

差分法DEQSOLにおける流体解析機能

3C-3

五百木伸洋<sup>1</sup> 佐治みゆき<sup>2</sup> 金野千里<sup>2</sup>  
 (株)日立製作所 ソフトウェア工場<sup>1</sup> 中央研究所<sup>2</sup>

1. はじめに

偏微分方程式向き数値シミュレーション言語DEQSOLは、物理現象を支配する方程式レベルの記述から数値計算用のFORTRANプログラムを自動生成するシステムであり、解析手法には、差分法、バウンダリ・フィット法、有限要素法の3種類がある<sup>1)</sup>。DEQSOLのシステム構成図を図1に示す。

DEQSOLは、当初、拡散系の問題を適用範囲として開発を進めてきたが、現在では流体問題に適用するための機能拡張を検討している。前回の報告では有限要素法DEQSOLの拡張機能の概要について示したが<sup>2)3)</sup>本報では、差分法DEQSOLの拡張機能について報告する。

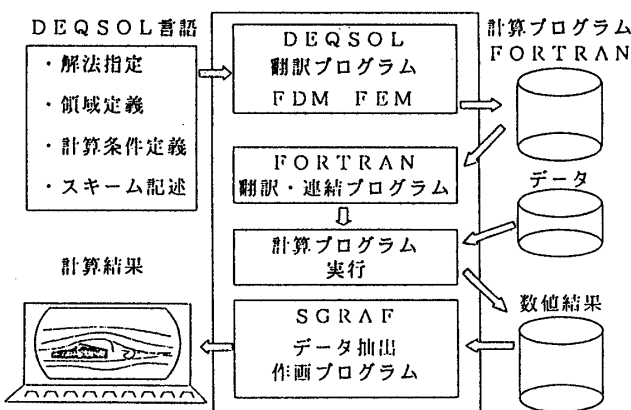


図1 DEQSOLシステムの構成

2. 流体解析の特徴

流体問題の多くは、次に示すNavier-Stokes方程式によって記述される。

$$\dot{U}_i + U_j U_{i,j} + P_{,i} - (1/Re) U_{i,jj} = 0 \quad (\text{運動方程式}) \quad (1)$$

$$U_{i,i} = 0 \quad (\text{連続の式}) \quad (2)$$

ここに、Uは流速、Pは圧力、Reはレイノルズ数を表す。流体解析では、(1)式の左辺第2項の移流項と左辺第3項の取り扱いが問題となる。これら2項は、数値計算上次に示す問題の原因となっている。

- ① 圧力に対し1階微分であるため、圧力が振動する。
- ② 移流項の影響が大きい流れでは、計算が不安定になる。

そのため、流体解析では上記2つの問題を防ぐために次に示す離散化手法を用いるところに特徴がある。

- ① スタガード格子
- ② 風上差分<sup>4)</sup>

3. 拡張機能

DEQSOLでは、2で示した2つの離散化手法を実現するために次に示す機能を導入した。

(1) 定義点設定機能

この機能は、変数または定数の定義点を指定する機能であり、格子点上、格子線上、格子中央のいずれかに定義点を設定することができる。この機能を用いて図2に示すスタガード格子を設定する場合のDEQSOL記述例を図3に示す。

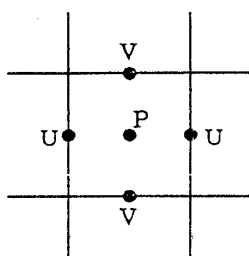


図2 スタガード格子

```
STGGRD X FOR V
        Y FOR U
        XY FOR P;
```

図3 DEQSOL記述例

(2) 風上差分機能

この機能は、1階微分で記述された項に対し、その空間方向への離散化の手法として風上差分が指定できるという機能である。風上差分の手法としては、表1に示す5種類の離散化方法を指定できる。図4に(1)式の移流項の離散化に対し1次精度風上差分を指定する場合と保存形移流項に対しQUICK法を指定する場合のDEQSOL記述例を示す。

表1 指定可能な風上差分手法

| 項番 | 風上差分名称    | 指定可能な移流項の形 | 指定名称 |
|----|-----------|------------|------|
| 1  | 1次精度風上差分  | 保存形・非保存形   | UP1  |
| 2  | 2次精度風上差分  | 保存形・非保存形   | UP2  |
| 3  | AGARWAL法  | 非保存形       | UPA  |
| 4  | QUICK法    | 保存形        | UPQ  |
| 5  | 河村・桑原スキーム | 非保存形       | UPK  |

