中間層免震構造物における地震時応力に関する研究 その1 現行の設計応力と地震時応力との比較 A Study on Stresses during an Earthquake of Structure with Mid-story Isolation System Part1 Comparison with Earthquake Stress and Design Stress

○岡部大³, 古橋剛¹, 登坂遼太郎², 川口剣斗³ *Jo Okabe³, Takeshi Furuhashi¹, Ryotaro Tosaka², Kento Kawaguti³

In this paper, we show that it is possible to determine analytically earthquake stress at every moment of the intermediate layer base-isolated structure, and compare with the design stress current. The current design is unsafe.

1.1はじめに

現行の中間層免震構造物の設計は、一般的に時刻歴応答 解析を用いた下記に示す方法で行われている.

I 目標クライテリアの設定
Ⅱ仮定断面の設定(初期剛性の算定)
Ⅲ予備時刻歴応答解析(多質点系弾性モデル)
IV設計層せん断力係数の設定
V上部・下部構造の許容応力度設計(立体骨組モデル)
→上部・下部構造フレーム応力<許容応力度耐力
VI上部・下部構造の荷重増分解析
VII時刻歴応答解析(多質点系弾塑性モデル)
→最大応答値<目標クライテリア

上記のように、時刻歴応答解析によって全時間の地震応 答を確認するが、各部材に生じる地震時応力については、 予備地震応答解析より得られる最大層せん断力が全層同方 向に作用した際の応力状態しか想定されていない。しかし、既 往の研究[1]より中間層免震構造物では上部・下部構造で逆向き の層せん断力が生じる場合があることが分かっており、現行の 中間層免震構造物の設計が応力の面で危険側の設計となって いる可能性が指摘されている。そこで、本報その1では中間 層免震構造物の各部材に生じる時々刻々の地震時応力を確 認し、現行の設計が危険側となることを示す。また、次報 その2 で危険側となる原因を明らかにし、それを基に地震 時応力を考慮した設計手法を提案する.

1.2 中間層免震構造物における地震時応力の確認

1.2.1 モデル概要及び入力地震動

Figure1-1, Table1-1~1-2 に示す9 層せん断型の基本モデ ルに対し、2~8 層目を Table1-3 に示す免震層パラメータに 変化させることで中間層免震モデルを構築する. なお、部 材減衰は、上部・下部構造に対しそれぞれ剛性比例型で1 次に1%とする(Table1-4 a) b)). また、比較のため全体に剛性 比例型で1次に1%の部材減衰(Table1-4c))を付与した耐震 構造モデル(Figure1-2c, Table1-5)での検討も行う.

応力を算出する際のフレームモデルは、均等なラーメン

1:日大理工・教員・建築 2:織本構造設計 3:日大理工・学部・建築

構造を想定した魚骨モデル(Figure1-2, Table1-5)を用いる. 入力地震動は、設計で一般的に用いられる観測波 3 波 (Table1-6)を最大速度 50[cm/s]に基準化したものを用いる.



Table 1-4 Attenuation coefficient a) Seismic isolation model 減衰係数[kN•s/m] 記号 FL 2.0s 0.5 1.0s 1.5 150.0 80.0 40.0 50.0 b 240.0 120.0 80.0 60.0 8 340.0 170.0 110.0 90.0 d 440.0 220.0 150.0 110.0 6 530.0 270.0 180.0 130.0 5 630.0 320.0 210.0 160.0 4 b) Positional relationship 免震設置層 2層 3層 4層 5層 6層 7層 8層 <u>§</u> ⊴ b b 4000 000 0 f f d 0 গ্র 0 0 f



c) Seismic model

1.05

460.0

460.0

460.0

460.0

460.0

0.5

920.0

920.0

920.0

920.0

減衰係数[kN·s/m]

