安定化有限要素法による密度成層を考慮した地形風解析

3.

6*h*

中央大学 学生員 清水 隆博

1. はじめに

本研究は,安定化有限要素法による密度成層を考慮した 地形風解析のための数値解析手法の構築を行うものである. 基礎方程式に,Boussinesq近似を仮定したナビエ・ストー クスの運動方程式,離散化手法として,非構造格子に基づ くP1/P1要素による安定化有限要素法(SUPG/PSPG 法)を用いた.本手法を二次元の半円柱と実地形周りの地 形風解析に適用し,既存の実験結果との比較により,本手 法の妥当性について検討した.また,流出境界条件の処理 方法として,Sommerfeldの放射条件の導入を行った.

2. 数值解析手法

(1) 基礎方程式と離散化

二次元の非圧縮粘性流れを考える.密度は鉛直方 向に一定な勾配 $(d\rho/dz = -1)$ の基本場 $\rho_B(z)$ をもち, Boussinesq近似を仮定する¹⁾.そのときの,無次元化さ れた基礎方程式はそれぞれ以下のように表される. 運動方程式;

$$\dot{u}_i + u_j u_{i,j} + p_{,i} - \frac{1}{Re} \left(u_{i,jj} + u_{j,ij} \right) + \frac{1}{Fr^2} \rho k = 0$$
(1)

連続式 ;

(

$$u_{i,i} = 0 \tag{2}$$

密度方程式;

$$\dot{\rho} + u_i \rho_{,i} = u_i k \tag{3}$$

uは流速, pは圧力, ρ は同じ高さZにおける無限上流での 基本場 $\rho_B(z)$ からの密度のずれ, $Re(=LU/\nu)$ は Reynolds数, Fr(=U/Nh)は Froude 数をそれぞれ表している. こ こに, h は物体高さ, Nは Brunt - Väisälä振動数で $N^2 = -(g/\rho_0) \cdot (d\rho/dz)$ で定義される.また,無次元成層パラメー タ Kは $K = NH/\pi U$ で定義される.

(2) 安定化有限要素方程式

基礎方程式(1),(2),(3)に対して, *SUPG/PSPG*法²⁾ に基づく安定化有限要素法を適用し, *P1/P*1要素を用い て補間を行うと次の有限要素方程式を得る.

$$(\mathbf{M} + \mathbf{M}_{\delta}) \dot{u}_{i} + (\mathbf{K}(u_{j}) + \mathbf{K}_{\delta}(u_{j})) u_{i} - (\mathbf{C} - \mathbf{C}_{\delta}) p + \frac{1}{Re} \mathbf{S} u_{i} + (\mathbf{M} + \mathbf{M}_{\delta}) \rho k = 0$$
(4)

$$\mathbf{C}^T u_i + \mathbf{M}_{\varepsilon} \dot{u}_i + \mathbf{K}_{\varepsilon} (u_j) u_i + \mathbf{C}_{\varepsilon} p = 0$$
(5)

$$\mathbf{M} + \mathbf{M}_{\delta})\dot{\rho} + (\mathbf{K}(u_i) + \mathbf{K}_{\delta}(u_i))\rho - (\mathbf{M} + \mathbf{M}_{\delta})u_i k = 0(6)$$

ここで, M,K,C,Sは, 係数行列であり, 添字 δ,ε は, それ ぞれ SUPG項, PSPG項に起因するものを表わす.

式 (4),(5),(6) に対して時間方向に Crank - Nicolson法を用いて離散化し, Element by Elment BiCG STAB2法により連立1次方程式を解規, n + 1ステップの解を求 める.

- 中央大学 正会員 樫山 和男
- 数值解析例
- (1) 二次元半円柱
- a) 計算条件

流体は,非圧縮性粘性流体とし,解析領域,境界条件 は図-1のように設定した.解析に用いたメッシュの節点数 は11,025,要素数は21,360である.図-2に半円柱近傍の メッシュ図(最小メッシュ幅0.0087h)を示す.なお,計算 は表-1に示すような成層度Kについて行った.Reynolds数と微小時間増分量は全ての成層度について,それぞれ Re = 2000, $\Delta t = 0.01$ とした.



