

## 1 まえがき

明石海峡大橋は本州側の舞子より淡路島側の松帆へ渡る中央支間1780mの浮橋として計画されている。架橋地点の地質は花崗岩、神戸層(新第3段岩層)、明石層(深積砂礫層)の順に構成されていて、花崗岩が深いため橋梁基礎の支持地盤として、神戸層、明石層が考えられている。明石層、神戸層の静的地盤定数は今までの調査により、かなり明らかにされているが、基礎-地盤系の動的特性についてはまだ検討の余地が残されている。本州四国連絡橋公司ではこのような基礎の耐震性を検討するために科学技術庁国立防災科学技術センターの大型振動台を用い、基礎地盤模型に対して振動実験を実施し、3次元有限要素法による結果と比較した。

## 2 実験概要

### 2-1 模型一般図

模型一般図ならびに計測点は図-1のとおりである。砂地盤は長さ9m、奥行4m、高さ1.3mであり、基礎模型は長さ70cm、奥行70cm、高さ90cm、重量約1トンである。

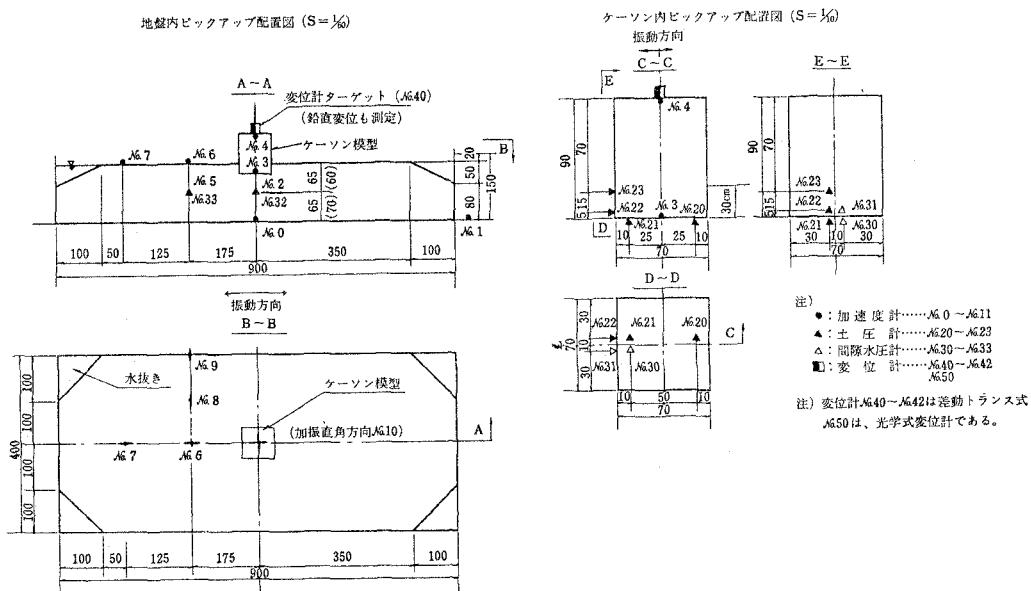


図-1 模型一般図ならびに計測点

### 2-2 実験種類

実施した実験の種類は次のとおりである。

- 正弦波加振実験 入力レベル 50ガル, 100ガル, 200ガル, 300ガル
- ランダム波加振実験 入力レベル 100ガル, 200ガル, 300ガル
- 実地震波加振実験 入力レベル 100ガル, 200ガル, 300ガル
- 起振機加振実験 入力レベル 20kg, 50kg

## 2 実験結果

図-2は正弦波加振により得られたケーリン基礎模型天端の加速度応答曲線である。加振は加振台加速度を一定に保つて行った。応答曲線には大きく分類して2ヶ所の共振増幅点が見られる。50ガル加振実験を例にとると、これらの増幅点は起振機加振実験、平面試験の結果より13Hzがケーリン基礎模型の共振点、22Hzが地盤の共振点だと指定される。応答倍率はケーリン基礎模型、地盤とも12倍程度、減衰定数はレバ法によりケーリンペル12%，地盤ペル10%程度である。各加振レベルにおける応答を比較すると入りの増加につれて応答倍率、共振振動数が低下し、歪レベルの増加に伴う地盤変形係数の低下等非線形性があらわれている。