非保存系移流項に対する指定  
 $U * DX(T) [UP1(U)]$

保存系移流項に対する指定  
 $DX(U * T) [UPQ(U)]$

図4 DEQSOL風上指定例

5. 流体問題のDEQSOL記述例

ここでは、差分法DEQSOLを流れと熱の連成問題に適用した例を示す。解析領域は図5に示すようにR1, R2に示す固体壁とR3に示す流れ場とからなる。初期条件は、解析領域全体の温度を40℃とし流れ場に流速はないものとする。そして、境界条件として入口から5℃の流体を流入するものとする。

時間積分として、流れに対しSMAC法、温度に対しクラクニコルソン法を適用した場合のDEQSOLスキーム記述例を図6に示す。

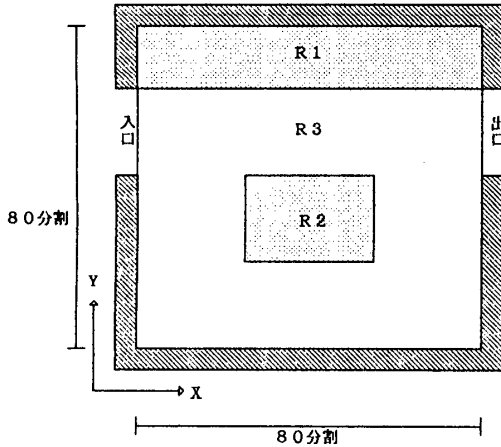


図5 解析モデル

```

STGGRD          Y FOR U,UO,UM
                 X FOR V,VO,VM
                 XY FOR P,PO,PSI,SIGM;
                 ;
SCHEME:
RE=100; RR=1/RE; VVO=VV; T00=TN;
ITER NT UNTIL NT GE 300 ;
UM=UO-DLT*(DX(PO)-RR*LAPL(UO))
      -DLT*VVO..GRAD(UO) [JP1(VVO)]      AT R3;
VM=VO-DLT*(DY(PO)-RR*LAPL(VO)-GB*(T00-40))
      -DLT*VVO..GRAD(VO) [JP1(VVO)]      AT R3;
SOLVE PSI OF LAPL(PSI)=- (DX(UM)+DY(VM))
      BY 'PCG' WITH(EPS(1.D-4))          AT R3;
U=UM+DX(PSI) AT R3;
V=VM+DY(PSI) AT R3;
P=PO-PSI/DLT AT R3;
VVO=VV      AT R3;
PO=P        AT R3;
SOLVE TN OF
      (TN-T00)/DLT-0.5*(DIV(SIGM*GRAD(TN))
      +DIV(SIGM*GRAD(T00)))
      +0.5*(VVO..GRAD(TN)+VV..GRAD(T00))=0
      BY 'PCG' WITH(EPS(1.D-5));
T00=TN;
SAVE VV,TN,P EVERY 50 TIMES;
PRINT VV,TN,P EVERY 50 TIMES;
END ITER;
END SCHEME;
    
```

図6 DEQSOL記述例

また、図6のDEQSOLプログラムを翻訳し生成したFORTRANプログラムの性能を表2に示す。

5. おわりに

今回の検討で差分法DEQSOLの流体問題適用に対する有効性を確認した。また、DEQSOLの生成するFORTRANは、高いベクトル化率を実現していることも確認した。今後は、実レベルの流体問題への適用を検討し、より有効なものにしていきたいと考えている。

表2 生成FORTRANの実行性能

| 記述      | ①DEQSOL    | 71       |
|---------|------------|----------|
| 行数      | ②FORTRAN   | 4007     |
| 比       | ②/①        | 55.7     |
| 実行時間    | ③S-820スカラ  | 2618 (秒) |
|         | ④S-820ベクトル | 235 (秒)  |
| ベクトル化率  |            | 95.8     |
| 加速率 ③/④ |            | 11.1     |

参考文献

- 1) 梅谷他； 数値シミュレーション言語DEQSOL； 情報処理学会論文誌 Vol 26 (1985)
- 2) 平山他； 有限要素法DEQSOLの流体シミュレーション向き機能における自動離散化方式； 情報処理学会第37回全国大会 講演論文集 pp.40-41
- 3) 佐川他； 有限要素法DEQSOLの流体シミュレーション向き機能の検討； 情報処理学会第37回全国大会 講演論文集 pp.42-43
- 4) 河合他； 高レイノルズ数における3次精度風上差分の比較； 日本機械学会論文集(B) 52巻 pp.2067-2071