

非比例減衰系の地震応答解析

鹿児島大学工学部 正員 岩原 道
鹿児島大学工学部 正員 河野 律二

1. まえがき

構造物の減衰は一般に大きな異なる部分から構成されるため非比例形の減衰マトリックスとなる場合が多い。特に基礎-地盤-構造物系の動的相互作用を考慮した地震応答解析では、それぞれの部分の減衰の大きさが異なるため非比例形の減衰マトリックスの扱いが必要になる。非比例減衰マトリックスを有する系においては、震動には非減衰時の固有値解析に基づく応答解析は適用できない。一般に非比例減衰系の応答解析は複素固有値解析を用いて解くことができるが、この方法は系のマトリックスの自由度を倍にして扱うため計算が複雑になる。しかし、構造物の地震応答解析に非減衰時の固有値解析を適用することは簡便であり、しかもその動的特性が近似的に表わされるため多くの場合用いられる。一般に構造物の地震応答解析においては特定の地震波が設定された場合を除いて標準的な応答スペクトルが広く利用される。非比例減衰系の応答解析にこのような応答スペクトルを用いる場合、減衰マトリックスの対角化が必要になる。本研究は非比例減衰系の地震応答解析において、非減衰時のモーダルマトリックスによる非比例減衰マトリックスの対角化法が応答量の評価に及ぼす影響について検討を加えたものである。

2. 非比例減衰系の応答解析

非比例形の減衰を有する振動系として動的相互作用特性を考慮した地盤-基礎-構造物系の応答解析が考られる。この場合、上部構造物と基礎-地盤系での減衰は大きく異なったものとなる。一般に基礎-地盤系の減衰は振動数に依存した形を有するが、構造物の応答が越える振動数領域では近似的に振動数に独立した形で表わされることが多い。このような振動系を簡単な形でモデル化したもののがFig. 1である。この振動モデルでは、バネ K_p 、減衰 C_p および質量 M_p が変化するものとする。

本解析では非比例減衰マトリックスの対角化法として非減衰時のモーダルマトリックスによって座標変換された振動系において共振時ににおける応答が一致するように各

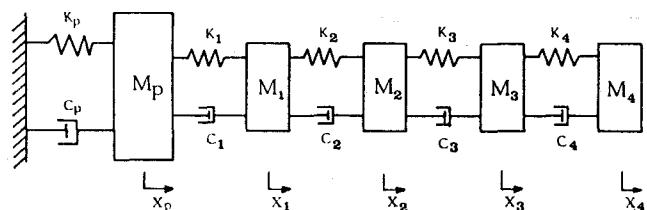
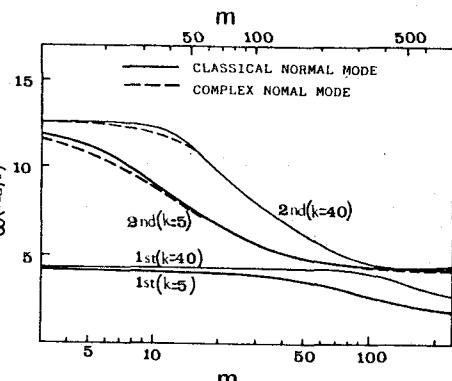


Fig. 1 振動モデル

次振動の減衰定数を求める。また同様に、座標変換された振動系の中で応答を支配する振動モードのみを選択して表し、各次振動の減衰定数を求める。さらに非減衰時のモーダルマトリックスを用いて表わされる座標変換された系の RMS 応答による減衰マトリックスの対角化についても考る。一方、複素固有値解析を利用して非減衰時のモーダルマトリックスによって座標変換された振動系の RMS 応答を求め、減衰マトリックスの対角化が応答に及ぼす影響について検討を加える。

Fig. 2 は質量 M_j 、バネ定数 K_j ($j=1, \dots, 4$) の大きさを一定としてそれらの比 $m = M_p/M_j$, $k = K_p/K_j$ が変化し

C_j は減衰定数が 2%, C_p は減衰定数 P_p が 20% を考えた場合の固有振動数の変化を示したものである。

Fig. 2 質量比 m と固有振動数の関係

実線は非減衰時の固有値解析から得られた固有振動数を表わし、破線は複素固有値解析から求めた RMS 大きさより得られた固有振動数を表わしている。これらの方法で求めた固有振動数は 1 次に関しては全体においてよい一致を示しているが、2 次に関しては若干の相違が見られる。特に、大容量に及ぼす影響の大きい 1 次と 2 次の振動が接近するところでは、これらの固有振動数はほぼ一致している。

