

【公開版】

日本原燃株式会社	
資料番号	耐震機電 16 R <u>3</u>
提出年月日	令和 3 年 <u>8</u> 月 <u>24</u> 日

設工認に係る補足説明資料
耐震設計の基本方針に関する
配管系の評価手法（定ピッチスパン法）について

8/18 にコメントがあった電路類の扱いについては、
基本方針，評価結果，補足説明資料を整理した上で別途示す。

目次

1. 概要	1
2. 定ピッチスパン法について (ダクトについては後次回申請時に示す)	2
2.1 配管系の設計について	2
2.2 再処理事業所の配管系の設計について	3
2.2.1 当社の適用範囲	3
2.2.2 定ピッチスパン法の設計内容	5
2.2.3 二次応力の考慮について	13
2.2.4 固有振動数に対する考慮事項	15
3. 分割申請における対応内容	16
4. まとめ	16

添付－1 実施工配管に対する耐震性の確認

添付－2 電路類について (追而)

添付－3 既設工認時に設定した標準支持間隔に対する評価手順

別紙－1 標準支持間隔の振動数とピーク振動数の比較結果

別紙－2 建屋間相対変位に対する確認結果

：後次回申請において提示

：商業機密の観点から公開できない箇所

1. 概要

本資料は、再処理施設，廃棄物管理施設，MOX 燃料加工施設の設計基準対象施設及び再処理施設，MOX 燃料加工施設の重大事故等対処施設に対する基本方針を補足説明するものである。

配管系の耐震評価については，原子力発電所耐震設計技術指針JEAG4601-1987（以下，「JEAG4601」という。）に基づき，設工認添付書類の配管系¹の耐震支持方針に評価方針を記載している。

ここでは，設工認添付書類の基本方針「配管系の耐震支持方針」に記載の標準支持間隔法（以下，「定ピッチスパン法」という。）に対する評価内容を示す。

2. 定ピッチスパン法について

2.1 配管系の設計について

再処理事業所の配管系については、様々な建屋、階層に流体を移送する必要があり実際に施工される配管は建屋と水平方向、鉛直方向に敷設する配管、建屋間を跨る配管等3次元的な広がりを持っているが、配管自体の形状構成としては、直管部分と曲がり及び分岐等の形状にて構成されている。

これら配管系の設計手法としては、JEAG4601の中で簡易設計法である定ピッチスパン法と多質点解析による評価の2種類の手法が設定されており、いずれの手法についても各種配管系の形状に対する設計は可能であるが、再処理事業所においては個々の配管系の仕様、特性に応じた評価手法の使い分けを行っているため、それぞれの配管系の設計手法を示した上で再処理事業所の配管設計の考え方を示す。

JEAG4601で設定されている2種類の配管系の設計手法のうち、多質点系はモデルによる評価の具体的な設計方法としては、個別の実機配管系の形状をモデル化した設計方法となっている。

一方、簡易設計法である定ピッチスパン法による設計としては、直管部分と規則的に敷設されたサポート、配管系の曲がり部分、分岐部分等の形状で構成された配管系に対し、評価としては配管系の直管部分のモデル化を行い、各方向の地震力*を考慮した直管部の支持間隔（以下、「標準支持間隔」という。）長さを算出している。

※入力地震力として、水平方向地震力及び鉛直方向地震力を入力し支持間隔を設定しているため、水平、鉛直配管系双方に対する設計方針となっている。

また、直管部以外の形状である曲がり部、分岐部等については直管部と同等以上の耐震性を有する設計として、標準支持間隔の応力以内及び振動数以上となるよう、支持間隔との比率（以下、「低減係数」という。）を示したグラフ（以下、「縮小率グラフ」という。）を用い標準支持間隔以内に設計することで、実配管の固有振動数は標準支持間隔より剛側となり応力が小さくなる傾向となるため、実配管は標準支持間隔と同等以上の耐震性を確保出来る設計方法となっている。

なお、定ピッチスパン法は簡易設計法であるため、算出する応力は一次応力となっており、二次応力である熱膨張変位及び建屋間相対変位の考慮が必要となる。

次項では再処理事業所におけるそれぞれの設計手法の適用範囲、二次応力を含む具体的な定ピッチスパン法の設計内容を示す。

2.2 再処理事業所の配管系の設計について

2.2.1 当社の適用範囲

JEAG4601の設計手法としては、動的解析法である多質点系はりモデルによる評価と簡易設計法である定ピッチスパン法が記載されている。

原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987

表 6.6.3-2 配管の標準的設計手法

配管分類		標準的設計手法	
使用温度	口径	動的解析法	簡易設計法
高い	大口徑	△	○
	小口径	△	○
低い			○

○ 原則として適用する設計手法

△ 簡易設計法が適用し難い場合について動的解析を行う。(Cクラス配管は除く)

ただし上記は標準的設計手法であり、必要に応じ動的解析を行うものとする。配管の耐震設計に係る部分の手順例を図6.6.3-40に示す。

b. 支持点の設定

簡易設計法のうち、振動数基準定ピッチスパン法及び応力基準定ピッチスパン法の場合、基準振動数、配管口径等によりあらかじめ定められた支持間隔で支持点を設定する。ただし、曲がり部、集中質量部、分岐部などの特殊な部分では、それぞれの特性を考慮した支持スパンとなるようにする。

簡易設計法のうちの修正震度法、及び動的解析法では配管系を多質点系でモデル化して仮サポート位置を設定し、修正震度法においては1次固有振動数を、動的解析法においては数次の固有振動数を求める。

この手法には、一般的な固有値解析法を用いる。

再処理事業所においては様々な建屋に流体を移送する必要があり、膨大な物量の配管を有しているため、これら膨大な物量の配管設計に当たっては、主に定ピッチスパン法を用いた設計をしており、高温かつ大口徑の配管は多質点系はりモデルによる設計を行っている。

定ピッチスパン法と多質点系はりモデルによる評価の適用の識別としては、JEAG4601に記載されているPWR電力の例と同様、口径100A以上かつ温度151℃以上を基準とし、基準に該当する配管は多質点系はりモデルを用いた評価、それ以外の配管については定ピッチスパン法にて評価を行うこととしている。

本基準の考え方として、大口徑の配管は配管にかかる曲げモーメントに対し、曲げモーメントを受ける面積が大きくなり地震による発生応力が小さくなるため、標準支持間隔としては長くなる傾向である。標準支持間隔が長くなった場合、高温時には二次応力の1つである熱膨張変位が大きくなり、地震により発生する応力と熱膨張変位により発

