本資料のうち、枠囲みの内容は、機密事項に属しますので公開できません。

柏崎刈羽原子力発電	所第6号機 工事計画審査資料
資料番号	KK6補足-028-10-84 改0
提出年月日	2024年2月9日

KK6 補足-028-10-84 埋込金物プレートの 耐震評価方法に係る補足説明資料

2024年2月 東京電力ホールディングス株式会社

# 目次

1.	は	じめに
2.	埋ì	込金物プレートの評価方法1
3.	両如	端固定支持はりの適用性の検討3
3. 1		両端固定支持はりのモデル化の考え方3
3. 2	2 :	コンクリートの健全性の確認方法4
3.3	} :	コンクリートの評価手順及び評価結果5
3.4	Į :	コンクリートの評価方法の保守性5
4.	ま。	とめ
別紙	1	埋込金物プレート評価に用いる引張荷重の算定手法
別紙	2	柏崎刈羽原子力発電所第6号機と柏崎刈羽原子力発電所第7号機との埋込金物プレート評
		価の差異
別組	3	埋込金物代表タイプの評価内容

#### 1. はじめに

柏崎刈羽原子力発電所第6号機における埋込金物のプレートの評価は、原子力発電所耐震設計技術指針(JEAG4601-1987)に記載された埋込板の評価方法を参照し、プラント建設時からプレートを両端固定支持はりとして評価しているが、柏崎刈羽原子力発電所第7号機におけるプレートの強度計算式と差異があることを踏まえて、柏崎刈羽原子力発電所第6号機における埋込金物のプレートの評価方法について説明する。

なお、本資料が関連する工認図書は以下のとおり。

・VI-2-1-12「配管及び支持構造物の耐震計算について」

#### 2. 埋込金物プレートの評価方法

柏崎刈羽原子力発電所第6号機のプレート評価においては JEAG4601-1987 を参照しプレートを両端固定支持はりとした評価を実施している。以下に JEAG4601-1987 「表 6. 6. 4-2 埋込金物の評価方法(その 1)」を示す。

表 6.6.4-2 埋込金物の評価方法(その1)

項目	設計基準		評	価	方	法	
荷重伝達	・柱脚設計 ・(標・機-7)		記設計基準 構成要素の 右側に特殊	にしたがいる 強度評価を了 金物について	が重伝達で 記たて 追加検討	を評価する。この 二重線左側に示し	の荷重に対して左  時標準埋込金物各  、(N, Qのみ考慮)    。(N, Q, Mを考慮)    。
埋込板	<ul> <li>網構造設計規準</li> <li>JEAG 4601・補</li> <li>- 1984</li> <li>(許容応力編)</li> <li>「告示501号」</li> <li>建築基準法</li> </ul>	①サポートの大きい場様にかかる荷重) スタッド部を固定と 重を作用させ、中央 力をチェックする。	こし、集中荷	一点に; スタッ ている	かかる荷 ドを結ぶ	一 円周に固定され 央部の曲げ応力	③コンクリート文 圧反力による曲 げ応力をX点で チェック
スタッドジベル		①丸 棒 部 引張荷重+せん断荷重	2	)頂 部 左図のように 荷重がはたら 時の頂部せん 度を破線部で ックする。	引張 いい強 ・チェ	溶 接 部 丸棒部の荷重が丸 棒部の許容荷重の 50%以内ならOK。 溶接部はスタッ ド材の80%以上 の強度を確保し ている。	

プレートを両端固定支持はりとした強度計算式を以下に示す。

#### a. 記号の定義

記号	定義	単 位
Р	引張荷重	N
b	プレート幅	mm
t	プレート厚さ	mm
A	プレート断面積	$\mathrm{mm}^2$
Z	プレートの断面係数	$\mathrm{mm}^3$
С	スタッドの間隔	mm
σ	プレートの曲げ・せん断共存時の応力	MPa
f t	許容引張応力	MPa

b.	プレー	トの強度計算式
$\sim$ .		1 V J J J J J L J L J L J L V L

この時, 引張荷重Pは曲げモーメントを考慮しており, その算定方法を別紙1に示す。

なお、柏崎刈羽原子力発電所第7号機においては、埋込金物プレートを とみなして強度評価を行っていることから、評価方法の差異を別紙2に示す。

3.	Ī	<b></b> 「端固定支持はりの適用性の検討	4
		子四日台土はいる のっぱいル	_

3. 1	両端固定支持はりのモデル化の考え方
	埋込金物のプレートは、コンクリート中に埋め込まれたスタッドボルトにより支持されてい
Ž	る。
	プレートに鉛直方向の荷重が作用した際に、プレートのスタッドボルトの接合部には反力が
<u> </u>	生じる。またスタッドボルトの接合部を単純支持とした場合,
Γ	
Ī	
V	
Г	、両端を固定支持としたものである。
L	、岡畑を固定文行としたものである。

