衝突荷重下における骨組構造体の崩壊解析

Structural Collapse Analysis of Framed Structures under Impact Loads

○正 磯部大吾郎(筑波大) チョウ ミョウ リン(筑波大院)

Daigoro ISOBE, Inst. of Eng. Mechanics and Systems, Univ. of Tsukuba, 1–1–1 Tennodai Tsukuba-shi, Ibaraki Kyaw Myo Lynn, Graduate student, Univ. of Tsukuba

Key Words: Structural Collapse Analysis, ASI-Gauss technique, Finite Element Method (FEM)

1. 序論

2001 年 9 月の米国同時多発テロによるニューヨーク世界貿 易センタービル(WTC)の崩壊は、世界中を震撼させた. 衝突し た飛行機の燃料による火災が構造耐力を低下させ、最終的に 漸次的な崩落現象を引き起こしたという説が有力である[1]. そ の一方で、飛行機が衝突した瞬間に床スラブを連結するジョイ ントが破壊され、構造的にはいつ崩落しても良い状態に達して しまい、必要なのはその引き金だけだったということも考えられ る. いずれにせよ、今後の高層建築設計の指針に反映させる 上で、数値解析による被害状況の詳細な検討が必要である.

そこで本研究では、骨組構造の有限要素解析手法でありな がら部材破断の考慮を可能とする順応型 Shifted Integration 法 (ASI 法)[2]に対し、弾性域の精度を増す工夫を施した ASI-Gauss 法を開発した.さらに、破断後の要素が他要素と接 触する際の接触アルゴリズムをエネルギ保存の観点から検証し、 これらを 10 層 4 スパン奥行き 4 スパン骨組構造体に飛行機が 衝突する際の崩壊解析に適用した.

2. ASI-Gauss 法

ASI 法とは、部材内に全塑性断面が発生した直後に、その断面に正確に塑性ヒンジが形成されるように数値積分点をシフトする手法である. ASI 法では、弾性挙動をする線形チモシェンコはり要素の数値積分点を要素中央点に配置した.一方、本研究で提案するASI-Gauss 法は線形チモシェンコはり要素を2要素単位で考え、弾性要素では応力評価点がガウス点に一致するように数値積分点を配置する.図1はASI-Gauss 法における数値積分点と応力評価点の位置関係を示す.これは、ガウス点で評価される曲げ変形の精度が数学的に保証され、その点が2点積分における最適な位置であることを利用している.単





純なフレーム構造を用いた静的解析・動的応答解析を実施した結果, ASI-Gauss 法は ASI 法と比較して弾性変位解の精度が向上し, 1 部材辺り 2 要素分割で解がほぼ収束することが確認された.

3. 要素接触アルゴリズムとその検証

部材破断のみを考慮した解析では、破断した部材が他の部 材をすり抜ける等の挙動を示すため、衝突エネルギが構造物 に適切に伝達されない可能性がある.また、衝突時の力を節点 力のみで入力すると、構造物に対する局所的な作用となってし まい、大きな構造物どうしの衝突現象を表現するには無理が生 じる.そこで、衝突要素と他の要素との空間内位置関係により 要素間の接触を判定するアルゴリズムを採用した.要素間の接 触は、(i)接近する要素どうしが特定の距離内に在ること、(ii)そ れらの4 つの節点が同一平面上、またはそれに近い状態に在

ること,の2つの条件 によって判定する. 接 触を判定された 2 つ の要素については, 節点間を計 4 本のギ ャップ要素で拘束す る. ギャップ要素には 他の要素と同一の材 料定数および幾何形 状パラメータを使用し た. また, エネルギの 伝達時間を考慮して 接触から 0.5ms 後に モデルから削除し, 跳ね返り等の現象を 再現可能とした. さら に, 衝突時のエネル ギロスは無いと 仮定した.