生ずる応力の双方を満足する必要があるため、より詳細な評価である多質点系はりモデルにて評価を行っている。

なお、これ以外に多質点系はりモデルを用いる評価として、今回設工認においては狭隘部等の補強困難な配管系について、より詳細な評価が必要な場合には多質点系はりモデルによる評価を適用することとしている。

以上のことから、当社の配管設計における実施内容としては、用途に応じた設計手法を識別しており、主に定ピッチスパン法を適用して設計を行っている。

定ピッチスパン法の具体的な設計内容として、直管部及び直管部以外の形状に対する評価内容、熱膨張変位以外の二次応力である建屋間相対変位による応力の考慮方法、固有振動数に対する考慮事項を次項以降に示す。

2.2.2 定ピッチスパン法の設計内容

定ピッチスパン法については、JEAG4601に振動数基準定ピッチスパン法と応力基準定ピッチスパン法の2種類が定義されている。

振動数基準定ピッチスパン法については、配管系を地震による過度の振動がないようあらかじめ基準振動数をベースに基準支持スパンを定めるものであるため、地震時配管に生じる応力については、許容値に対して十分安全側となるように定めるものである。

原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987

(a) 振動数基準定ピッチスパン法

(i) 原則

- ① 配管系を地震による過度の振動がないようにするために、配管系の各支持区間について、あらかじめ基準振動数をベースに定められる基準支持スパン以下となるように支持する。
- ② 基準振動数は、地震時配管に生じる応力が許容値に対し、十分安全側となるように定めるものとする。

応力基準定ピッチスパン法については、固有振動数によらず配管を支持スパンで3点支持した等分布荷重連続はりにモデル化し、固有振動数を算出し、動的及び静的解析により地震応力値等が許容値内にあるように最大支持スパン（＝直管部標準支持間隔）を求めるものである。

原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987

(b) 応力基準定ピッチスパン法による支持

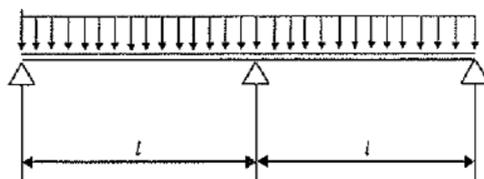
(i) 原則

配管系を直管部、曲がり部、分岐部及び集中質量部等の標準的な構造要素に分け、各要素について要素の固有振動数、地震応力値等が許容値内にあるように、その支持スパンを定める。

配管系全体としては、各要素の組合せを考え、配管の支持点等を定めるものとする。

(ii) 直管部の支持

各種配管を下図のように、支持スパン l で3点支持した等分布荷重連続はりにモデル化し、動的及び静的解析により最大支持スパンを求め、これ以内になるよう支持する。



(このモデル支持点は軸直方向のみを拘束するものとし、軸方向、回転に対しては自由とする。)

支持点については、配管を最大支持スパン以内になるように設定し、直管部以外の曲がり部、分岐部及び集中質量部等の要素についても標準支持間隔を適用することで耐震性を確保出来る設計である。

当社は、実配管の施工方法に自由度を持たせることを目的に既設工認時から「応力基準定ピッチスパン法」を採用している。

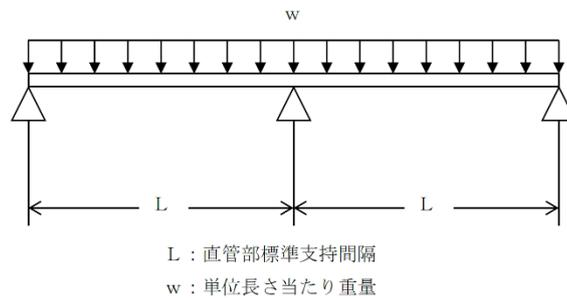
<直管部に対する評価内容>

定ピッチスパン法でははりの運動方程式に境界条件を与えて解析的に解くことにより得られた理論式に基づき，配管系の固有振動数が20Hz未満のスパンについては，各振動モードの固有振動数，固有ベクトル，刺激係数を算出した上で床応答曲線から選択した応答加速度を適用することによって応答スペクトル解析を行っている。

以下に運動方程式から求められる式の導出手順を示す。

(1) 配管系のモデル化

配管系のモデル化については，配管を第2.2.2-1図のようにスパンLで3点支持した等分布荷重にてモデル化を行っている。



第2.2.2-1図 等分布荷重2スパン3点支持モデル

第2.2.2-1図に示すはりモデルの振動を表す運動方程式は，以下の様になる。

$$\text{運動方程式} \quad \frac{\partial^2 y}{\partial t^2} = -\frac{EI}{w} \frac{\partial^4 y}{\partial x^4} \quad \dots (1)$$

ここで w : 分布荷重

E : 縦弾性係数

I : 断面二次モーメント

x : 軸方向位置

y : 変位

t : 時間

(2) 固有値解析

(1)式の運動方程式を解くことによって固有振動数，固有関数，刺激係数を算出する。

運動方程式の解を

$$y=Y(x)(A\cos(\omega t)+B\sin(\omega t)) \quad \dots (2)$$

とにおいて，運動方程式に代入すると，次式が得られる。

$$\frac{d^4Y}{dx^4}-k^4Y=0$$

ここで， $k^4=\frac{w}{EI}\omega^2$ とおく。

また，運動方程式の一般解については次式となる。

$$y=A_r\cos(kx)+B_r\sin(kx)+C_r\sinh(kx)+D_r\cosh(kx) \quad \dots (3)$$

ここで， A_r, B_r, C_r, D_r の係数は支持点の境界条件によって求められる。

以上の関係式及び解析モデルの境界条件を踏まえて以下の関係式が算出される。

1 スパン目のはりの固有関数

$$y_1=A_2(\operatorname{cosec}(kL)\cdot\sin(kx)-\operatorname{cosech}(kL)\cdot\sinh(kx)) \quad \dots (4)$$

同様に 2 スパン目のはりの固有関数

$$y_2=A_2(\cos(kx)-\cosh(kx)-\cot(kL)\cdot\sin(kx)+\coth(kL)\cdot\sinh(kx)) \quad \dots (5)$$

