118

"有限要素法の数学的基礎理論" 研究会でのコメント集

- 1. 有限要素法における理論的諸問題について(菊地)
 - (a) non-conforming basis を使ったときの要素境界上での不連続性について.
 - base function として高次のものを採用すると、計算結果は悪い。低次の方が計算結果は良い。(山本善之)
 - ・それは低次の方が自由度が少ないからだろう。高次になると、微係数が立ち上がるのが原因。(藤田宏)
 - ・要素境界上で不連続でも特異性(S 関数)を cancel L でいるものについては大丈夫。(藤井宏)
 - ・それは、接点力の釣り合いの問題になっているのだろう。(山田嘉昭)
 - (b)非線型方程式の解法(荷車増分法,Newfon-Raphson法)について。
 - · Newton-Raphson法は、unloadingが起っているときは、ためにろう。(山本善之)
 - (の)有限要素解について
 - · Strain 自身の方がよい結果がでている。ひから導くと、

思くなる。(山本善之)

- (d) 必要とされる近似解の精度について.
 - ·船舶関係で、1.5桁。i.e.,5%。(山本善之)
 - ・ 土木では、 1桁。(川原睦人)
- (e) isoparametric, subparametric, superparametric elementiconic.
 - * subparametric は使うことがあるが、superparametric は使われないのではないか。(武田洋)
 - ・境界での良い評価のために superparametric が使える。(田端正々)
- 2。エネルギー原理とハイブリッド法なとについて(菊地) (a) 例について
 - ・混合法は、要素境界上で変位と応力をうまくつないで謝整している。今の例では、変位の baseが Conforming なので、混合法のよいところがでていないのではないか。(贅津久一郎)
 - ・内部で解析解を使用する方法もある。たくさんある解析 解の中からとれを選ぶかは難しい。(山本善之)
- 3。有限要素法の誤差論(山本)
 - (a) 収束性よりも、ある段階における誤差が欲しい。 (山本善之)
 - · 真の解れを、リョ 40 + びに分割。ここに、40 はI

学者の経験に基まくその、あるいは singular functionとして、わりあい簡単に分まその。

このひを有限要素法で解いて、Uot Un を数値解としているのではないか。 Uo を有限のんで近似するのは困難。(藤田岳)

- (b)高次のbaseを採用すると、家外荒い時に良い結果を得る。
 - ・2次のbaseを使って分割を細かくしたら、流量の計算が 合わなくなった。(川原睦ん)
 - maximum normの近似は、2次のbaseよりも1次のbaseの方がよいという事に起困しているのかも知れない。
 (三好哲彦)
- 4. 有限要素解析における数値誤差の一傾何(武田)
 - $\frac{\sqrt{3}}{\sqrt{3}} \left(K(x_1, x_2, x_3) \frac{\partial u}{\partial x_i} \right)$ to in the stiffness ($\sqrt{3}$) & A & A

$$cond^{2}(A) \leq \frac{C_{\Omega}}{\min K} \max_{\Delta} \left(\frac{K^{\Delta}}{\chi^{\Delta}}\right),$$

の評価かえられる。 x△: 要素△の最小無線。(藤井笠) 5。有限要素法による定常粘性流体の解析(川原)

· タリ, ui,j + P,i - p(u) ui,jj = Pfi を解くさいに、境界 子件 P,i ni = Îi をも与えているが、これは overdefermined ではたいか。(藤田名)

- ・これは実験式からでできたもので、overdeterminedではあるが予信はしていない。(川原睦人)
- 6.時向の入った向題に関して一持に非適合法 ハイブリット法(菊地)
 - (a) ||V|| > 8* ||V|| , (川·川:非適台ノルム)の解釈
 - 固有振動数が零にならぬということ。(山本善之)
 - ・隙向があっても結び目(蝶番)がしつかりしている。(藤田宏)
- 7. A Note on Finite Element Approximation of Evolution Equations(藤井)
 - ・安定性の種々の条件は、工学の言葉でいっと、最低固な 振动数と最大固有振动数の差を縮める事に相当している。 (山本善之)
 - 差分法で

$$\frac{u_{j'}^{ml} - u_{j}^{n}}{\Delta t} = \frac{u_{j+1}^{n} - u_{j-1}^{n}}{2\Delta x} \implies \frac{u_{j}^{m+1} - u_{j+1}^{m} + u_{j-1}^{m}}{2\Delta t} = \frac{u_{j+1}^{m} - u_{j-1}^{m}}{2\Delta x}$$

によってhigher frequency を押えて安定性を得ているが、これに対応した事がFEMで言えないか。(山口昌哉)

· 1階双曲系では、Lax-Wendroffの安定性が示せる。(藤井芸)

記録。田端正久