機械工学におけるスーパーコンピュータの高度利用

Advanced Applications of Supercomputers to Mechanical Engineering

スーパーコンピュータによる大規模,高精度な数値解析技術は,機械製品の 研究、開発、設計のための強力な武器として、その地位を不動のものにしつつ ある。

乱流解析、非線形構造解析、衝撃解析など、従来は不可能とあきらめていた 数値解析がスーパーコンピュータと、その上で稼動する高度にベクトル化され たプログラムによって次々と実用に移されている。日立製作所では、有限要素 法,境界要素法による数値シミュレーション技術を実際の製品開発に応用し実 績を上げてきた。今後、コンピュータの処理能力の向上に伴い研究・開発・設 計に占めるスーパーコンピュータの役割はますます大きくなるものと期待され る。

守田邦宣*	Kuninobu Morita
池川昌弘*	Masahiro Ikegawa
千葉矩正*	Norimasa Chiba
塩幡宏規*	Kôki Shiohata
江澤良孝*	Yoshitaka Ezawa

言

近年, ニーズの高度化, 多様化に伴い商品の性能・機能の 大幅な向上, コストの低減, 開発期間短縮への要求はますま す強くなりつつある。製造業で必要とされるこのような商品 開発のための基本技術にとって、スーパーコンピュータを用 いた大規模・高精度な数値解析技術は欠くことのできない技 術の一つとして、その地位を固めつつある。特に、熱・流体・ 構造・強度などの機械工学の基礎となる分野については、ス ーパーコンピュータの発展とともに応用ソフトの研究開発も 精力的に進められ、ハード・ソフト相まって従来では考えら れなかったような高度な解析ができるようになってきた。一 方、スーパーコンピュータが吐き出す多量の出力データの可 視化処理や入力データの合理的な作成法など、いわゆるプリ ポスト処理の研究開発も続けられている。高速のスーパーコ ンピュータを有効に活用するためには、使い勝手の良い入・ 出力システムは不可欠である。

本稿では、日立製作所で実際の製品開発に応用されて実績 を上げてきたスーパーコンピュータ用数値シミュレーション 技術を,具体的な適用事例を交えて紹介する。

流体解析 2

流体機械や空調機、クリーンルームやコンピュータおよび その周辺機器など、流体の流れが製品の性能向上や信頼性向 めには、タービン内部の流動状態を詳細に把握し、内部流動 上に深くかかわっている製品は多い。これらの製品の内部流 に起因する各種の損失を低減する必要がある。この線に沿っ れを詳細に解析し、それに基づいて高精度な性能予測や設計 て,静翼あるいは動翼単独翼列に対する二次元翼間流れ解析,

の高度化を行うことを目的として、スーパーコンピュータ (HITAC S-810/20)の能力を最大限に活用した流れ解析シス テムの開発を行ってきている¹⁾。流れ解析は、流体の圧縮性を 考慮する必要があるか否かによって、圧縮性流れ解析と非圧 縮性流れ解析とに大別されるが、いずれの解析を行う場合に も,実製品の流路構造は複雑であり,その形状を正確に解析 に反映させる必要がある。そのために本システムでは、圧縮 性流体解析にはバウンダリーフィット形曲線座標系を導入し たコントロールボリューム法を,非圧縮性流れ解析には有限 要素法を用いている。また製品のなかの流れは、従来解析が 困難と考えられていた乱流である場合がほとんどであるが、 スーパーコンピュータの出現によって二方程式乱流モデルに よる解析は,実用性の高い乱流解析技術として,製品の研究・ 開発に利用されるようになってきている。このことは、解析 プログラムのベクトル化を徹底して行うことにより,解析時 間が飛躍的に短縮できることに起因している。本システムで は、従来の大形汎(はん)用計算機(HITAC M-200H)に比べ て、圧縮性流れ解析では約20倍、非圧縮性流れ解析では約30 倍の高速化を達成している。

圧縮性流れ解析の一例として, 蒸気タービン段落内の二次 元乱流解析結果を図1に示す。タービン性能の向上を図るた

21

* 日立製作所 機械研究所 工学博士

232 日立評論 VOL. 72 No. 3 (1990-3)



図 | 蒸気タービン段落内の流れ 静翼と回転する動翼で構成する 段落内の流速分布のカラー表示を示す。写真右上の矢印は動翼に作用す る流体力の方向を示す。

図2 エアフローセンサ内の流れ ホットワイヤセンサが収められ るバイパス流路やスロットルバルブを含むエアフローセンサ内の流れの

図2 エアプローセンサ内の流れ ホットワイヤセンサが収められ るバイパス流路やスロットルバルブを含むエアフローセンサ内の流れの 三次元解析結果(流速のベクトル表示)を示す。