また，固有振動数 f_p が求められる。

$$f_p=\frac{\lambda_n^2}{2\pi L^2}\sqrt{\frac{EI}{w}} \quad \dots (6)$$

ここで， λ_n は振動数係数である。また，固有関数より刺激係数 β_n が求まる。

$$\beta_n=\frac{\int_0^L n y_1 dx}{\int_0^L n y_1^2 dx} \quad \dots (7)$$

ここで， β_n : 刺激係数

$n y_1$: n次固有関数

一方，配管-サポート連成系の振動数 f_{ps} の算出は，

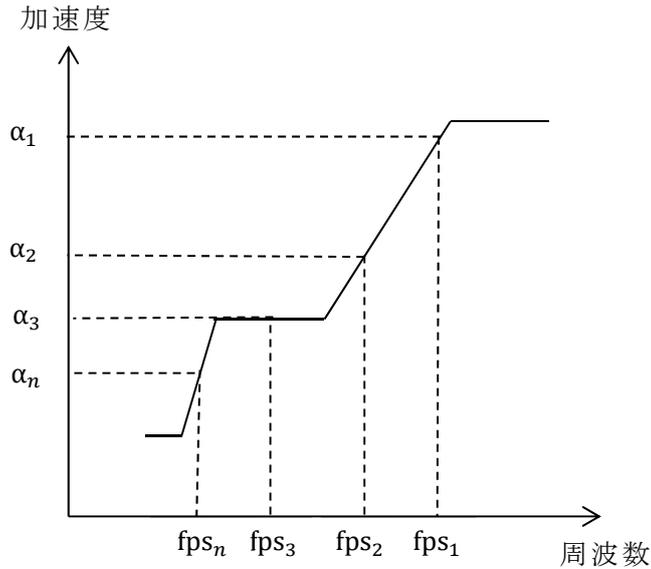
$$f_{ps}=\frac{f_p}{\sqrt{1+(\frac{f_p}{f_s})^2}} \quad \dots (8)$$

となる。サポートの固有振動数 f_s は配管とサポートの質量を付加した状態で算出されており，式(8)で配管とサポートの固有振動数を合成することによって，サポートの質量の効果が配管系の固有振動数に反映される。

(3) 応答加速度の読み取り

定ピッチスパン法で用いる床応答スペクトルは、床応答スペクトルの右肩下がりの領域での設計を回避するため、谷埋め及びピーク保持を行う。

評価に用いる応答加速度 α_n は、作成した床応答スペクトルから各モードの配管系の振動数 f_{ps} で決定する。床応答スペクトルから各モードの応答加速度を求める方法を第2.2.2-2図に示す。



第 2.2.2-2 図 床応答スペクトル

(4) 応答算出（応答合成）

モーメントは以下の材料力学のはり理論式に基づき、先に求めた変位関数を微分して求める。

$$M = -EI \frac{d^2 y}{dx^2}$$

なお、最大モーメントは2スパンはりの中央支持点に生じることから $x = L$ とおいて、

$${}_n M_{\max} = -2wL^2 \cdot \beta_n \cdot \alpha_n \cdot \frac{1}{\lambda_n} \quad \dots (9)$$

また、曲げモーメント式を配管の断面係数で割ると配管応力が得られる。

$$\sigma_{\max} = \frac{M_{\max}}{Z} = -2wL^2 \cdot \beta_n \cdot \alpha_n \cdot \frac{1}{\lambda_n} \cdot \frac{1}{Z} \quad \dots (10)$$

定ピッチスパン法ではモード合成を実施していることから、配管応力は以下となる。

$$\sigma_{\max} = 2wL^2 \cdot \frac{1}{Z} \cdot \left[\sum_{n=1}^n \left\{ \alpha_n \cdot \frac{\beta_n}{\lambda_n^2} \right\}^2 \right]^{\frac{1}{2}} \quad \dots (11)$$

なお、配管系の固有振動数が20Hz以上の場合は、モード合成の必要がないため以下に示す等分布荷重 2 スパン 3 点支持モデルに対して静的な解法により曲げモーメントを求める。

$$M = \frac{wL^2\alpha}{8} \quad \dots (12)$$

α : 加速度 (1.2ZPA)

上記で示す曲げモーメント式を配管の断面係数で割ると配管応力が得られる。

$$\sigma = \frac{wL^2\alpha}{8Z} \quad \dots (13)$$

(5) 応力評価

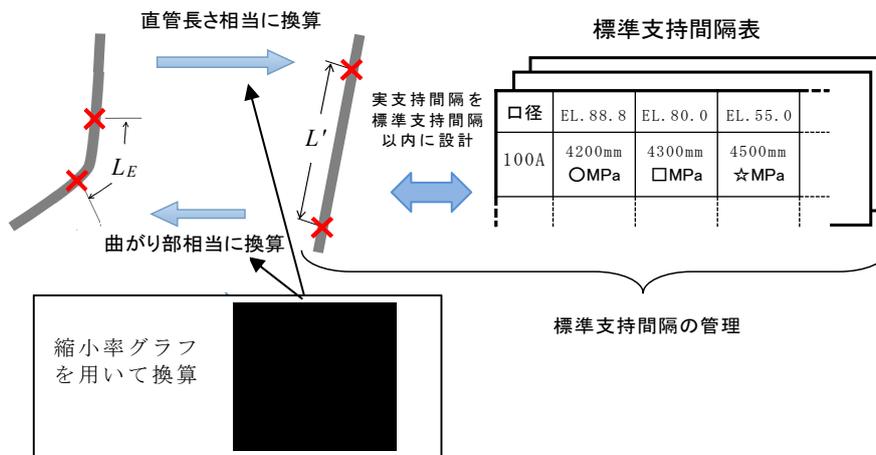
JEAG4601の規程に従い応力評価を行う。

<直管部以外の形状に対する評価内容>

a. 設計方法

直管部以外の形状については、算出した支持間隔以内で支持するよう設計するため、耐震性を確保出来る設計としている。

具体的な直管部以外の形状の設計については、直管部と同等以上の耐震性を有するよう標準支持間隔の応力以内及び振動数以上になるような支持間隔比（以下、「低減係数」という。）を縮小率グラフから求め、各形状の支持間隔を算出する。直管部以外の形状のうち曲がり部の設計イメージを第 2.2.2-3 図に示す。



