

## フリ橋塔・橋脚系の連成振動に関する実験的研究

京都大学工学部 正員 工博 小田善一  
 京都大学大学院 学生員 ○辰巳正明  
 京都大学大学院 学生員 喜多河信介

**I 概説** フリ橋タワー・ピア系の耐震解析において 現在、連成振動下のタワーの振動性状を知るにこれが非常に重要なこととなっていゝ。理論的研究により 図1の如く 地盤剛性によって振動数が変化するにこれがわかっている。本研究はまず定常調和振動実験により 系の基本的振動特性をつかみ、ランダム加振実験によって振動数の接近する条件とその前後の条件での振動性状の比較を行った。

**II 定常調和振動実験** 実験の地盤波は多くの周波数成分を含むランダムなものであるが、系の基本的振動特性を知るために定常調和振動実験を行つた。実験は ピア一慣性モーメントを  $J=30, J=45, J=60 \text{ kg cm}^2$  の3条件、回転バネ係数を  $42 \sim 611 \text{ kg cm}$  まで連続的に変化させて行った。

図2は横軸に固有振動数をとり、地盤条件とピア一重量の組合せにより得られた各振動数をプロットしたものである。図における一点鎖線はピアーのみの、二点鎖線はタワーのみの固有振動数を示す。これより系が ピアーの固有振動数で振れる場合とタワーのそれで振れる場合に明確に分離され それらが接近する部分が 連成振動を生ずる条件と考えられる。また ピアーの重量大なる程 接近の度合は大きくなるが、完全に一致するとはない。

本実験においては、変位測定が困難なため ストレインゲージを貼付するににより、タワー部の重量を測定している。 $J=45 \text{ kg cm}^2$  にて1次、2次モードをバネ条件をパラメータ一並べてみると(スライド)、タワーとピアーの固有振動数が最も接近する  $K=233$  で量が大きくていゝ。しかし1次モードにおいては  $K=45, 67$  ではピアーゲ主に振れるため 振幅が大しく タワーの重量も大きくなつていゝ。

2次モードを変位モードに変換してみると(スライド) モードの振幅がよくつかめる。系としての1次と2次の間に直交性を満足していゝが、系からタワーのみを取り出した振動形は、明らかに直交性を満足していゝない。むしろモードの接近するところでは 相似の形で振動していゝ。

**III ランダム加振実験** 実験の地盤波のよき  $K=45, 67, 100$  の振動数成分が 同時に作用するなら 系の各モードが同時に生起される。バネ条件が連成を起させるものとなっていゝなら モーダルアナリシス的考え方からすると 1次モードと2次モードが重った状態となり、ピアーの変位は相殺されるが タワーの変位は大きくなるのではないかと考えられる。実験は、ピアー条件を  $J=45$  とし バネ係数を最も接近する  $K=233$  とその前後  $K=42, K=544$  の3条件とした。加振外力は、建設省土木研究所で作成しておいたtime scale

1/4の日 Centro地震(1940 NS成分)を使用した。応答は、タワー部位置とピアー頂の加速度とした。

まず応答波形を観察するにヨリ(ストライド)次の二ことが確認された。 $K=213$  の条件の下で、タワーに最大絶対位を生ずる場合、ピアーの位置は中立点にある。逆に、ピアーが最大変位を生じているとき、タワーの位置は外れである。この結果から、モーダルアナリシス的多工数の可能性が得られたのである。 $K=42, 544$  の場合、ピアーの最大応答とタワーとの相対的位置は、前割りのものと一致を示す。この場合、ピアーはオシレーターとして役割をもつと考えられる。

図3は、各測定点の最大絶対位を組み、得られたものである。各測定点はほぼ同時に最大値に達しており、この図より、右条件での卓越するモードを知ることができようである。この図とスペクトル解析結果(ストライド)とを検討する。スペクトルをみると、 $K=213$  の場合測定点によって、1次と2次が明確に分離できる場合と、高い振動数の巾をもってピークを示すものがある。いずれにしても、ニクスペクトルより1次と2次の重なりをある程度つかめようである。また、所期に反して、最大絶対位に差が付かれている。入力のスペクトルをみると、 $K=42, 544$  の場合のピアーの固有振動数と伝播率3.45 CPS, 16 CPS. の振動数に比べ、強度に差がある。これに起因するのではないかと考える。

#### Ⅳ 結論 本実験より得られた主要な事柄

- 1) タワー-ピア系の振動は、ピアーを中心とする場合と、タワーを中心とする場合に明確に区別され、その状態が入射波の条件で、振動数、タワー振動形が接近し、位相差も大きくなる。
- 2) ランダム振動実験において、モードの完全な重なりを見ることはできないが、この原因としては、減衰機構を全く考慮していないことにすると考えられる。今後、減衰を加えつつ、より実験的なものに近づけてゆきたい。

更に、実験上の設計との関連を考え、種々の設計法による計算結果と、実験結果との比較検討を行いたい。

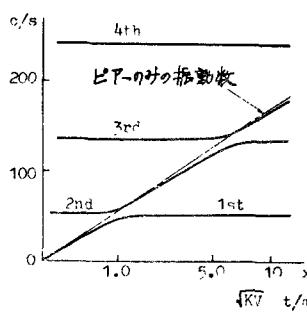


図-1 基礎地盤剛性と振動数

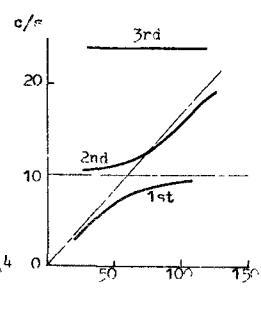


図-2 ピア-塔条件と振動数

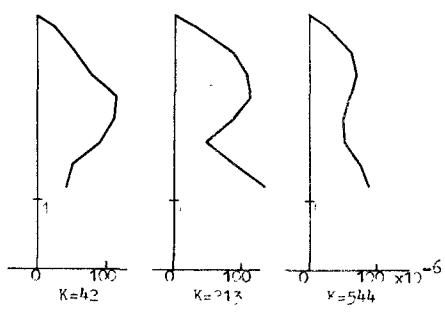


図-3 パイ条件と最大絶対位モード

参考文献 山田善一、後藤洋三、長大フレームタワー-ピア系の耐震解析について 土木学会第22回年次学術講演会講演概要 I-133 貽42