1.5s

310.0

310.0

310.0

310.0

310.0

2.0

230.0

230.0

230.0

230.0

230.0

4000 4000

c)耐震モデル

ł	断面 [mm]	ヤンク 係数 [N/mm ²]	せん断弾性 係数 [N/mm ²]	
	700×700	21682.07	9034 19	
	250, 700	21002.07	J054.17	

Table 1-5 Members in the original

b)P-Δ Figure 1-2 Frame Model

4000 4000

Table 1-6 Input earthquake motion	
-----------------------------------	--

4000 4000

a)地震力

000

<u>800</u>

地震動	最大加速度[cm/s ²]	最大速度[cm/s]	最大変位[cm]
El Centro 1940 NS	507.78	50.00	17.18
Hachinohe 1968 NS	357.57	50.00	24.33
TAFT 1952 EW	513.54	50.00	14.65

部核

柱

1.2.2 検討手順

本研究による検討手順は以下の通りである.

 ①中間層免震モデルに対して地震動を入力し、時刻歴応答 解析を行うことによって、各時刻の層せん断力及び免震 層変形、最大層せん断力及び最大免震層変形を求める。
②各時刻の層せん断力及び免震層変形より各時刻の地震 力及びP-Δモーメントを算出し、魚骨モデルに入力して 足し合わせることで各時刻の地震時応力を求める。
③設計層せん断力及び設計免震層変形より設計地震力及 び設計P-Δモーメントを算出し、魚骨モデルに入力して 足し合わせることにより設計応力を求める。
④③より求めた設計応力に対する②より求めた地震時応

力の最大値の倍率を確認する.

⑤耐震モデルに対しても①~④と同様の操作を行う.

1.2.3 検討結果

中間層免震モデルの結果はFigure1-3に示すとおりである. これらの図は、部材及びモデル周期(縦軸)ごとに、全免 震層パラメータ及び全地震動における設計応力に対する最 大地震時応力の倍率をプロットしたグラフである. また、 耐震モデルの結果はFigure1-4に示すとおりである. これら の図は、モデルの周期、柱及び梁、階(縦軸)ごとに、全 地震動及び柱頭・柱脚(柱のみ)における設計応力に対す る最大地震時応力の倍率をプロットしたグラフである. ま た、全てのグラフにおいて赤線より左側は安全側、右側は 危険側であることを示している.まず、中間層免震モデル の結果(Figure1-3)に着目すると、特に免震層の直上及び直下 の柱でプロットが赤線の右側に集中しており、設計応力を 大きく超える地震時応力が生じていることが分かる. その ため、現行の中間層免震構造物の設計は危険側の設計とな っていると言える.一方,耐震モデルの結果(Figure1-4)に着 目すると、プロットが赤線付近に集中しており、設計応力 と同程度の地震時応力しか生じていないことが分かる. そ のため、従来の設計層せん断力係数や設計応力に安全率を 見込む方法で十分対応できると考えられ、現行の設計は耐 震構造の建物に対しては有効であると言える.

以上のことから,現行の中間層免震構造物の設計は応力 の観点から特に免震層の直上・直下の柱で危険側の設計と なり,これは中間層免震構造物特有の問題と言える.

<u>1.3 まとめ</u>

本報では、中間層免震構造物の各部材に生じる時々刻々 の地震時応力を解析的に確認することで、現行の中間層免 震構造物の設計が部材応力の観点から危険側の設計となり 得ることを示した.

次報では、危険側の設計となる原因を明らかにし、地震 時応力を考慮した設計手法の提案を行う.



<u>1.4参考文献</u>

- [1] 稀代康平,石丸辰治,古橋剛ら:中間層免震構造物の逆 位相問題に関する研究,日本建築学会大会学術講演梗概 集,459-464,2013.8
- [2] 日本建築学会関東支部:免震・制震構造の設計 学びや すい構造設計, 2007.1

^[3] 藤井大地: Excel で解く 3 次元建築構造解析, 丸善出版, 2005.3