第 2.2.2-3 図 配管の曲がり部の設計イメージ

b. 縮小率グラフの作成方法

再処理事業所が適用している直管部以外の形状としては、第 2.2.2-1 表の 7 形状であり、これらの形状に対し縮小率グラフを作成した上で設計を行っている。

第 2.2.2-1 表 直管部以外の形状

No.	形状
1	曲がり部
2	集中質量部
3	分岐部
4	Z 形部 (平面 Z 形部) ※
5	Z 形部 (立体 Z 形部) ※
6	門形部 ※
7	分岐 + 曲がり部 ※

※No. 1～3 は先行発電プラントと共通となっている。

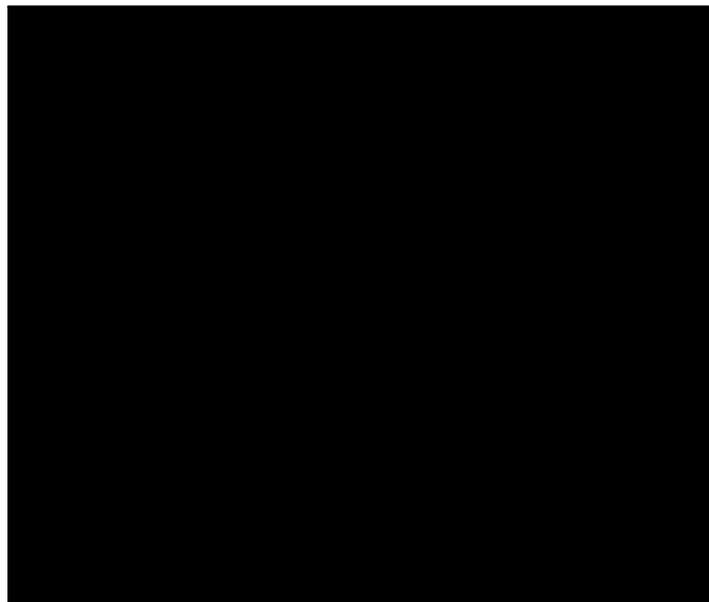
No. 4～7 の形状については、既設工認時より No. 1～3 の形状を組み合わせた配管を多数設計することを把握していたため、縮小率グラフを作成している。

縮小率グラフの作成に当たっては、定ピッチスパン法にて算出した直管部標準支持間隔を基に行っている。

定ピッチスパン法にて算出する直管部標準支持間隔は、口径、板厚、材質、加速度等の配管仕様、条件を考慮して算出しており、曲がり部等は、直管部を基準とした際の形状の違いを考慮して算出している。

例えば、第2.2.2-4図の曲がり部の縮小率グラフは曲がり部の長さ比、曲がり部支持間隔／耐震支持間隔比、曲がり角度ごとに許容領域の設定を行う。

許容領域の設定に当たっては、前述の曲がり部の長さ比等に応じた配管形状ごとに算出し、算出した結果の内側を許容領域の線図としている。



第 2.2.2-4 図 曲がり部の低減係数

配管設計において曲がり部の設計を行う際は、直管部標準支持間隔に対して設定した縮小率グラフの線図の内側となっていることの確認を行い、直管部標準支持間隔以下となるような設計を行っている。

なお、曲がり部以外の形状も設計を行う際は許容領域線図の内側になっていることの確認を行い、直管部標準支持間隔以下とするような設計を行っている。

設工認に示している標準支持間隔については設計方針であり、その長さに対して実施工の配管が収まるよう施工を行っているため、実配管は標準支持間隔と同等以上の耐震性を確保した設計となっている。

耐震性が確保されていることの確認として、設工認に示している標準支持間隔と実施工した配管の比較を添付－1に示す。

2.2.3 二次応力の考慮について

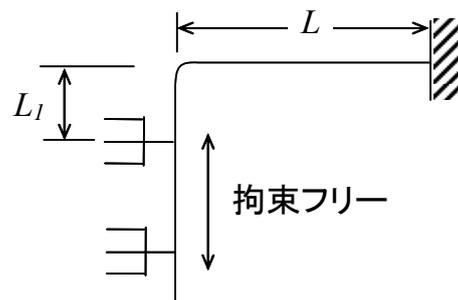
定ピッチスパン法を用いた配管系の設計に当たっては、二次応力の影響を適切に考慮しているため、二次応力を考慮した配管設計及び評価方法を示す。

(1) 二次応力を考慮した配管設計

二次応力の考慮方法としては、地震時に配管に生じる建屋間相対変位に対し二次応力を算出し、一次応力と組み合わせることで一次＋二次応力が許容値以下となることの確認を行っている。

地震時の相対変位によって生じる二次応力は、一次応力と異なり、支持間隔が長くなることで相対変位による応力を吸収出来るため、第2.2.3-1 図に示すとおり、実施工した水平方向配管Lに生じる相対変位に対し、曲がり部以降の第一支持構造物位置 L_1 を相対変位が吸収出来る長さ以上とする。

よって、配管設計に当たっては一次応力と二次応力とを同時に満足する必要がある。



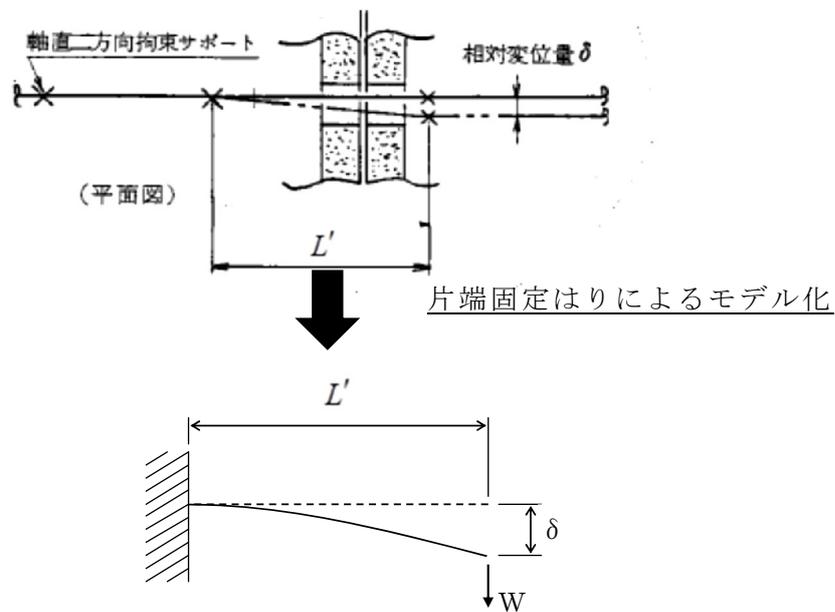
第 2.2.3-1 図 二次応力の評価モデル

(2) 評価方法

配管が異なる建屋間に渡って敷設される部分については、建物間の相対変位による発生応力を算出する。

一次応力については定ピッチスパン法にて算出し、建物間相対変位を考慮する二次応力の算出については、第 2.2.3-2 図に示すとおり実施工の支持間隔を用いて片端固定はりモデルにより算出する。