三次元解析から、静翼と動翼の相互干渉を考慮した二次元,

パーコンピュータに適した構造振動解析システムの開発を行

三次元の段落流れ解析へと解析規模は拡大し、より実流状態 に近い解析による性能予測精度の向上が図られてきており^{2),3)}、 これらの解析によって得られた知見は、タービン設計に活用 されている。

非圧縮性流れ解析例として,自動車用エアフローセンサ内 の乱流解析結果を図2に示す。この解析例は流路構造の最適 化の検討に関するものであるが,クリーンルーム内の流れ解 析などでも⁴⁾,空気流入口,流出口の配置や換気回数あるいは 室内レイアウトなど,多くのパラメータが流れに及ぼす影響 を,比較的短時間でサーベイできる気流シミュレーション技 術が,製品設計の強力なツールとして利用されている。数値 解析技術の利点は,これらの解析例にも示されているように, パラメータサーベイが容易にできること,微細構造物から巨 大製品まで解析スケールに制限を受けず,実際の流動状態を シミュレートできること,および流れの詳細を解明できる豊 富な情報量を持っていることであり,スーパーコンピュータ の今後の発展に伴って,種々の製品の設計・開発に対して流 れの数値シミュレーションの果たす役割は,ますます大きく なっていくものと予想される。

3 構造振動解析

22

機械構造物の複雑化、大形化および軽量化に伴い、製品設

ってきた。本システムの内容は以下のとおりである。

(1) 有限要素法をもとに,線形および集中非線形(がた,滑り, 移動体など)を持つ構造振動解析

(2) 機械構造物を部品分けし,各部品の振動特性をそれぞれ 求めておき,これらを有効に結合させる超要素法を導入した 大規模構造系の振動解析

(3) スーパーコンピュータの能力を最大限に発揮するための 徹底したベクトル化プログラム

(4) 有限要素データの作成,解析,結果のグラフィック出力 まで一貫して実行できるCAEシステム

上記内容をもとに開発した本解析システムの特長は次のと おりである。

(1) 狭い間隙(げき)を持つ移動構造体と静止構造体との間で 接触するときに発生する動的挙動を,非線形振動解析によっ てシミュレーションできる。

(2) 超要素法を用いる際に,一般化座標の概念を導入することにより,解析対象外の高次モードに関する剰余固有値が構造物の振動特性に及ぼす影響を除去することができる^{5)~7)}。この結果,大規模自由度を持つ構造物の振動を高精度に予測できるようになった。

(3) スーパーコンピュータ(HITAC S-810/20)利用により、
 従来の汎用大形計算機(HITAC M-200H)に比べて、高速化

計の効率化と高速化,開発期間の短縮などの有効な手段とし	を実現でき、最高34倍の実績を得ている。
て、コンピュータ利用による構造解析の数値シミュレーショ	(4) 構造物のモデリング,有限要素のメッシュ分割,解析,
ンに対するニーズは高い。そこで、これらニーズにこたえる	結果のグラフィック出力までを一貫して実行できる8)。この
ため、メカトロニクス製品から重電製品まで広範囲な製品設	結果,従来解析に必要なデータの作成および結果のまとめ
計の高度化および構造振動の高精度予測を目的として、 スー	に多大な時間を費やしていたが、短時間で処理できるよう



図3 計算規模と演算時間(固有値解析) 有限要素解析に超要素の概念を導入して,複雑・大規模構造系の解析を短時間で実行できる。

になった。

固有値解析での自由度の数とスーパーコンピュータ(HITAC S-810/20)のCPU時間との関係を図3に示す。固有値の数は30

4 境界要素法による構造解析

BEM(境界要素法)は、物体の境界面だけを離散化すればよ いという特徴を持っている。そこで、計算のための作業量削 減を目的として、境界要素法による対話形応力解析プログラ ム HIBEM(Hitachi Interactive Boundary Element Method)を開発した。HIBEMは以下に示す解析が可能であ る。

(1) 弹性応力解析

- (2) 熱弹性応力解析
- (3) き裂・欠陥応力解析
- (4) 接触応力解析

境界要素法は、境界積分方程式作成時での積分方法によっ てその解析精度が大きな影響を受ける。積分方法としては通 常ガウス・ルジャンドルの方法が使われる。しかし、この方 法では、境界面に近い場所の値を求めるときに解析の精度が 保証されない。そこで、HIBEMでは二重指数関数形積分公式 などを採用し、高精度な解を実現している。

境界要素応力解析では,境界積分方程式作成のための積分

とした。従来の解析法によれば、自由度の増加に伴いCPU時 間も増加する。このため、大規模な自由度を持つ振動解析に は多大な時間を要していた。これに対して、超要素法を導入 した本システムを用いれば、自由度の増加に対してCPU時間 はそれほど増加しない。特に、多数の同形状部品で構成する 構造物に対してその効果は顕著となる。