両端固定支持はり

両端単純支持はり

図 3-1 埋込金物のプレートのモデル化の考え方

コンクリー	- トの健全性の確認	?方法		
3.1項の通	19, 両端固定支持	はりでモデル化し	た埋込金物の	
		,その際に		
		<u> </u>		
	コンク	リートの健全性の	 )確認を行う。	
		) 1 0 KLLV	~ k左hn. c 11 ~ 0	
	(平面図)		(断面図)	
	(十四四)		(四田四)	

記号	定義	単 位
Р	引張荷重	N
Q	スタッド間距離	mm
t	プレート厚さ	mm
a	スタッドからプレート端部までの距離	mm
S	スタッドからプレート端部までの面積	$\mathrm{mm}^2$

図 3-2 スタッド~プレート端部におけるコンクリート面の載荷範囲

3.3 コンクリー	トの評価手順及び記	評価結果		
埋込金物に	作用する使用荷重	を		
			平価結果一覧を表 3-	
				で最もプレート幅が小さい
金物			が最も大きい金物	
	 荷重が最も大きい。		した。	, ハノノ1沖鉄
によりり使用	何里が取り入さい。	立 70	C 0/Co	
		表 3-1 評	価結果一覧	
	発生応力: σ1			評価結果
金物タイプ	$(N/\text{mm}^2)$		$(N/mm^2)$	$\sigma_1 $ : $\bigcirc$
	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	•		0
				0
				$\bigcirc$
注記*:	[lzg/om2] &	 SI 単位系に換算	11た値を適用	<u> </u>
在品本.	[Rg/CIII2] 2	31 辛匹尔(乌夹弄	いて旧る旭州	
9 4 → 1 / 方 11.	しの証件士法の伊持			
	トの評価方法の保守		コナッポチル	
3.1 頃の評1	西において, コンク	/リート面で負担	29 る何里は	1 -tw > > 1
	restation and a second			と考えられ
ることから、	保守性を有した評価	曲といえる。		
4. まとめ				
柏崎刈羽原子	力発電所第6号機に	こおいて埋込金	物のプレートは, J	EAG4601-1987 に基
づき両端固定支	持はりとして評価	しているが,その	の前提となるコンク	リートの健全性を確認する
ため代表タイプ		を計算した約	洁果,	
		コンク	リート許容圧縮応力!	以下であることを確認した
 以上により,	使用荷重に対する	<u></u> コンクリートの	建全性を確認される	ことからJEAG4601
-1987 に基づく	両端固定支持はり0	の考え方は妥当っ	であると判断する。	

#### 埋込金物プレート評価に用いる引張荷重の算定手法

#### 1. はじめに

埋込金物は、発生荷重と使用荷重を比較することにより、評価を実施している。このうち、発生荷重としての引張荷重Pは、支持架構下端部の引張力そのものではなく、下端部に発生する反力 6 成分(各方向に生じる荷重:F x、F y、F z、各方向に生じる曲げモーメント:M x、M y、M z)のうち、曲げモーメントにより発生する引張成分を足し合わせたものである。以降に、引張荷重P算定の手法について述べる。

#### 2. 埋込金物評価用の引張荷重 P の算定手法

埋込金物評価時の発生荷重は,支持架構下端部に発生する引張力に,曲げモーメントにより発生する等価引張力を加味して算定する。

等価引張力の算定フローの例を図1に示す。

また,埋込金物ごとの使用荷重(引張) P a の算定に当たっては,以下に示す応力又は荷重が許容値以内に収まっている事を確認する。

- ・ベースプレートの曲げ・せん断共存時の応力
- ・スタッドの引張応力
- ・コンクリートのコーン状破壊荷重
- ・コンクリートの支圧破壊荷重

埋込金物評価時は、上記手順にて算定した埋込金物評価用の引張荷重Pと、埋込金物ごとの使用荷重(引張)Paを用いて、P  $\leq$  Pa となることを確認する。したがって、埋込金物ベースプレートの評価においては、支持架構下部に発生する引張力と曲げモーメントの両者を考慮した評価になっている。