各々算出した一次応力と二次応力を組み合わせて一次＋二次応力とし、許容値以下となることを確認する。



L' : 建屋間を渡る配管の直管部長さ

δ : 建屋間相対変位

$W = \frac{3EI\delta}{L^3}$: 建屋間相対変位により生じる荷重

$M = WL'$: 建屋間相対変位により生じるモーメント

$\sigma = \frac{i_2 M}{Z}$: 二次応力

第 2.2.3-2 図 片端固定はりモデルによる応力算出方法

なお、定ピッチスパン法で設計している配管について、二次応力の算出は主に片端固定はりモデルにより算出することとなるが、許容値を超える場合は多質点系はりモデルを用いて確認を行う。

2.2.4 固有振動数に対する考慮事項

定ピッチスパン法の固有振動数については、JEAG4601に基づき設計上の配慮として「配管系全体の固有振動数は、建屋床応答スペクトルのピーク振動数領域を避けることを原則とする。」と記載されている。

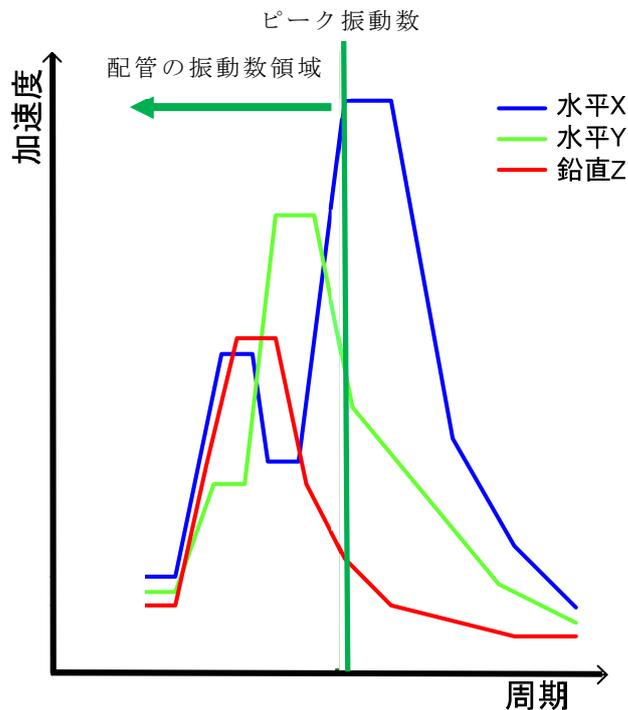
原子力発電所耐震設計技術指針 JEAG4601-1987

◎ 配管系の振動数

配管系全体の固有振動数は、建屋床応答スペクトルのピークの振動数領域を避けることを原則とする。

定ピッチスパン法に用いる床応答スペクトルは、谷埋め及びピーク保持を行っており、定ピッチスパン法における配管系の固有振動数は、原則建屋ごとに配管設計に用いる床応答スペクトルの水平方向及び鉛直方向の最も大きい加速度ピークとなる振動数（以下、「ピーク振動数」という。）より短周期側となるように設計している。

標準支持間隔の振動数と建屋ごとの配管設計に用いる床応答スペクトルのピーク振動数との比較については別紙-1に示す。



以上が具体的な標準支持間隔の設計内容となっており、これらの内容に基づき設計を行うことで耐震性が確保出来る設計となっている。

なお、電路類についても定ピッチスパン法を用いて評価を行っているため、電路類に対する内容を添付-2に示す。

3. 分割申請における対応内容

今回設工認においては本定ピッチスパン法を用いた評価を行っており、既設工時に設定した標準支持間隔（以下、「既設工認スパン」という。）に対する対応と新たに設定した標準支持間隔に対する対応の2通りの対応を行っている。

既設工認スパンに対する対応としては、狭隘部等の補強困難な配管系が存在するため、既設工認スパンを変更せず、新規制基準対応における地震動を用いた応力評価を行っている。

新たに設定した標準支持間隔に対する対応としては、既設工認時と同様に新規制基準対応の地震動に対する新たな標準支持間隔を算出している。

第1回申請設備は新たに標準支持間隔を算出しているため、本補足説明資料にて示した内容で対応を行っている。既設工認スパンに対する対応は既設設備に行っており、これに対する評価手順は後次回申請時に添付に示す。

また、建屋間相対変位に対する確認としては、第1回申請設備である冷却塔配管の範囲は冷却塔に敷設されている範囲となっており、冷却塔から建屋等に渡り敷設される配管は第1回申請範囲ではない。

建屋間相対変位が生じる冷却塔から建屋等に渡り敷設される配管の確認結果は、後次回申請時に別紙にて示す。

4. まとめ

当社の配管系に対する設計手法としては、多質点系はりモデルによる評価と定ピッチスパン法があり、いずれの手法も再処理事業所の配管系全てに対し設計出来る手法となっているが、それぞれの評価手法の識別としては、配管系の用途に応じ適用している。

そのうち、定ピッチスパン法については設工認上では設計方針を示しているため、設工認上で示している設計方針と実施工配管の比較を行い、実施工配管が標準支持間隔に対して耐震性を確保出来る設計手法であることを確認した。

実施工配管に対する耐震性の確認

1. 概要

簡易設計法である標準支持間隔法（以下、「定ピッチスパン法」という。）については、配管系の形状を直管部分にモデル化しており、直管部の支持間隔（以下、「標準支持間隔」という。）長さを算出している。