銀行端末装置の筐(きょう)体の振動解析に、本システムを 適用した例を図4に示す⁹⁾。本システムを用いることにより、 複雑な構造物の振動解析を容易に実行できる。 計算,および連立方程式の求解計算が大きな比重を占めてい る。スーパーコンピュータでの加速率を向上させるため,(1) 関数のループ内展開によるオーバヘッド削減,(2)IF文実行回 数の削減,(3)スカラー演算のベクトル演算化などを行った。 また,連立方程式の求解部分については,大規模問題解析時 でのメモリネックに対処するため,縦ブロックガウス解法を 採用した。本解法ルーチンでは,スーパーコンピュータのベ クトル演算器を複数個並列稼動させるため,2行2列同時分 解を行っている。これらの高速化処理を行い,スーパーコン ピュータ(HITAC S-810/20)でのCPU時間を比較した例を

23





(a) モデリング (b) メッシュ分割 (c) 固有モード

図 4 CAEシステムによる構造振動解析の使い勝手向上 図面データ入力から解析結果の出力まで,一貫したコンピュータ処理ができる。これ により,解析データの作成および結果のまとめが短時間で実行できる。 234 日立評論 VOL. 72 No. 3 (1990-3)



注:略語説明 NOHAP(スカラー演算器だけを使用した場合)HAP(ベクトル演算器を使用した場合)

注:略語説明 $E(ヤング率), \nu(ポアソン比), \mu(摩擦係数)$

図 5 境界要素構造解析プログラムHIBEMのCPU時間比較 ベクトル演算器を使った場合は,使わない場合に比較して約15倍高速化された。

図5に示す。この例では15倍の高速化が達成されている。さらに、大規模な問題ではこれ以上の高速化が期待できる。

接触応力解析では,接触状態が荷重と変形に依存するため, 非線形問題となる。したがって,接触状態を求めるための反 復計算が不可欠である。そこで,スーパーコンピュータを使 った反復過程の高速化技法を開発した。反復時でのマトリッ クスの変化成分はほんのわずかである。そこでマトリックス のLU分解*¹は一度だけ行い,反復時には変化成分の解に与え る影響表示ベクトルッだけを計算するようにした。ベクトル ッは変化行の数だけ求めればよく,また同じ行が反復修正さ れるときは改めて求め直す必要はない。さらに,アルゴリズ ムのくふうによってベクトルッを複数同時に求めることがで きる。これによってスーパーコンピュータのベクトル演算器 を複数並列稼動させることができる。HIBEMでは四つ同時に 求めている。

解析例として図6に示す問題を考える。これは,平板上に 形成された膜と円筒状の接触面を持つ摺(しゅう)動子との接 触応力を解析するものである。HIBEMで解析した結果の例を 図7に示す。連立方程式の求解CPU時間を比較したのが図8 図 6 薄膜の付いた平板と円筒の摺(しゅう)動 薄膜の付いた平 板上を円筒状の接触面を持つ摺動子が移動するときの応力,変形を計算 する。



注:略語説明 P(荷重) R(摺動子の曲率半径)

図7 接触点近傍の主せん断応力分布 接触点近傍の主せん断応力 は,膜部で最大になった。

いる。この例では、3回の修正反復で収束した。2回以降で は高速化は約10倍になっている。したがって、新しい解法は マトリックスの修正反復回数が多いほど有利なことがわかる。

である。横軸はマトリックスの修正反復が何回目かを示して



機器・構造物が衝突などの衝撃荷重によって変形したり破壊する場合の数値シミュレーションは,実物モデルを用いた 高価な衝撃実験の代替手段として,あるいは計測が不可能な

※) LU分解:下三角行列Lと上三角行列Uへの分解

24



(a) リングギヤのたわみ





図8 接触解析での求解CPU時間比較 反復2回目以降は約10倍の 高速化が達成されている。

個所の応力ひずみの予測評価手段として用いられている。

衝撃変形のシミュレーションは,高度な非線形性を含み, またきわめて多くの時間増分から成る大規模な計算を必要と するため、スーパーコンピュータを使用することはもちろん、 それを可能な限り効率的に利用することが不可欠となる^{10)~12)}。 ここでは、スーパーコンピュータを用いて行った固体・機 器の衝撃応力、変形の計算例2例について述べる。

