レー ヴー フン

1. まえがき

電磁界の時間領域数値解析法の開発は,近 年,工学的に非常に注目されている分野であ る[1].これらの時間領域法の利点としては, 解析領域内の電磁界の時間的な変化が視覚的 に明瞭にわかることがあげられる.

現在の電磁界の時間領域数値解析法の主流 は Finite Difference Time Domain Method (FDTD法)と言えよう.しかし,FDTD法は差分 近似によって Maxwell の方程式を解く手法で あるため,差分を用いることによる誤差が必 ず発生する.すなわち,FDTD法では高周波領 域での位相誤差が発生するため,セルサイズ と発生源の信号の関係によっては,電磁界の 伝搬が正しく解析できない場合があることが 指摘されている.

また,時間離散間隔と空間離散間隔を修正 関数で置き換えることにより,位相を低減し た Non-Standard FDTD 法[2]も提案されたが, 元来設定した周波数においてのみ位相誤差が 理論上ゼロとなる手法であり,汎用性に欠け る問題を有している.

一般に、電磁界の数値解析を行う場合、解 析空間を格子状に離散化するため、格子を細 かくするほど計算精度は向上するが、計算に 必要なメモリは大きくなる.数値計算におい てはこのトレード・オフは必ず発生するもの であり、数値計算を実行する場合は常にこの ことを意識する必要がある.一般には、計算 機のメモリには限界があるため、この限られ たメモリの中でできるだけ精度のよい数値計 算を行うことが望まれる.

この問題の解決法の一つとして,近年, Constrained Interpolation Profile (CIP法) が提案されている.このCIP法は,Yabeらに よって提案された数値計算の新しい手法である[3]. この CIP 法の特徴は格子点上の値に 加え,格子点上の微分値も伝搬させる点にある.

本研究では、Maxwellの電磁界解析に対し、 CIP 法を導入することによって、これを考慮 した電磁界解析に対する CIP 法の定式化を行 った. さらに、得られた解析結果を FDTD 法 と比較することで、本解析手法の有効性を検 討した.

2. CIP法

CIP 法は,一般な1次元移流方程式を解く 方法であり,グリッドセル間のプロファイル を3次多項式で補間する方法である.

$$\frac{\partial f}{\partial t} + v \frac{\partial f}{\partial x} = 0 \tag{1}$$

ここでf, vはそれぞれ移流する物理量と 速度である.この方程式は物理量fがその ままの形状を保ったまま速度vで移流するこ とを示している.そのため、この式では図 1(a)の実線で示した波形の概形は、時刻 Δt 後には $v\Delta t$ の距離をそのままの形で、破線で 示した波形の概形のように移動する.

(1)の解は、次式を満たす.

 $f(x_i, t + \Delta t) \approx f(x_i - v\Delta t, t)$ (2) x_i は、空間の離散配置、 Δt は時間離散間隔 である、v > 0のとき、 $x_{i-1} \ge x_i$ の間を次の3 次多項式で補間する.



 $F_{i}(x) = a_{i}X^{3} + b_{i}X^{2} + g_{i}X + f_{i}$ (3) ただし、 $X = x - x_{i}$ とする.

さらに、CIP 法では、fの伝搬とともに勾 配値gも移流することを考慮し、次式を満た す.

$$\frac{\partial g}{\partial t} + v \frac{\partial g}{\partial x} = -g \frac{\partial v}{\partial x} \tag{4}$$

ここでgは $\partial f / \partial x$ である. そしてこの方式は , $\partial v / \partial x$ が零の場合, すなわち位置により速 度変化がない場合には, 式(1)と同じ移流方 程式となる. すなわち, 物理量fの微分値gもそのままの形状を保ち速度vで移流するこ とを示している. CIP 法を用いた移流方程式 の計算では, この制限を加えることにより図 1(b)に示すように元の波形により近く計算が 可能となる.