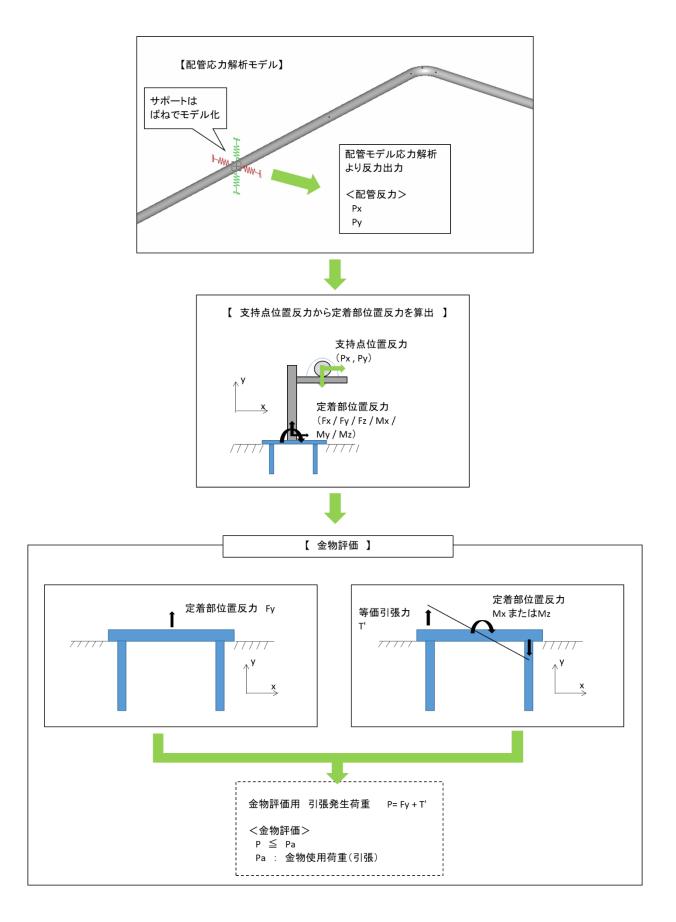


図1 埋込金物評価用引張荷重P算定フロー

柏崎刈羽原子力発電所第6号機と柏崎刈羽原子力発電所第7号機との埋込金物プレート評価の差異

柏崎刈羽原子力発電所第6号機において埋込金物プレートに対する引張力はJEAG460	1 -
1987 を踏まえ、図1に示すとおり 両端固定支持はり	
の中心に作用するものとしている。	
一方,柏崎刈羽原子力発電所第7号機では,埋込金物プレートを	とみ
なして強度計算を行っている。	
表1に柏崎刈羽原子力発電所第6号機と柏崎刈羽原子力発電所第7号機との埋込金物プレー	ト評
価の差異を示す。柏崎刈羽原子力発電所第7号機との差異は、プレートの支持の考え方の違いは	によ
る応力算出時の評価式の係数の違いである。	
柏崎刈羽原子力発電所第6号機の両端固定支持はりとしての評価は、その前提となるコンク	リー
トの健全性を確認し、妥当性を確認している。さらに、埋込金物への取付け部材の大半はボック	クス
鋼などが使用され,	
として評価しているが,実際には埋込金物全体で分散して	て負
担すると考えられることから、保守性を有した評価といえる。	

図1 プレートを両端固定支持はりとみなす概念図

表 1 柏崎刈羽原子力発電所第 6 号機と柏崎刈羽原子力発電所第 7 号機との埋込金物プレート評価の差異 (1/2)

Ī		柏崎刈羽原子力発電所				一力発電所第7号機		
		記去	記号の定義					
			記号		定義	単位		
			Р	引張荷重		N		
			b	プレート幅		mm		
			t	プレート厚さ		mm		
			A	プレート断面積		$\mathrm{mm}^2$		
			Z	プレートの断面係数		mm <sup>3</sup>		
			С	スタッドの間隔		mm		
			σ	プレートの曲げ・せん	新共存時の応力 	MPa		
	評		f t	許容引張応力		MPa		
	価 式							

表 1 柏崎刈羽原子力発電所第 6 号機と柏崎刈羽原子力発電所第 7 号機との埋込金物プレート評価の差異 (2/2)

	柏崎刈羽原子力発電所第6号機(両端固定支持はり)	柏崎刈羽原子力発電所第7号機
		記号の定義
		記号       定義       単位         P       引張荷重       N         Q       スタッド間距離       mm         t       プレート厚さ       mm         b       プレート幅       mm
10		

### 埋込金物代表タイプの評価内容

## 1. 記号の定義

記号	定義	単 位
Р	使用荷重	N
S	スタッドからプレート端部までの面積	$\mathrm{mm}^2$
σ 1	発生応力	$\mathrm{N/mm}^2$
F <sub>c</sub>	コンクリートの設計基準強度	$\mathrm{N/mm^2}$

2.	評価約	<b>洁果</b>
(1)	)	
		形状・寸法
		I I

(2)				
, ,				
•		形状・寸法		
		•		7

_	形状・寸法		