Fig. 3 は減衰定数 β_p が 20% の非比例減衰系に関する m の大きさが変化する場合の各次振動の減衰定数の変化を示したものである。実線は複素固有値解析から求めた RMS 大きさにより得られた減衰定数を、また破線は非減衰時モーダルマトリックスから近似的に求めたものである。近似的に求めた各々の減衰定数は 1 次と 2 次の固有振動数が接近する場合を除いて、RMS 大きさから求めた結果に比較的よい一致を示している。また RMS 大きさから得られた減衰定数に比べて非減衰時のモーダルマトリックスを利用して近似的に求めた減衰定数は小さな値を示している。

Fig. 4 および Fig. 5 は強度 β_p のノット 1 伏成作用するとき最も大きな大容量を示す質点 M_4 の RMS 大きさを減衰定数 β_p が 10% と 20% の場合について示したものである。これらの図で縦軸は RMS 大きさを表しており $R = \sqrt{2\omega_1^3/\pi S_0}$ (ω_1 : 1 次の固有振動数) である。実線は複素固有値解析を行ない RMS 大きさを求めたものであり、破線および点線は減衰マトリックスの対角化から得られた減衰定数を用いて近似的に求めた RMS 大きさである。 β_p が 10% の場合、1 次と 2 次の固有振動数が接近する場合を除いて RMS 大きさは十分に近似されることがわかる。1 次と 2 次の固有振動数が接近するところでは対角化された減衰定数を用いた大容量は若干の増加を示している。また β_p が 20% になると RMS 大きさは 1 次と 2 次の固有振動数が接近する場合だけではなく全体的に若干の相違がみられる。しかし減衰マトリックスの対角化から求めたそれぞれの減衰定数による RMS 大きさの間には 1 次と 2 次の固有振動数が接近するときでもほとんど相違は見られない。

3. 結論

非比例減衰マトリックスを有する振動系の地震応答解析は、大容量に及ぼす影響の卓越した振動モードの固有振動数が接近する場合を除き、対角化を用いて近似的に求められる。

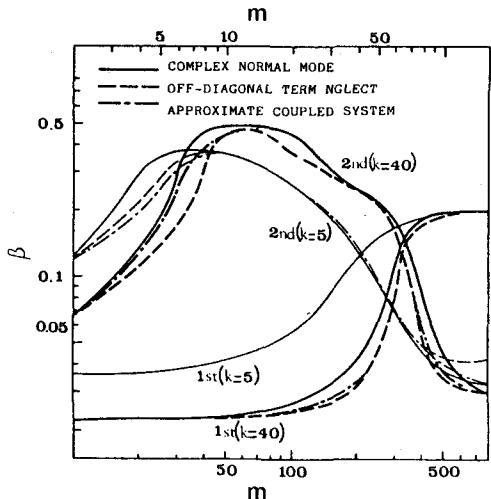


Fig. 3 質量比 m と減衰定数の関係

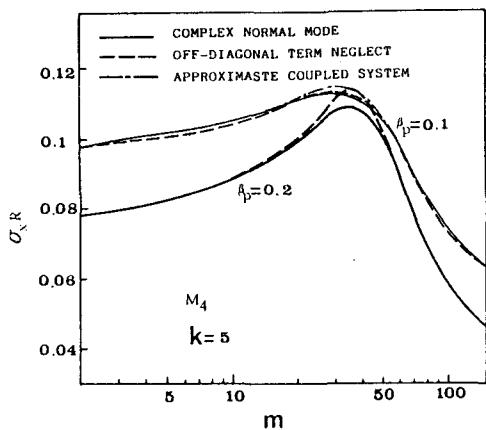


Fig. 4 質量比 m と RMS 大きさの関係

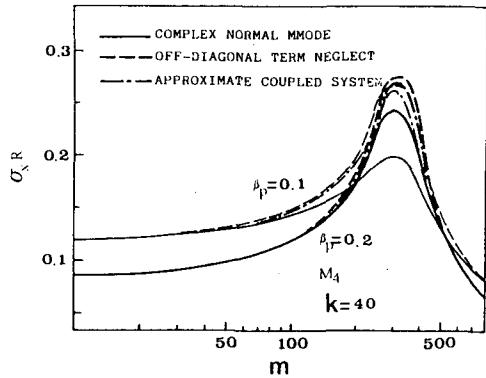


Fig. 5 質量比 m と RMS 大きさの関係