未知数は a_i , b_i の2つとなり、次式より求める.

$$F_i(x_{i-1}) = f_{i-1} \tag{5}$$

$$\frac{\partial F_i(x_{i-1})}{\partial x} = g_{i-1} \tag{6}$$

式(3), (5), (6) より,

$$a_{i} = \frac{(g_{i} + g_{i-1})}{\Delta x^{2}} - \frac{2(f_{i} - f_{i-1})}{\Delta x^{3}}$$
(7)

$$b_{i} = \frac{3(f_{i-1} - f_{i})}{\Delta x^{2}} + \frac{(2g_{i} + g_{i-1})}{\Delta x}$$
(8)

ただし、
$$\Delta x = x_i - x_{i-1}$$

ここで、式(2)より
 $f^{n+1} = a \xi^3 + b \xi^2 + a \xi + f$ (9)

$$g_{i}^{n+1} = 3a_{i}\xi^{2} + 2b_{i}\xi + g_{i}$$
(10)

v < 0のとき, $x_i \ge x_{i-1}$ の間で補間し, $\Delta x \rightarrow -\Delta x$, $i-1 \rightarrow i+1 \ge$ 置き換えればよい.

3. CIP 法の電磁界方程式への適用

式(11)及び(12)にファラデーの法則及びア ンペールの法則を示す.

$$\mu \frac{\partial \boldsymbol{H}}{\partial t} = -\nabla \times \boldsymbol{E} \tag{11}$$

$$\nabla \times \boldsymbol{H} = \sigma \boldsymbol{E} + \varepsilon \frac{\partial \boldsymbol{E}}{\partial t}$$
(12)

ただし、 σ 、 μ 及び ε はそれぞれ導電率、透 磁率及び誘電率とする.ここで、以下の展開 を分かりやすくするために、 $E = (0, E_y, 0)$ 及び $H = (0, 0, H_z)$ とし、x方向のみの 1 次 元解析と仮定する.また、ここでは、媒質は 無損失として、 $\sigma = 0$ とすると、式(11)及び 式(12)は以下の式(13)及び(14)のように表す ことができる.

$$\mu \frac{\partial H_z}{\partial t} - \frac{\partial E_y}{\partial x} = 0 \tag{13}$$

$$\varepsilon \frac{\partial E_y}{\partial t} - \frac{\partial H_z}{\partial x} = 0 \tag{14}$$

更に,これらの2式から,和と差をとること で,式(15)及び式(16)を得る.

$$\frac{\partial (E_y - ZH_z)}{\partial t} + v \frac{\partial (E_y - ZH_z)}{\partial x} = 0 \quad (15)$$

$$\frac{\partial (E_y + ZH_z)}{\partial t} - v \frac{\partial (E_y + ZH_z)}{\partial x} = 0 \quad (16)$$

ここで,
$$Z = \sqrt{\mu/\varepsilon}$$
, $v = 1/\sqrt{\varepsilon\mu}$ とする. 更

に、微分値についても、式(17)及び式(18)の ように表すことができる.

$$\frac{\partial(\partial_{x}E_{y} - Z\partial_{x}H_{z})}{\partial t} + v \frac{\partial(\partial_{x}E_{y} - Z\partial_{x}H_{z})}{\partial x} = 0$$
(17)

$$\frac{\partial(\partial_x E_y + Z\partial_x H_z)}{\partial t} - v \frac{\partial(\partial_x E_y + Z\partial_x H_z)}{\partial x} = 0$$

(18)

ここで、 $\partial_x E_y = \partial E_y / \partial x$ 及び $\partial_x H_z = \partial H_z / \partial x$ とする.式(15)、式(16)、式(17)及び式(18) は $E_y \pm ZH_z$ 及び $\partial_x E_y \pm Z\partial_x H_z$ の移流方程式 であるから、これら4つの式に CIP 法を適用 することによってx方向の電磁界の伝搬を解 くことができる.