Fig.2 Analyzed two-beam model



Fig.3 Time histories of kinetic, potential and strain energies



移突運材動位が量10%はすは変 を前動が工置総を加働いた振形 すっ、すすルネネントの衝回う動を 10ms運どギギ、材後示材る返

Fig.4 Collision analysis of a two-beam model

す. そのため , 運動エネルギと位置エ

部材内にはひずみエネルギが発生し,運動エネルギと位置エ ネルギの和が減少するのが確認できる.図3中に応力波の発 生によるものと思われる振動が見られるが,総エネルギ量は保 存され,ほぼ一定であることが確認された.

4. 飛行機の衝突に伴う骨組構造体の崩壊解析

ASI-Gauss 法を用い, 10 層 4 スパン奥行き 4 スパンの骨組 構造体に飛行機が衝突する際の崩壊解析を行った.1 部材は 2 要素で分割した. モデル全体の要素数は 1698, 全自由度数 は7308 である. 構造体は鉄鋼によって組まれ, 飛行機はジュラ ルミン製であると仮定する.床材等の重量を考慮し,自重に対 して 20 倍の重量を構造物全体に加えた.一方,飛行機の重量 は自重のみが一様に分布するものとした.構造体は最下階で 固定され,飛行機は自由運動をする.飛行機には仰角 0 度の 方向に初速度を与えた. 非線形増分理論には updated Lagrangian formulation (ULF), ソルバーには CG 法, 時間積分 法には Newmark の β 法 (β=0.4)を使用[2]し,時間増分を 10 μs, 総ステップ数を 25000step (0.25s)とした. また, 簡単のた め減衰は無視した. 解析は PC (2.4GHz CPU, 256Mbyte RAM)上で行い,計算には約9時間を要した.図5に飛行機の 航行速度を440kmph, 翼幅を15m, 重量を15tonとした場合の 解析結果を示す.飛行機の衝突点から構造物内を衝撃波が急 速に広がり,様々な箇所で降伏の危険度が上昇している様子 が観察できる. さらに、衝撃波は柱を伝わって最下階まで達し た後,地面で跳ね返って何度も往復する様子が確認できた. 最下階でも降伏の危険度が上がる瞬間があり、衝突のもたらす 衝撃力の大きさを物語っている.飛行機はほぼ全壊するが,中 には骨組構造体を突き抜ける構成部材も存在した. 次に, 衝突 から250ms後の上層5階部分の被害状況を図6に示す.内部 の柱はほぼ全て失われ、被害は6階付近にまで達していること が分かる.また,比較のために,飛行機の航行速度を 320kmph とした場合の被害状況(図7参照)を調べると、衝突前の速度の 減少によって被害の規模が小さくなることが確認できた.

5. 結論

本研究では、飛行機の衝突に伴う骨組構造体の崩壊過程を 連続的に解析可能な有限要素解析ツールを開発することを目 的とし、ASI 法に対して弾性域の精度を向上させる ASI-Gauss 法を開発した. ASI-Gauss 法に部材破断および要素接触アル ゴリズムを導入し、骨組構造体に対して飛行機が衝突する際の 崩壊解析を実施した結果、飛行機の航行速度に応じて被害の



Fig.5 Structural collapse analysis of a framed structure due to aircraft collision

規模が変化することが確認された.また,衝突直後に構造物内 を衝撃波が伝播し,地面で反射する様子等も確認された.衝 撃波が床スラブのジョイント部等に悪影響を及ぼすことも考えら れるため,今後,減衰効果等も導入し,さらに詳細な検討が必 要である.

最小限の要素数で高精度を保証する本解法は,小型 PC レベルで短時間での解析を可能とし,WTC 等のような大規模骨 組構造に対する解析でも効力を発揮するものと思われる. 今後, 火災による耐力低下を伴う崩落解析への適用も含め,本解法 をWTC 崩壊過程の調査のために役立てていく予定である.

参考文献

[1] FEMA/ASCE: World Trade Center Building Performance Study: Data Collection, Preliminary Observations, and Recommendations, FEMA403, (2002).

[2] D. Isobe and Y. Toi: Analysis of Structurally Discontinuous Reinforced Concrete Building Frames Using the ASI Technique, Computers and Structures, Vol.76, No.4, (2000), pp.471-481.