実施工の配管は、その長さ以内に収まるよう施工しているため、設工認に示している標準支持間隔に対し耐震性を満足した設計となっている。

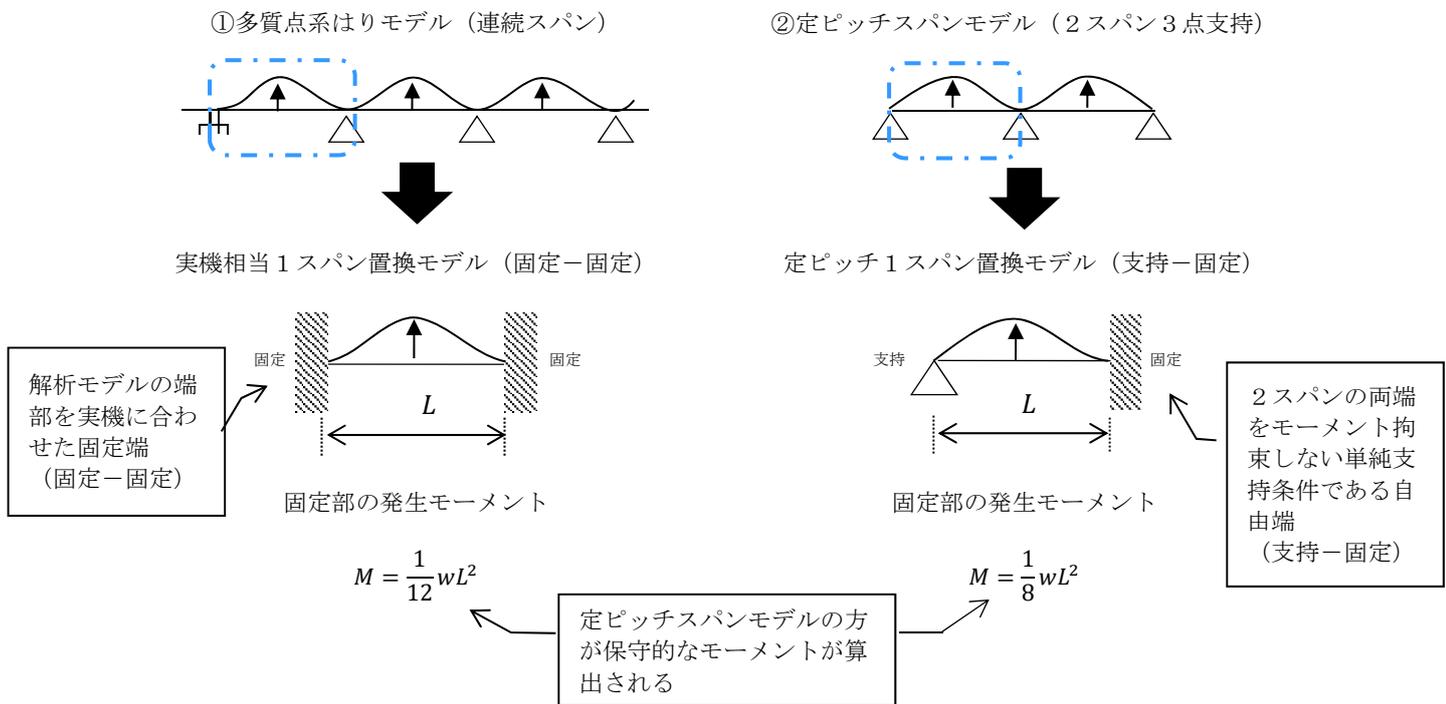
ここでは、実施工配管の耐震性が確保されていることの確認として、定ピッチスパン法と実施工配管のモデル及び応力の比較を行う。

2. 解析モデルの比較

定ピッチスパン法に用いる解析モデル（以下、「定ピッチスパンモデル」という。）の設定としては、配管の直管部を2スパン3点支持としてモデル化しており、2スパンの両端をモーメント拘束しない単純支持条件（自由端）として扱っている。

定ピッチスパン法の応力は自由端で発生する応力を含んだスパン間の最大応力であるため、多質点系はりモデルの固定端に対して大きなモーメントが算出される傾向のモデルとなっている。

第 2.1 図で多質点系はりモデル及び定ピッチスパンモデルの端部に対する設定方法を示す。



第 2.1 図 多質点系はりモデルと定ピッチスパンモデルの比較

3. 応力の比較

定ピッチスパン法にて設計した実施工の配管に対し、耐震性を確保した設計となっていることの確認として、定ピッチスパン法の応力、多質点系はりモデルの応力の比較を行う。

(1) 確認方法

a. 直管部に対する確認

直管部の確認については、定ピッチスパン法にて算出した①直管部標準支持間隔の応力と実配管形状を模擬した②多質点系はりモデルの応力との比較を行う。

b. 直管部以外の形状に対する確認（7形状）

直管部以外の形状の確認に当たっては直管部と異なり、設工認上応力は算出しておらず、施工上の対応として縮小率グラフに収まっていることを確認している。

応力の算出方法としては、縮小率グラフより低減係数を求め、直管部相当の支持間隔（以下、「等価直管長さ」という。）を算出し、定ピッチスパン法にて応力を算出する。

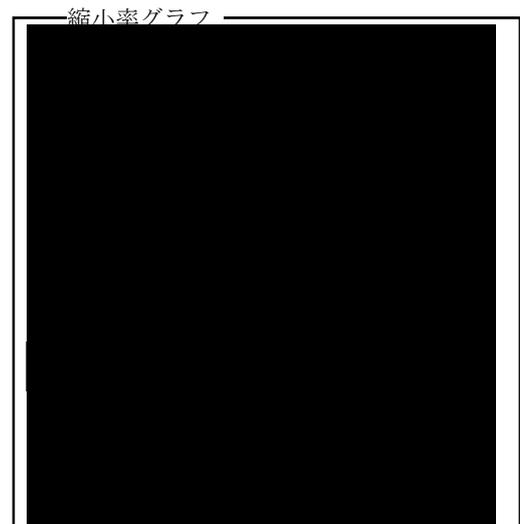
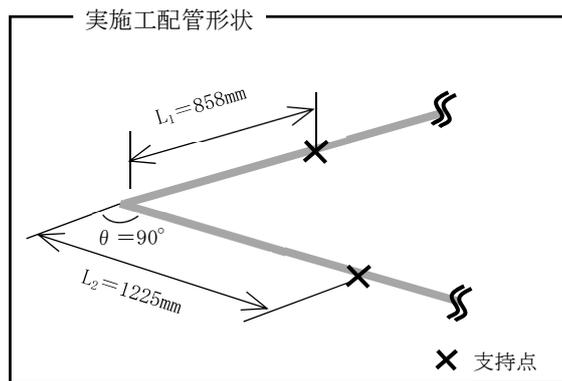
よって、確認方法としては、等価直管長さを用いて定ピッチスパン法にて算出した①'直管部以外の形状に対する応力と②多質点系はりモデルの応力との比較を行う。