図 2 CIP 法解析における 1 次元のグリッド モデル

図 2 に 1 次元電磁界を, CIP 法を用いて行 う場合のグリッドモデルを示す.本手法では 電界,磁界ともにグリッド上に配置する.し たがって,広く使われている Yee セルを用い た FDTD 法とは異なり,本研究では電界と磁 界の半セルのずれは存在しない.また,各グ リッド上に,それぞれの成分の微分値 $\partial_x E_y$, $\partial_x H_z$ を配置する.次に,グリッド上の値を 用いた CIP 法での定式化を述べる.図 3 に, CIP 法による移流計算のモデルを示す.以下 では,+x方向に伝搬する U_+ , P_+ について のみを示しているが,その他の成分 U_- , P_- についても同様に示される.

ただし、 $U_{+} = E_{y} - ZH_{z}$ 、 $U_{-} = E_{y} + ZH_{z}$ 、 $P_{+} = \partial_{x}E_{y} - Z\partial_{x}H_{z}$ 、 $P_{-} = \partial_{x}E_{y} + Z\partial_{x}H_{z}$ と する. 同図より、x方向へ伝搬する U_{\pm} 及び P_{\pm} は、

$$U_{\pm}^{n+1}(i) = a\xi^3 + b\xi^2 + P_{\pm}^n(i)\xi + U_{\pm}^n \qquad (19)$$

$$P_{\pm}^{n+1}(i) = 3a\xi^{2} + 2b\xi + P_{\pm}^{n}(i)$$
(20)

$$\pm t_{a} \Im, \quad t_{a} t_{b} \sqcup,$$

$$a = \frac{P_{\pm}^{n}(i) + P_{\pm}^{n}(i\mp 1)}{(-\Delta x)^{2}} + \frac{2\left\{U_{\pm}^{n}(i) - U_{\pm}^{n}(i\mp 1)\right\}}{(-\Delta x)^{3}}$$
(21)

$$b = \frac{3\left\{U_{\pm}^{n}(i\mp 1) - U_{\pm}^{n}(i)\right\}}{\left(-\Delta x\right)^{2}} - \frac{2P_{\pm}^{n}(i) + P_{\pm}^{n}(i\mp 1)}{-\Delta x}$$
(22)

$$\xi = \mp v \Delta t \tag{23}$$

で複号は同順である.ここで、 Δx 及び Δt は それぞれx方向の格子サイズ及び時間刻みと



図3 x方向のU,Pの計算の模式図

する.

式(24)から式(27)までを使用し, *i* 点にお ける *n*+1の時刻での電磁界の成分を求める と次のようになる.

$$H_{z}^{n+1}(i) = -\frac{U_{+}^{n+1}(i) - U_{-}^{n+1}(i)}{Z_{+} + Z_{-}}$$
(24)

$$E_{y}^{n+1}(i) = \frac{1}{2} \left\{ U_{+}^{n+1}(i) + U_{-}^{n+1}(i) + H_{z}^{n+1}(i)(Z_{+} + Z_{-}) \right\}$$
(25)

$$\partial_{x}H_{z}^{n+1}(i) = -\frac{P_{+}^{n+1}(i) - P_{-}^{n+1}(i)}{Z_{+} + Z_{-}}$$
(26)

$$\partial_{x} E_{y}^{n+1}(i) = \frac{1}{2} \left\{ P_{+}^{n+1}(i) + P_{-}^{n+1}(i) + \partial_{x} H_{z}^{n+1}(i)(Z_{+} + Z_{-}) \right\}$$
(27)

4. 計算結果

最初の解析例として,初期条件を次のよう に設定する.

$$E_{y} = 0.5 \exp\left\{-\left(\frac{x-50}{\sigma}\right)\right\}, H_{z} = 0 \qquad (28)$$

真空においてx方向のみの1次元の伝搬と し、 σ =5.0、格子サイズは Δx =0.02[m]、 時間刻みは Δt =0.002[s]とする.また、x方向の格子数Nは100とする.

