ソリッド要素による骨組鋼構造高層ビルの地震応答解析

2007年3月修了 人間環境学専攻 56811 山口 敦嗣 指導教員 吉村 忍 教授

A large-scale finite element method is one of the most effective approaches to realize quakeproof simulation of structures. A parallel finite element analysis code, ADVENTURE, is an open source code and widely used. In this study, we aim at developing quakeproof simulator using the ADVENTURE system, in order to verify a detailed elastic response of a skyscraper against a long-period ground motion. A parallel elastic seismic analysis of a medium-sized steel frame structure, which models a part of skyscraper, is performed.

Key words: large-scale parallel finite element method, ADVENTURE system, skyscraper, quakeproof simulator, steel frame structure

Key Words : large-scale finite element method , ADVENTURE system ,solid model ,seismic analysis, steel frame structure,

1. 研究背景と目的

現状の耐震性能評価方法には多質点バネマス モデル、1 質点バネマスモデル、三次元骨組モ デルなどの簡易的なモデルが用いられている。 三次元骨組モデルは柱や梁などの構造部材中心 軸(骨組)上に節点と要素を配置し構成する力学 的モデルである。そこではそれぞれの要素は直 線であり、部材が曲線の場合、それを分割し複 数の直線要素に置き換えて構成する。部材断面 は一定であり変断面の場合は, 平均的な断面に 置き換えた断面緒量を用いている。質量は節点 のみに存在し、外力は節点のみに作用する。剛 性と減衰は要素だけに存在する。このような力 学モデルでは、最近大きな注目を集めている長 周期地震動による繰り返し荷重を受けたときの 複雑形状部の応力集中や疲労、塑性領域や塑性 蓄積量の分布などを正確に把握することができ ない。このような複雑形状部の局所的な解析に は、詳細部まで忠実にモデル化できるソリッド 要素による細かな要素分割が必要となる。また、 局所的なき裂発生が部材全体の挙動に及ぼす影 響を調べようとしたら、ソリッド要素による詳 細な要素分割が必要となり、解析モデルの自由 度は大規模なものになる。長周期地震動による 長時間の繰り返し荷重を受けて、損傷した状態 でさらに荷重を受けた時、局所的な損傷(塑性 変形やき裂など)が部材全体の挙動に及ぼす影 響を調べようとしたらソリッド要素による構造 物3次元丸ごとモデリングが必要となる。

本研究では、まず、簡易的な高層ビルの構造 部材をソリッド要素でモデル化し、高層ビルの 丸ごとソリッド要素大規模解析モデルを作成し する。丸ごとモデルで共振時の地震応答解析を 行い、応力集中や応力履歴を明らかにする。

2. 研究手法

応力集中部や応力の流れが複雑な構造の応力 状態を把握するためには有限要素解析を適用す る必要がある。本研究では大規模有限要素解析 で実績のある ADVENTURE システムを用いて ソリッド要素を用いた有限要素法によるシミュ レーションを行う。ADVENTURE システムと は、1997-2002 年に行われた日本学術振興会未 来開拓推進事業・設計用大規模計算力学システ ム開発プロジェクト ADVENTURE (ADVanced ENgineering analysis Tool for Ultra large REal world) で開発されたモジュー ル群のことであり、その後も自主独立のプロジ ェクトとして研究開発が継続されている。これ は、1千万~1億自由度 4)の大規模メッシュを 用いて自然物や人工物を丸ごと詳細にモデル化 し、多様な並列分散計算機環境のもとで固体の 変形や熱、流体の流れ等の力学解析から、可視 化や設計最適化までを行える汎用並列計算力学 システムである。本研究では陰解法であるニュ ーマークのβ法で動的弾性解析が行なえるよう

に ADVENTUER_Soild を改良したものを使用 している。

3. 解析結果

3.1 静解結果

簡易的な高層ビルの骨組構造を梁要素とソリ ッド要素の2通りの方法で解析モデルを作成し、 同一条件で解析を行なった結果の比較をした。 ソリッドモデルのメッシュを fig.1 に示す。それ ぞれの要素数、節点数、自由度を Table.1 に示 す。骨組モデルの境界条件は底面(基礎との接 地部分)をx,y,z方向の変位、たわみ角を拘束し、 最上部のx方向に柱一本あたりに 10kNの荷重 を与えた。ソリッドモデルの x,y,z 方向の変位を 拘束し、梁モデルと同様に最上部の x 軸方向に 柱一本あたりに 10kNの荷重を与えた。変位、 軸力、せん断力、ミーゼスの相当応力の比較を 行った。fig.2 に変位、fig.3 に軸力、fig.4 にせ ん断力、fig.5 にミーゼス相当応力の比較したも のを示す。変位、軸力はほぼ一致していること がわかる。梁要素ではジョイント部のせん断力 を表現できていないことがわかる。ミーゼスの 相当応力は傾向的には合っているが、定量的に はかなり異なっている。



