

| | |
|-----------------------|-------------------------|
| 女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料 | |
| 資料番号 | 02-補-E-19-0600-40-11_改1 |
| 提出年月日 | 2021年8月19日 |

補足-600-40-11 配管解析における重心位置スペクトル法の
適用について

1. 概要

配管のスペクトルモーダル解析において、配管モデルの重心位置の床応答スペクトルを单一入力で用いる手法（以下「重心位置スペクトル法」という。）は、PCV 内のような空間に配置された配管については従来から適用しており、今回の管の耐震性についての計算書の配管解析についても適用している。以下にその手法の妥当性を示す。

2. 重心位置スペクトル法について

配管系は、同じ建屋内の複数階、あるいは異なる建屋の間に渡って設置されることが多く、各支持点では異なった地震入力を受けるため、複数の床応答スペクトルを入力に用いる多入力解析法を適用することにより実現象に近い結果が算出される。しかしながら、実設計においては設計合理性等の観点より、床応答スペクトルの单一入力による解析を実施している。重心位置スペクトル法では、配管モデルの重心位置を求め、その重心位置レベルの上階の床応答スペクトルを单一入力で適用することを原則としている。

なお、本資料が関連する工認図書は以下のとおり。

- ・「VI-2-1-1 耐震設計の基本方針」

3. 重心位置スペクトル法を適用する妥当性

上記重心位置スペクトル法を適用することの妥当性を示すものとして、J E A Gでの記載及び（財）原子力工学試験センターにおける検討を示す。

(1) J E A G 4 6 0 1 -1987⁽¹⁾の記載

J E A G 4 6 0 1 -1987 には以下の記載があり、重心位置スペクトル法が適用できることと判断される。

「設計用床応答スペクトルは、当該系の重心位置に近い或いは耐震支持点の最も多い床のもの等最も適切な床のものを採用することを基本とするが、耐震安全性評価上必要ある場合は関連する床応答スペクトルによる多入力解析又はそれと同等の近似解析法を用いることができる。」（添付-1 参照）

(2) (財)原子力工学試験センターにおける耐震設計の高度化に関する調査報告書^{(2), (3)}

参考文献に示す(財)原子力工学試験センターにおける、耐震設計の高度化に関する調査報告書にて、重心位置の床応答スペクトルを用いた耐震解析が、実現象に対して保守性を有していることが確認されている。（添付-2 参照）

4. 参考文献

- (1) 原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1987 ((社) 日本電気協会 電気技術基準調査委員会 昭和 62 年 8 月)
- (2) 昭和 63 年度 耐震設計の高度化に関する調査報告書 別冊 2 (機器系) ((財) 原子力工学試験センター 平成元年 3 月)
- (3) 平成 2 年度 耐震設計の高度化に関する調査報告書 別冊 2 (機器系) ((財) 原子力工学試験センター 平成 3 年 3 月)

電気技術指針
原 子 力 編

原子力発電所耐震設計技術指針

JEAG 4601-1987

社団法人 日本電気協会
電気技術基準調査委員会

6.1.3 相互の組合せと評価標準についての見解を以下に示すが、評議は参考意見を記載の上に用いることとする。

(1) 組合せ

- a. 地盤動によって引き起こされるものがある事象について、その相違を組合せする。
- b. 地盤動によるアーチ効果による地盤の発生原因を中心について、その原因の発生原因と荷重の地盤の地盤の発生原因を組合せた。同時に発生する原因が無い場合はそれを組合せをすることとする。

(2) 評価境界

a. A モデル

- (a) 基本地盤動: 又は静的荷重による地盤力と他の荷重とを組合せた場合には、原則として剛性化地盤にあるようとする。
- (b) 基本地盤動によりもたらされた荷重と他の荷重とを組合せた場合には、原則として強度化地盤ないようにする。

b. A モデル

上記 b. の同じに

c. B モデル C モデル

- 静的荷重による地盤力と他の荷重とを組合せた場合には、原則として强度化地盤にあるようとする。

6.1.4 地盤貫通能力

- 地盤の貫通性質に対する安全性要件に對応した安全地盤及び地盤貫通性に對づき並列するものとする。

6.1.5 地盤貫通解析

(1) てて解析法一般

- 機器・配管等は、その耐震重要度に応じた静的地震力に對えられるように設計するが、地盤は、A モデルは静的地震力と共に静的荷重の組合と組合するかそれがあらう。また、B モデルであって、地盤を含む受振構造物の組合と組合するよりも、B モデルは、B モデルの静的地震力によってその安全性を検討する。

- 地盤の貫通力は、地盤に各解析によって算定されるが、機器・配管等の実験で実験用の設計用荷重モデルによつて算出したA モデルの組合を用することとする。

- 設計用荷重モデルとは、当該系の重心位置に近い高い位置を軸点の最も高いものとするが、耐震安全度上必要なものも考慮し適切な次のものを基本とするが、耐震安全度上必要なものとする。