 $E_y \ge H_z$ の計算結果を図 4 に示す.また, 図 5 には CIP 法による計算と同じ条件 FDTD 法を用いて計算した結果を示す.これは初期 条件がガウス分布であり,比較的緩やかな初 期条件の場合で両者に大きな違いは見られな



図4 CIP法による電界と磁界の伝播

いことが分かる.

次に極端に厳しい条件の場合を扱う.

 $E_{y} = \begin{cases} 1 & 0.4m \le x \le 0.6m \\ 0 & \sub{y}, H_{z} = 0 (29) \end{cases}$

伝搬はx方向のみの 1 次元とし、格子サイズは $\Delta x = 0.005[m]$,時間刻みは $\Delta t = 0.001[s]$ とする.また、x方向の格子数 Nは 200 とする.

前節の定式化を用いて計算した結果を図 6 に示す.また,図7にはCIP法による計算と 同じ条件(セルサイズ $\Delta x = 0.005[m]$,時間 刻みは $\Delta t = 0.001[s]$)で FDTD 法を用いて計 算した結果を示す.

初期条件を矩形波にしただけであるが, CIP 法は前述の通り全く問題なく解けるのに 対して,FDTD 法では不連続近傍で非常に大き な数値振動が発生していることが分かる.こ れは,FDTD 法の式に原因がある.これらの式 は,見て明らかなように時間・空間について の中心差分になって,ともに2 次精度にな っている.また,高周波成分の位相誤差によ って大きな数値振動も発生している.

もう1 つの問題点として「境界条件」の問 題がある. 電磁波解析に限らず,数値解析に おいて計算領域は当然限られているので,電



図5 FDTD 法による電界と磁界の伝播

磁波が境界に到達したときに、通常は境界を すり抜けていく状況の方が圧倒的に多いので ある.このような境界条件を「自由条件」と 呼ぶ.FDTD 法のような差分法ではこの「自由 境界」がとても厄介な代物になる.例えば最 も 単 純 な 条 件 x=0 の 左 端 で $f(=E_y,H_z)|_{i=0}=f(=E_y,H_z)|_{i=1}$ (x=2の右 端でも同様)を CIP 法と FDTD 法に適用して最 初の例で比較する.

図8はCIP法及びFDTD法の計算結果である が,CIP法は約t = 0.74[s]で境界に到達した 波がそのまますり抜けていく(t = 1.26[s]) のに対して,FDTD法は境界に到達した波が反 射して計算領域内部に戻っていることが分か る.FDTD法では吸収境界条件を付加する必要 がある.

次に、2 つの方法の格子依存性を比較する ために、最初の例でのガウス分布の拡がり σ を5.0, 1.5, 0.5 と除々に小さくして波長 を短くしてみる. 初期条件とそれぞれの初期 条件に対するt = 0.4[s]の結果を図9に示す.

 σ =5.0の時は最初の例と同様ほとんど両 者に差は見られないが, σ =1.5になると FDTD 法では短波長の波が遅れ始めるために 数値振動が発生し, σ =0.5ではその振動が



図6 CIP法による電界と磁界の伝播

大きくなっている. CIP 法と FDTD 法において, 小さな σ では振幅が解析解より小さくなっ ているが,初期条件の時点で σ =0.5ではガ ウス分布を僅か5メッシュで表していること を考えれば当然である.ここで大事なのは, CIP 法はその僅かな格子数でも,すべての波 の成分に対して正確な伝搬速度を与えるとい うことと,数値発振がほとんど無く保たれて いるという点である.

