能な AMR(Adaptive Mesh Refinement:解適合格子)法を導入 し,音場解析手法には CIP 法²⁾を用いた手法を構築した.

本論文では本手法の妥当性を検討するために既往の手法³⁾との比較を行った.

- 2. 解析アルゴリズム
- (1) CIP法
- a) 支配方程式と特性曲線法

空気中の波動伝播は運動方程式(1),と連続式(2)で表され,1次元の場合は以下のようになる⁴⁾.

$$\rho \frac{\partial u}{\partial t} + \frac{\partial p}{\partial x} = 0 \tag{1}$$

$$\frac{\partial p}{\partial t} + \rho c^2 \frac{\partial u}{\partial x} = 0 \tag{2}$$

ここで, p は音圧 [Pa], u は粒子速度 [m/s], ρ は空気の密 度 [kg/m²] である.式 (1) に音速 c[m/s] を掛け,式 (2) と の和と差を作ると

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho cu + p) + c\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu + p) = 0 \tag{3}$$

$$\frac{\partial}{\partial t}(\rho cu - p) - c\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu - p) = 0 \tag{4}$$

のようになる5).

式 (3) は $\rho cu + p$ が正方向に,式(4) は $\rho cu - p$ が負方向に それぞれ速さ c で伝播する移流方程式であり,図-1 のよう に, $\rho cu + p \rho cu - p$ を特性曲線に沿って移流させることに より次ステップの値を算出する.



KeyWords:AMR 法, CIP 法, 波動音響理論連絡先:〒112-8551 東京都文京区春日 1-13-27E-mail: yoshimachi@civil.chuo-u.ac.jp

CIP 法は特性曲線に沿って物理量を移流させる移流方程 式の高精度の解法であり,移流させる物理量を求める際に は微分値も用いた CIP 補間と呼ばれる補間を行う.勾配 も移流させる事により数値分散が起こりにくく,メッシュ 間のプロファイルを比較的よく維持することができる.式 (3),(4) の両辺を x で微分した式 (5),(6) も移流方程式を満 たす⁴⁾.

$$\frac{\partial}{\partial t}\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu+p) + c\frac{\partial}{\partial x}\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu+p) = 0 \qquad (5)$$

$$\frac{\partial}{\partial t}\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu-p) - c\frac{\partial}{\partial x}\frac{\partial}{\partial x}(\rho cu-p) = 0 \qquad (6)$$

3次多項式の未知数決定には,格子点における $\rho cu + p$, $\rho cu - p$ に加え $\partial(\rho cu + p)/\partial x, \partial(\rho cu - p)/\partial x$ を用いる.

(2) AMR 法

本解析手法は,NASA のオープンソースで AMR 法の サブルーチンパッケージである PARAMESH⁶⁾をベースと しており,図-2 に示すように PARAMESH が担う部分と, ユーザが実装する部分により構成される.PARAMESH の 機能としては,MPI に基づく並列計算の処理,AMR に関 する格子の分割・結合及び格子間のデータの授受等があり, そこに CIP 法による音場計算,初期条件,境界条件等を組 み合わせることによりシステムの構築を行っている.



3. 数值解析例

数値解析例として遮音壁を有する3次元音場問題を取り あげ回折減衰の計算精度を検証する.

(1) 解析条件

解析領域は図-3 に示すものであり, 空間離散化幅を 0.0625m,時間離散化幅は 0.0827ms(CFL=0.45), 音源を 図の位置に設定する.

$$p(r) = exp\left\{-\left(\frac{r}{d}\right)^2\right\}$$
(7)

初期の音圧分布は式 (7) の Gauss 分布, r は音源点から の距離を表し,境界条件は遮音壁のみ完全反射,その他は 自由境界として計算を行う.d は音源の幅を与える定数で あり 0.735m とする.媒質密度 ρ は 1.205kg/m²,音速 c は 340.0m/s.また,音圧の回折減衰量を求めるために遮音壁 を除いた条件での計算も行う,

(2) 解析結果

図-4 に yz 断面での t=0ms と t=30ms における音圧分布 とメッシュの可視化結果を示す.遮音壁での回折現象が再 現されている事,音波の到来に合わせてメッシュの粗密が 付けられていることが確認できる.

また,回折減衰量の周波数別の精度を検証するため, FFT(Fast Fourier Transform)によるスペクトル分析を行 い,以下の前川チャートの近似式との比較を行った.

$$\Delta L = \begin{cases} 10 \log(10)N + 13 & \cdots (N \ge 1) \\ 5 \pm \frac{8}{\sinh^{-1}1} \sinh^{-1}(N^{0.485}) & \cdots (-0.324 \le N < 1) \end{cases}$$

ここで, ΔL は音圧レベルの回折減衰量, N はフレネル数 を表す.図-5 に遮音壁有り, 無しそれぞれの受音点でのス ペクトル図,図-6 に本手法と前川チャートの周波数別の回 折減衰量を示す.





図-4 *t*=0ms(上図) と *t*=30ms(下図) における音圧分布とメッシュの可視化結果



図-5 音源と遮音壁有り,無しの受音点でのスペクトル図



図-6 周波数別の本手法と前川チャートの回折減衰量

図-5,図-6から,周波数が高くなるにつれて回折減衰量 が増加し,またその値も前川チャートと良い一致を示して いる事が確認できる.

4. おわりに

本論文では,AMR 法を用いた CIP 法による広域の音場 解析手法の妥当性の検討を目的とし,遮音壁を有する3次 元音場問題への適用例を通して以下の結論を得た.

- 現象の変化に応じて時々刻々と合理的にメッシュの 粗密付が行われていることを確認し,本手法の有効 性を示すことができた.
- FFT による周波数分析を行い,周波数別に前川チャートの近似式と比較した結果,両者の回折減衰量は良い一致を示した。

今後の課題として,より定量的な精度検証,移動音源を用 いた道路交通騒音問題への適用を検討していく予定である.

参考文献

- 1) 守屋陽平・谷川将規・樫山和男:AMR 法を用いた CIP 法によ る音場解析,土木学会論文集 A2,(応用力学論文集),Vol.16, I-195 202,2013.
- 2) 矢部孝,内海隆行,尾形陽一: CIP法 原子から宇宙までを解くマルチスケール解法,森北出版,2007.
- 3) 藤原 恭司,尾本 章:前川チャートについて,日本音響学会 誌 47(5),348-350,1991-05-01.
- 4) 太刀岡勇気,安田洋介,佐久間哲哉:CIP 法による時間領域音場解析 FDTD 法との比較 ,日本音響学会建築音響研究会 講演論文集(秋), pp.979-982, 2007.9.
- 5) 日本音響学会(編):音環境の数値シミュレーション 波動音響 解析の技法と応用 , 丸善出版, 2011.
- 6) PARAMESH ホームページ:http://www.physics.drexel. edu/~olson/paramesh-doc/Users_manual/amr.html