場合は開溝する耳打等スペーカーとかによる多方向解析又はそれと同様の方向解析等を用いることができる。

スペーカー等モード解析に當たっては、モードペイロードは、その制御保証が実現し得ない想定のものとし、その重量は地盤の重量、変位、应力、変位反力を算定する必要に對してそれだけ Square Root of the Sum of the Squares of (以下「SRSS」) 法という。とする。

地盤面による影響と水平動的荷重の組合は組合するものとする。
電子制御装置、電子制御装置、印字機等が装置、その操作法の実現、各種計測支特法、電子制御装置は解析の直感性により電子が地盤と連続した解析モデル又は分割したモデルとデーター間に接続したモデルによる地盤に直接解析の場所を設ける。ただし、上記のような特法は必要条件ではなくても、操作法、装置方法の実現に考慮され、荷重形状を入力として力学的基礎の地盤解析に基づいた動的地震力を算出することは能くえない。

地盤 A モデルのもので、基準地盤動(1)によく解析すれば、地盤用実験値又は(2)に接続した静止スペーカーモデル解析法を用いて弹性俢計寸法とは独立しないが、通常に当該系の形状を評価して、上に示したような操作法は、地盤支撑点からの入力による地盤の時刻歴を各解析を採用することもできる。

荷重が A モデルのもので、その基本地盤用荷重から地盤のおそれがあるものと判断されるものは、S 設計用荷重スペーカーの1/10のスケールに基づいて動的解析を行い、その耐震安全性を確認するものとする。

なお、地盤の耐震解析は、安全性を損ねないことを示した上で地盤又は構造物を用いることができる。(地盤 A モデルは、1 次固有振動数のみによる評価出力)。

解析モデル

荷重動(1)、(2)又多対応モード解析(2)、配管は 3 次元を假定一曲げ剛性ゼロモードとし、その他の構造はこれに假定したモデルを假定とする。ただし、地盤用解析モデルのモードは、地盤用モデルで他の地盤の解析が必要な場合でのそのモードの影響の解析が必要なもの、大型船がタグで他の地盤の解析が必要なもの等では、全ての特性を假定するのに十分なモデルとしなければならない。多变量解析用定数等の代りに地盤体「分布定数系」又はその場合したとすると、あるいは音速等によるモデルとすることは能くない。

地盤用解析法は、荷重用解析法を基本としているので通常の場合は地盤点と假定して考えないが、相当複雑の地盤用解析法等で、支持した地盤の剛性に比照してらずとも高い剛性を有しているものの場合は、その支持剛性を考慮するものとする。

A モデル等でもその力学的特性から判断して必要があればその場合は、(例)は若狭丸、2 年引、アンカーブレートの局部をばら等)を考慮するものとする。

製造モデルの場合は地盤の立地は、次の点を考慮することを基本とし、地盤用荷重の影響がある場合(配管のボンプ等)はその点とする。質点の質量

昭和 63 年度

耐震設計の高度化に関する調査報告書
別冊 2 (機器系)

平成元年 3 月

(財)原子力工学試験センター

表5-22 最大発生応力比較

(単位: kg/m²)

| | | 時刻歴 多入力解析 | スペクトル 多入力解析 | スペクトル 单一入力(EL24.3) | スペクトル 单一入力(EL31.8) |
|-----------------------------|-------|--------------|----------------|-----------------------|-----------------------|
| 剛 領域 モ デ ル | 2.5% | 2, 3 | 2, 9 | 2, 9 | 2, 9 |
| | 5.0% | — | 2, 3 | 2, 2 | 2, 3 |
| | 10.0% | — | 1, 9 | 1, 7 | 1, 9 |
| | 20.0% | — | 1, 6 | 1, 5 | 1, 6 |
| 共 振 領域 モ デ ル | 2.5% | 18, 5 | 19, 0 | 19, 2 | 27, 5 |
| | 5.0% | — | 12, 5 | 12, 6 | 17, 9 |
| | 10.0% | — | 8, 2 | 8, 3 | 11, 5 |
| | 20.0% | — | 5, 4 | 5, 4 | 7, 3 |
| 柔 領域 モ デ ル | 2.5% | 12, 1 | 12, 1 | 13, 0 | 17, 8 |
| | 5.0% | — | 8, 5 | 9, 1 | 11, 3 |
| | 10.0% | — | 5, 9 | 6, 3 | 7, 3 |
| | 20.0% | — | 4, 5 | 5, 0 | 6, 1 |