図-2 半円柱近傍のメッシュ図

K	0.02	1.0	1.8	2.5	3.0	4.0
Fr	100	1.91	1.06	0.76	0.64	0.48

表-1 計算条件

b) 解析結果

図-3に各成層度 K での流線図を示す.いずれの成層度に おいても,二次元半円柱周囲の流れは強い非定常性を示し ていることが分かる.これらの結果より,成層度の増加と ともに渦が抑制され,放出周期が短くなっていることが確 認できた.また,Froude 数が1より小さくなると,反射 波の影響で円柱前方にも影響が出ることが分かる.

図-4に,成層度Kと二次元半円柱後方での再付着距離 との関係を示す.再付着距離については,無次元時間125 ~175の平均値と最短距離をプロットした.比較として, 大屋らによる実験と計算結果¹⁾も示した.成層度の増加と ともに再付着距離が短縮するという定性的な現象を捉える ことはできているが,大屋らの実験,計算結果とは多少の 差異があることが分かる.その原因として,地面境界層の 分割数や三次元性による影響等が考えられる.また,再付 着距離は流線図からの可視化によって行っており,再付着 点を厳密に判断するのが難しいことにも起因している.

Key Word: 安定化有限要素法,地形風解析,密度成層, P1/P1要素 〒112-8551 東京都文京区春日1-13-27 TEL 03-3817-1815,FAX 03-3817-1803



- (2) 二次元実地形
- a) 計算条件

応用的な数値解析例として,二次元実地形を取り上げた. 対象の地形は熱海付近のもので、断層が多数存在する複 雑な地形である.領域として,主流方向に約5.7kmとり, 鉛直方向には,山の高さの6倍をとった.分割数は主流方 向に228分割,鉛直方向に50層積み上げた.総節点数は 11,628,総要素数は22,700,最小メッシュ幅は0.016hであ る.計算領域,境界条件は図-5に示している.計算は成層 度K = 0.02(中立流)について行い,Reynolds数と微小 時間増分量は,それぞれRe = 2000, $\Delta t = 0.01$ とした. また,流入風速として,uに $u = (z/z*)^{1/4}$ を与えている. 土木学会第57回年次学術講演会(平成14年9月)



b) 解析結果

図-6は,流出境界条件としてトラクションがフリーの場合の解析結果(*time* = 35)であるが,この後,解は発散した.*time* = 35付近は,ちょうど渦が流出しているときであり,この強い渦の流出が解の発散の原因であると考えられる.



地形風を解析する上で,上記の結果のように,流出境界 条件が計算の安定性に大きく依存することが明らかとなっ た.そこで,流出境界条件として,Sommerfeldの放射 条件を用い,その有効性を検討した.この手法は,流出境 界付近で流体は以下の式に支配されると仮定したもので ある.

$$\dot{u_i} + c u_{i,i} = 0 \tag{7}$$

ここでは,伝播速度 c として流出境界付近の流速の平均値 を与え,図-7はその解析結果(time = 35)である.この 手法を用いることにより,流出口で流速が移流し渦が強制 的に放出されるので,解が発散せず妥当な結果が得られて いることが分かる.



4. おわりに

本研究では,密度成層を考慮した地形風解析のための安 定化有限要素法を提案し,二次元半円柱,二次元実地形を 過ぎる安定成層流の解析に適用した.これより,以下の結 論を得た.

- 実験結果とは多少差異があるが,成層度Kの違いによる流況の変化を捉えることができた.
- 流出境界処理としては, Sommer feld の放射条件が 有効であることが明らかとなった.

今後は,流出境界処理の更なる検討と,反射波の処理の検 討を行う予定である.

参考文献

- 大屋裕二,小園茂平,松尾浩一郎,前田明記:地面上の2次元半円 柱を過ぎる安定成層流の風洞実験と数値解析:第12回風工学シン ポジウム: pp13-18:1992
- T.E.Tezduyar,S.Mittal,S.E.Ray and R.Shih :'Incompressible flow computations with stabilized bilinear and linear equalorder-interpolation velocity-pressure elements' :Compter Methods in Applied Mechanics and Engineering :95 :pp221-242 :1992