一例として、曲がり部に対する等価直管長さの算出方法を以下に示す。

<手順1 配管形状の確認>

縮小率グラフにおける配管形状 (L_1 , L_2 , L_E , θ) を実施工配管にて確認する。

$$L_1 = 858\text{mm} \quad L_2 = 1225\text{mm} \quad L_E = L_1 + L_2 = 2083\text{mm} \quad \theta = 90^\circ$$



<手順2 低減係数 α の算出>



<手順3 等価直管長さの算出>

手順2にて求めた低減係数 α を用いて等価直管長さ L' を算出する。

$$L' = L_e / \alpha = 2083 / \blacksquare \approx \blacksquare$$

<設工認上の標準支持間隔との比較>

手順3で算出した等価直管長さ (\blacksquare mm) については、設工認上で示している標準支持間隔 (7800mm) 以内に施工されており、すべての配管系は標準支持間隔以内となるよう設計を行っている。また、応力については谷埋め及びピーク保持の床応答スペクトルを用いて算出するため、標準支持間隔よりも等価直管長さによる応力が小さい発生応力になる傾向である。

(2) 評価条件

対象配管の選定としては、直管部と直管部以外の形状に対して耐震性が確保されていることを確認するため、直管部及び当社が適用している直管部以外の7形状の確認が可能な配管を選定する。

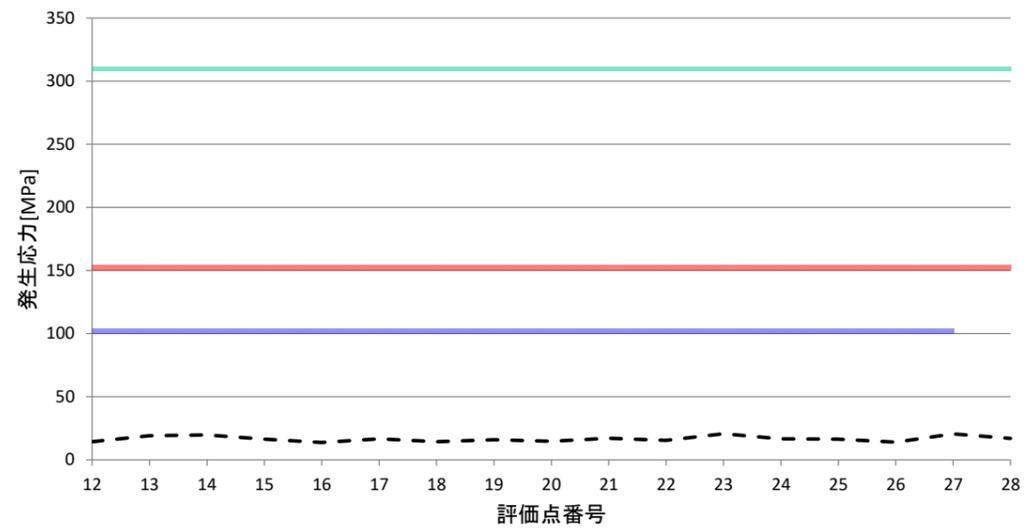
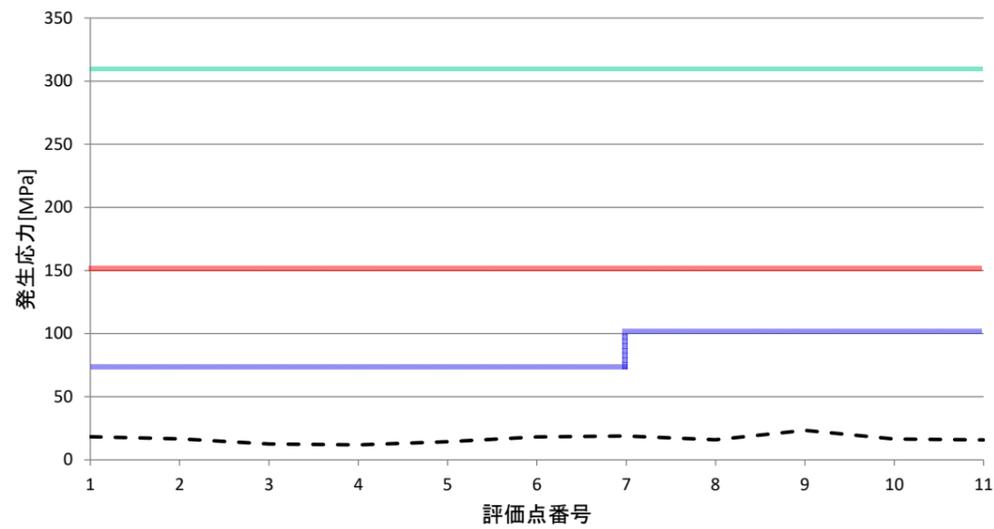
確認に用いる地震波については、定ピッチスパン法と同一条件(同階層、基準地震動 S_s) の地震波を用いる。