(1) 自動車スタータギヤのかみ合い

自動車のキースイッチを入れると、スタータのピニオンが マグネットスイッチの電磁吸引力とばねによって押し出され, エンジンに連絡されているリングギヤに衝突し、ピニオンと ギヤのかみ合いが生じる。このときの変形と歯の動的応力の 計算結果を図9に示す。スタータ〔同図(a)の黄色の部分〕はシ ャフトに回転自由な状態で埋め込まれており, これがリング ギヤ〔同図(a)の中心部分のリング〕の歯に衝突する。なお、実 際のリングギヤでは外周に多数の歯が形成されているが、こ の計算では同図(b)に示すように歯数は3個とした。同図(a)は 軸方向のたわみの大きさを赤から青の色により、また同図(b) は衝突時の歯の表面の応力を赤から青の色によって示したも のである。実際にギヤかみ込み時に作用する歯の表面上の動 的応力を測定することは困難であるが、このシミュレーショ ンによって詳細な分布および時間変化を知ることができる。 なお、本解析の計算時間はスーパーコンピュータ(HITAC S-810/20)を用いて172分であった。

(b) 歯の衝突接触応力

- 図9 自動車スタータギヤかみ合い時の変形と応力
 - (a) リングギヤの軸方向のたわみが、赤から青への色によって示されている。
 - (b) これは(a)を180度反対側から見た衝突部分の拡大図である。歯どう しの接触による圧力分布が,赤から青の色によって示されている。

(2) ゴルフボールのインパクトによる変形

50 m/sのクラブヘッドスピードで打ったときのゴルフボー ルの変形と運動のシミュレーション結果を図10に示す。イン パクト開始後0.15 m/sでボールの変形は最大になり、1 m/sで はすでにボールはヘッドを離れ、ヘッドとの摩擦によってス ピンを与えられていることがわかる。また、ボール表面上の 色は圧力の大きさを示している。このことから、ボール中を 弾性波が往復していること、またインパクトでのボールとの 接触面の圧力の大きさもシミュレーションの結果からわかる。 なお、この解析での計算時間はスーパーコンピュータ(HITAC S-810/20)で105分であった。

25

236 日立評論 VOL. 72 No. 3 (1990-3)



6 結 言

以上,日立製作所で実際の開発,設計業務に利用している 流体解析,振動解析,構造解析,衝撃解析の数値シミュレー ション技術について紹介した。スーパーコンピュータの利用 による設計,開発の合理化はここに示した例だけにとどまら ず,広い範囲にわたり機械製品の開発期間の短縮,製品コス トの低減に多大の貢献をしている。今後,コンピュータの処 理能力の増加に伴って,製品の開発,設計に占めるコンピュ ータの役割はますます大きくなることは確実である。

参考文献

- 池川,外:スーパーコンピュータによる大規模乱流解析, Proc. of 1st Int. Sympo. on Supercomputers for Mech. Engng., pp.58~65, 1988.
- 2) 鹿野,外:タービン段落内の二次元圧縮性乱流解析,日本機 械学会論文集(B),51-471,3675~3679(1985)
- 2) 鹿野,外:タービン段落内の三次元圧縮性乱流解析,日本機 械学会論文集(B),53-496,3622~3628(1987)
- M. Ikegawa, et al. : Three-Dimensional Turbulent Flow Analysis in a Cleanroom by the Finite Element Method, in Advances and Applications in Computational Fluid Dynamics, FED 66, pp.161~167, ASME W. A.M., 1988.

Time = 0.150 msec



図10 ゴルフボールの変形と運動 クラブヘッドスピード50 m/s(プ ロゴルファー程度)で打ったときのゴルフボールの変形状態を示す。ヘッ ドとの摩擦によってボールは反時計回りのスピンを与えられている。

- 5) 畠,外:モーダル解析での高次モード削除の補正方法,日本機 械学会論文集(C), 50-449, 11~16(1984)
- 6) 畠:動的応答計算における外力項を考慮した一般化座標(第1報)日本機械学会論文集(C),51-468,1897~1905(1985)
- 7) 畠,外:動的応答計算における外力項を考慮した一般化座標
 (第2報)日本機械学会論文集(C),51-471,2936~2943(1985)
- 8) 大西,外:機械系CAEシステムの開発,日立評論, 69, 2, 126~132(昭62-2)
- 9) 川田,外:メカトロニクス製品開発におけるCAD/CAEの適用,
 第3回NICOGRAPH論文集,253~259(1987)
- 10) 千葉,外:スーパーコンピュータによる衝撃大変形解析,日本 機械学会日立地方講演会論文集,22(昭63)
- 11) 千葉:構造機器の衝撃解析,コンピュートロール,26, 58(1989)
- 12) 千葉,外:衝撃大変形のスーパーコンピュータによるシミュレ ーション,日本シミュレーション学会第8回シミュレーション・ テクノロジー・コンファレンス(1989-6)