FDTD 法では格子点における E_y , H_z だけ が必要である. 一方 CIP 法ではこれに加えて $\partial_x E_y$, $\partial_x H_z$ が必要であるため, FDTD 法と 比べて M元で M+1 倍のメモリ量は最低でも必 要である. ただし $\Delta t = N\Delta x/v$ であれば, 補 間は必要なく FDTD 法と同様 E_y , H_z のみの メモリ量でよい. 具体的に, 3 次元の場合で は CIP 法が N³×6 成分×4 バイト及び N³×6 成分×2 成分×4 バイト(微分成分)が必要で ある. つまり, メモリ量は 72 N³ バイトが必 要である. 同じ条件の時, 微分成分を用いな い FDTD 法では N³×6 成分×4 バイト= 24 N³ バイトだけが必要である. しかし, 同じ精度 の時, FDTD 法が格子数の 2 倍又は 3 倍が必要 である [4]. つまり, 192 N³ バイト又は



図7 FDTD 法による電界と磁界の伝播

648 N³バイトが必要である.

したがって、同じ初期条件の時、FDTD 法で のメモリ量は CIP 法より小さくて済むが、同 じ精度の時、FDTD 法でのメモリ量は CIP 法よ り大きいなものが必要となる.



図8境界条件の比較.上: CIP法,下: FDTD法

次に 2 次元電磁波伝搬の計算を行う.計算 領域は x - y 平面で($0 \le x \le 1$, $0 \le y \le 1$) とし,初期条件は次のように設定する.格子 サイズは $\Delta x = \Delta y = 0.01[m]$,時間刻みは $\Delta t = 0.2[s]$ とする.また, x及びy方向の格子数Nは100とする.

$$H_{z}(x, y) = \begin{cases} 1.0 & r < r_{p} \\ exp\left\{-\left(\frac{r^{2} - r_{p}^{2}}{\sigma^{2}}\right)\right\} & r \ge r_{p} \end{cases}$$

$$\Box \Box \heartsuit, r^2 = (x - x_c)^2 + (y - y_c)^2, \sigma = 25,$$

$$r_p = 0.4[m], \quad x_c = y_c = 0.5[m].$$

図 10 は CIP 法による計算の結果である.



図9 CIP 法と FDTD 法の比較.



5. むすび

本研究では、矢部らが提案した CIP 法、特 性曲線法を1次元の場合のマクスウェル電磁 方程式に適用し、その定式化を行った.

そしてこの手法を用いて真空に伝搬する場

合の電磁界解析を行い、その結果を FDTD 法 による解析結果と比較した.

その結果, FDTD 法による計算結果では真空 に伝搬する場合の電磁界解析の結果において, 中心差分を用いていることによる不要な数値 振動が見られた.一方で CIP 法における計算 結果においてはこの場合においてそれが見ら れず, FDTD 法よりも CIP 法がより正確に解析 できていることを確認した.また,境界条件 でも優れている.CIP 法は,これからの展開 が大きいに期待できる.

今後は、本手法の電磁界解析手法としての汎 用性を高めるため、3次元の場合へ拡張し、 解析空間内に損失誘電体媒質および損失磁性 体媒質が含まれる場合の検討を行う予定であ る.

参考文献

- [1] 宇野亨, 「FDTD 法による電磁界およびアンテナ 解析」, コロナ社, 1998.
- [2] J. B. Cole, "A high-accuracy realization of the yee algorithm using non-standard finite difference," *IEEE Trans. Microwave Theory & Tech.*, vol.45, no.6, pp.991-996, June. 1997.
- [3] H. Takewaki and T. Yabe, "The Cubic-Interpolated Pseudo Particle (CIP) Method Application to Nonlinear and Multidimensional Hyperbolic Equations," J. Comput. Phys., Vol.70, pp.355-372, 1987.
- [4] K. Okubo and N. Takeuchi, "Analysis of an Electromagnetic Field Created by Line Current Using Constrained Interpolation Profile Method," *IEEE Trans. Antennas Propag.*, vol 55, no. 1, pp.111-119, 2007.
- [5] 矢部 孝, 尾形 陽一, 滝沢 研二, 「CIP 法と Java による CG シミュレーション」, 森北出版, 2007.
- [6] 矢部 孝, 尾形 陽一, 内海 隆行, 「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.