重心近似

包絡スペクトル
と同等

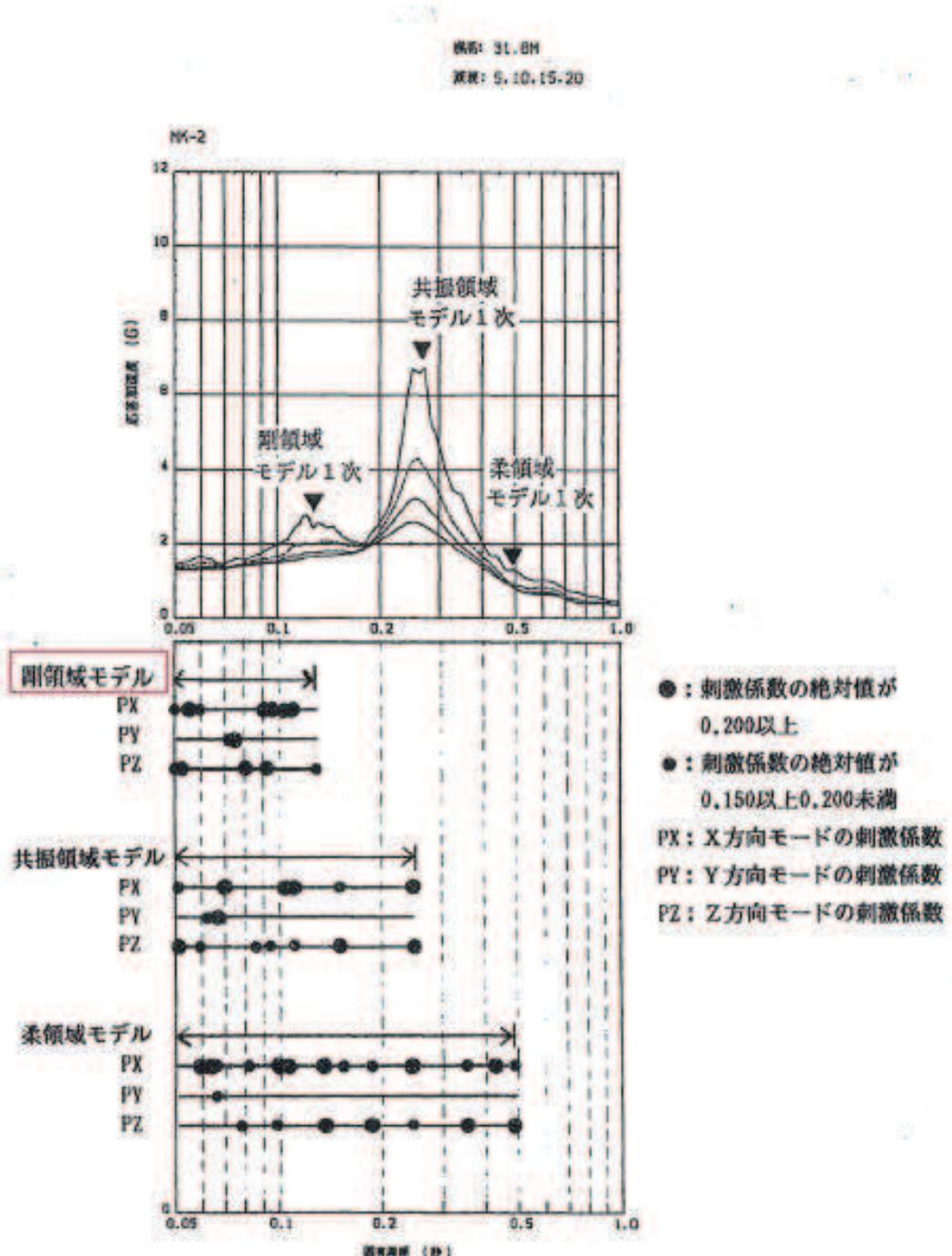


図5-4-6 固有値とスペクトルの関係

平成 2 年度

耐震設計の高度化に関する調査報告書

別冊 2 (機器系)

平成 3 年 3 月

(財)原子力工学試験センター

3.2 多入力を受ける配管系について柔設計導入のための合理的な解析手法の検討

(1) 現行設計ベースにおける検討

昨年度までの各種試解析結果及び本年度実施した単純配管モデルによる検討結果より、各種解析法による応答の大小関係は以下の通りであることがわかった。

包絡応答スペクトルを用いた单一入力解析 (1.00~1.49)

V

重心位置近傍応答スペクトルを用いた单一入力解析 (1.00~1.25)

V

各支持点の応答スペクトルを用いた多入力解析 (1.0)

V

各支持点の時刻歴波を用いた多入力解析 (0.79~1.00)

カッコ内には、本調査で実施した試解析結果に基づき、多入力スペクトルによる応答を1.0に基準化した各種解析の相対応答値を示した。