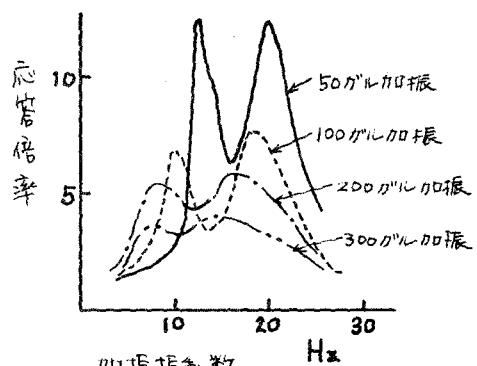


図-2 ケーリン天端加速度応答曲線

## 3 有限要素法解析

図-3(a)は2次元有限要素法により得たケーリン天端(A-4)の共振曲線である。地盤の変形係数は地盤の共振点より推定し、E=570 kg/mm<sup>2</sup>を用いた。2次元解析の場合はケーリンの共振点が20Hz、地盤は22Hz程度となり、実験結果と比較すると共振点が全体に大きくなっている。これは2次元解析によれば、ケーリンが奥行方向連続の仮定により全体として剛性が大きく評価されているためと思われる。

図-3(b)は3次元有限要素法によるケーリン天端の共振曲線である。地盤変形係数は570 kg/mm<sup>2</sup>を用いた。本解析では地盤の共振点は22Hzと実験値一致しているが、ケーリンの共振点は30Hzと大きくずれています。この原因としてはケーリン周辺地盤の歪増加による変形係数の低下、ケーリンの厚さあがり等を考えられる。図-3(c)はこれらを考慮して(b)のモード

に対してケーリン側面の地盤間に薄板を切り計算して算出したケーリン天端の共振曲線である。本結果と(b)はケーリン地盤とともに共振高が22Hz、応答倍率が24倍となり実験結果と一致した。今後地盤の深さ方向変形係数の変化を考慮して解析を進める予定である。

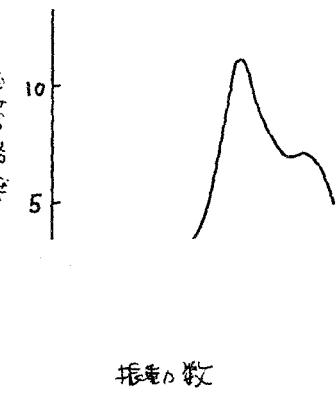


図-3(a) 2次元FEM共振曲線

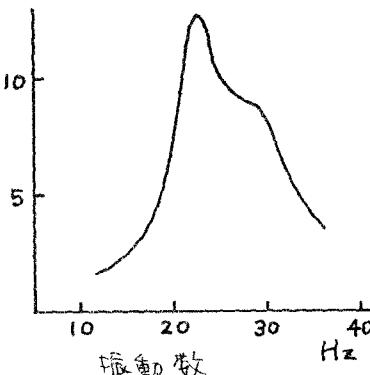


図-3(b) 3次元FEM共振曲線

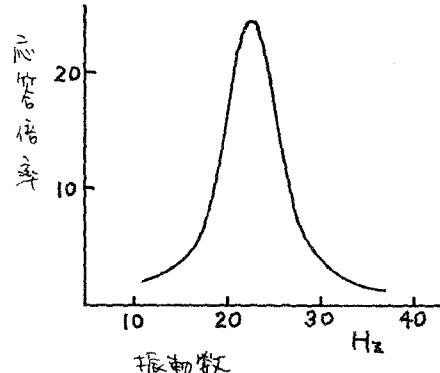


図-3(c) 3次元FEM共振曲線

## 4 あとがき

本実験は昭和49年度に実施したものである。本年度は実験結果に対して基礎と地盤の相互作用の追求を目的として有限要素法、バネマス系モデル等により解析を行なった。しかし実砂を用いた耐震実験は昭和49年度だけであり成果も少ないので今後基礎地盤の連成振動、非線形振動等について検討が必要である。