(3) 確認結果

定ピッチスパン法と多質点系はりモデルによる評価との比較を行った結果, 定ピッチスパン法の応力が多質点系はりモデルより大きな応力が算出されることを確認した。

定ピッチスパン法と多質点系はりモデルによる比較結果（直管部，曲がり部，分岐+曲がり部，集中質量部，立体Z形部）

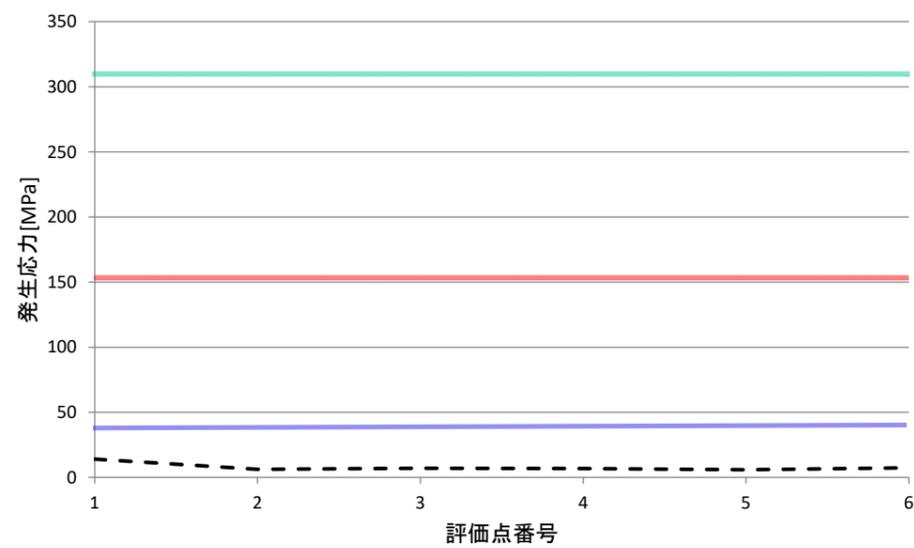
確認方法	形状	評価点番号	定ピッチスパン法の応力		②多質点系はりモデルの応力 [MPa]
			①直管部標準支持間隔の応力	①'直管部以外の形状に対する応力	
b.	曲がり部	1	152	78	19
		2			17
		3			13
		4			12
		5			15
		6			19
		7			19
	分岐 + 曲がり部	8		16	
		9		24	
		10		17	
		11		16	
		12		15	
		13		19	
		14		20	
		15		17	
		16		14	
		17		17	
		集中質量部		18	15
	19			16	
	20			15	
	21			18	
	立体Z形部	22		16	
		23		21	
		24		17	
		25		17	
		26		14	
		27		21	
		28		17	
a.	直管部		—		



- 【凡例】
- 標準支持間隔の許容応力
 - ①直管部標準支持間隔の応力
 - ①'直管部以外の形状に対する応力
 - - ②多質点系はりモデルの応力

定ピッチスパン法と多質点系はりモデルによる比較結果（平面Z形部）

確認方法	形状	評価点番号	定ピッチスパン法の応力		[MPa]
			①直管部標準支持間隔の応力	①'直管部以外の形状に対する応力	②多質点系はりモデルの応力
b.	平面Z形部	1	153	43	15
		2			7
		3			8
		4			7
		5			6
		6			8

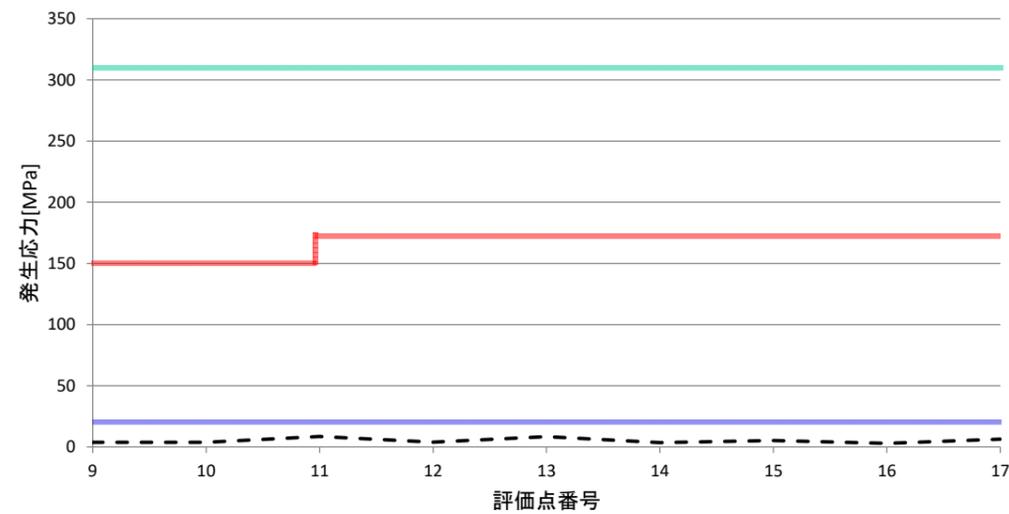
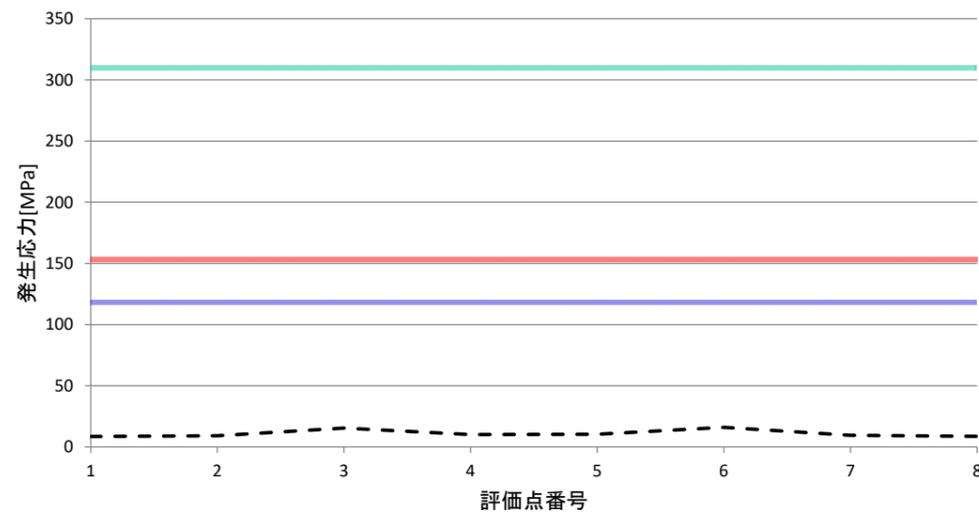


【凡例】

- 標準支持間隔の許容応力
- ①直管部標準支持間隔の応力
- ①直管部以外の形状に対する応力
- ②多質点系はりモデルの応力

定ピッチスパン法と多質点系はりモデルによる比較結果（門形部，分岐部）

確認方法	形状	評価点番号	定ピッチスパン法の応力		② 多質点系はりモデルの 応力
			① 直管部 標準支持間隔の 応力	①' 直管部以外の 形状に対する 応力	
b.	門形部	1	153	120	9
		2			10
		3			16
		4			11
		5			11
		6			16
		7			10
		8			9
	分岐部	9	150	23	4
		10			4
		11			9
		12	172		4
		13			9
		14			4
		15			6
		16			3
		17			7



別紙-1

標準支持間隔の振動数とピーク振動数の比較結果

目次

1. 概要	1
2. 比較結果	1