fig.1 Solid model

	骨組	ソリッド
要素タイプ	梁要素	六面体要素
要素数	108	478,320
節点数	219	720,360
自由度	2628	2,161,080



fig.2 Comparing of displacement







fig.4 Comparing of Shear force





3.2 動解析結果

ソリッドモデルに関して共振時の弾性地震 応答解析を行なった。fig.1 のモデルに y,z 方向 の変位は拘束し、x 方向の時刻歴変位境界条件 を次式のように与えた。

$$x = A\sin(\frac{2\pi t}{T}) \quad (1)$$

T=2[s], A=100[mm]

本研究では共振時の地震応答解析を行うのが目 的であるため、骨組モデルの固有解析を行い、 その解析結果であるモード1の固有周期を変位 入力波とした。振幅は耐震実験で用いられてい るものを参考に決定した。非定常問題の解法お しては、陰解法である Newmark β 法(∠=0.5、 β=0.25)を用いた。時間増分は 0.01s、解析ステ ップ数は 400、総解析時間 4.00s で解析を行な った。柱や梁の材料物性値は鋼材のデータを用 いて、ヤング率 206000N/mm、ポアソン比 0.3、 質量密度 7.85×10⁻⁹ton/mm³とした。fig.6 に最 上部の変位を示す。入力波に対し、最上部の変 位が2倍から3倍になっているところがあり共 振を起こしていることが確認できる。また、 0.75s の変位とミーゼス応力のコンター図を fig.7 に示す。並列計算機環境は 14 台構成でメ モリ14G、CPUはIntel Pentium4 2.6GHz 、 OS は Linux RedHat9 である PC クラスター で計算を行った。計算にはかかった時間は 213000s (59時間8分) であった。各ステップ での平均反復回数は284回、1ステップあたり の平均計算時間は 307s だった。



fig.7 Solid model with elastic seismic response at 0.75s

4. 考察

応力の履歴に関しては fig.8 に示すような、柱 と梁に継手部に関してズーミングしてサンプリ ングを行った。応力履歴の観察を行った場所で の応力履歴を fig.9, fig.10, fig.11 に示し、以下に サンプリングを行った点の位置を示す。 一階部角部の柱と梁のジョイント部に関して (1)I型断面梁のフランジの上端角部のジョイ ント部からの距離

0mm、30mm、105mm、205mm、305mm、 405mm

(2)ボックス柱のフランジの角部のジョイント部からの水平方向距離

0mm、35mm、65mm、100mm (3)下部フランジとウェブのジョイント部の 下端から鉛直方向の距離

0mm, 20mm, 50mm, 107mm, 307mm, 507mm

5. 結論

静解析では梁要素とソリッド要素による同一 モデル、同一条件での解析を行い軸力、せん断 力、ミーゼス応力の比較を行い、ジョイント部 ジョイントから離れたところはほぼ一致するこ とが確認され、ジョイント部付近ではソリッド 要素による解析でなければ評価が出来ないとい うことを示した。

動解析では共振時の相当応力の分布履歴を詳 細に表すことができ、今後の疲労、塑性変形な どを考慮した解析を行う上でかなり有用なデー タを示せた。



fig.8 Sampling points



fig.9 Time response stress (1)



fig.10 Time response stress (2)



fig.11 Time response stress (3)

文 献

1) ADVENTURE Project Home Page: http://adventure.q.t.u-tokyo.ac.jp/

2)宮村倫司、吉村忍: PC クラスタによる古代
建築パンテオンの並列応力解析,日本建築学会
構造系論文集 第 550 号, pp95-102, 2001 年
3) S.Yoshimura, R.Shioya, H.Noguchi,
T.Miyamura, Advanced General-purpose
Computational Mechanics System for Large-scale
Analysis and Design, Journal of Computational
and Applied Mathematics, 194, pp.279-296, 2002