【公開版】

日本原燃株式会社		
資料番号	外竜巻 08 R <u>2</u>	
提出年月日	令和3年 <u>6</u> 月 <u>7</u> 日	

設工認に係る補足説明資料 竜巻への配慮が必要な施設の強度計算書に関する 風力係数について

文中の____線部はR1_からR2への差替え箇所を示す。

目 次

1.	概要
2.	風力係数の選定根拠・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・
3.	参考文献

1. 概要

本資料は,再処理施設の設計基準対象施設に対する後次回申請を含めた 竜巻への配慮が必要な施設の強度計算の方針について補足説明するもので ある。

ここでは、再処理施設の安全冷却水B冷却塔及び安全冷却水B冷却塔飛来物防護ネットの風力係数 <u>Cf</u>について、選定根拠を説明する。

また、本資料は、第1回申請(令和2年12月24日申請)のうち、以下に示す添付書類の補足説明に該当するものである。

- ▶ 再処理施設 添付書類「V-別添1-1 竜巻への配慮が必要な施設 の強度計算の方針」
- ▶ 再処理施設 添付書類「V-別添1-2 竜巻への配慮が必要な施設 の強度計算書」

2. 風力係数の選定根拠

風力係数の選定は,「平成 12 年 5 月 31 日建設省告示 1454 号」より以下の値を用いている。「平成 12 年 5 月 31 日建設省告示 1454 号」に記載のない形状については,「建築物荷重指針・同解説 (2004)」(日本建築学会)より,以下の値を準用する。

 C_X b/2 C_X C_X C_{Y} C_{Y} 0° 2.1 0 0° 0° 2.4 1.2 (1) 2.1 (2)0**30** -0.230° 2.1 45° 1.6 1.6 45° 1.6 0.7 1.1 C_X $\downarrow d \leq 0.1b$ C_Y C_{Y} C_Y θ C_X C_X C_{Y} C_X C_X 0° 2.0 0 0° 1.9 2.2 0° 1.1 1.2 0° 0 0.7 45° 1.8 0.1 45° 2.3 2.3 45° 0.8 0.8 45° 0.8 1.9 0.190° 2.2 0.9 90° 90° 0.6 0.5 90° 0.5 135° -1.9 -0.6 -2.3-1.70.6 135° 0.6 135° 180° -2.00.3 180° -2.5180° -2.3225° -1.4 -1.4↑ Cr $\uparrow C_Y$ ↑ Cy C_X 1 6/2 ----- b/2 b/2 C_X C_Y C_X C_{γ} C_{γ} 0° 2.6 225° -1.5 2.1 **4**0 50 0° 2.0 1.1 -0.62.0 -0.845° 2.1 0.6 45° 2.3 1.1 270° 0.6 45° ±0.6 0.7 90° ± 0.6 0.8 0.8 315° 1.2 -0.21.8 90° 135° -1.6 0.6 -1.7 135° 180° -2.0 0 ~2.0 0.1 180°

第2-1表 建築物荷重指針·同解説 (2004) 抜粋

第2-2表 平成12年5月31日建設省告示1454号

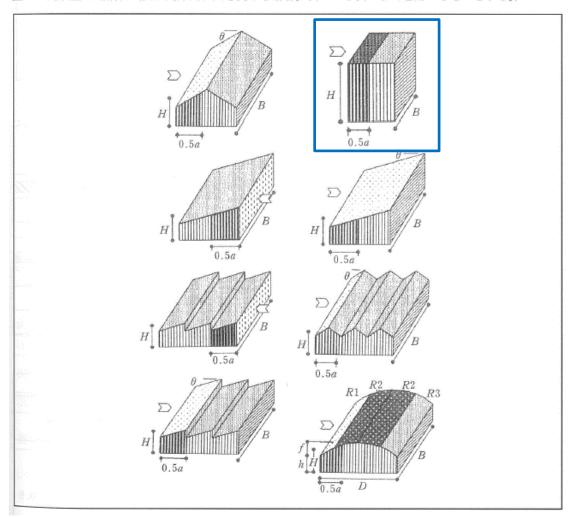
第3 表 1 [壁面の Cpe],表 5 [閉鎖型及び開放型の建築物の Cpe] (1/2)

$C_l = C_{pe} - C_{pi}$

- \int この式において, C_f , C_{pe} 及び C_{pi} は,それぞれ次の数値を表すものとする。
 - C_r 風力係数
 - C_{pe} 閉鎖型及び開放型の建築物の外圧係数で、次の表 1 から表 4 までに掲げる数値(屋外から当該部分を垂直に押す方向を正とする。)
 - C_{pi} 閉鎖型及び開放型の建築物の内圧係数で、次の表 5 に掲げる数値(室内から当該部分を垂直に押す方向を正とする。)

ただし、独立上家、ラチス構造物、金網その他の網状の構造物及び煙突その他の円筒形の構造物にあっては、次の表 6 から表 9 までに掲げる数値(図中の \rightarrow の方向を正とする。)を C_f とするものとする。

図1 閉鎖型の建築物(張り間方向に風を受ける場合。表1から表5までを用いるものとする。)



第2-2表 平成12年5月31日建設省告示1454号

第3 表 1 [壁面の Cpe],表 5 [閉鎖型及び開放型の建築物の Cpe] (2/2)

図2 閉鎖型の建築物(けた行方向に風を受ける場合。表1,表2及び表5を用いるものとする。)

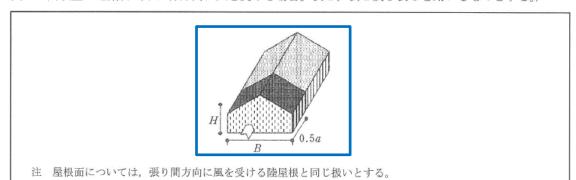


表1 壁面の C

1X 1 3	至 田 o Cpe				
	風上壁面	側星	差面]
部位	/HV <u>SEE</u> [E.]	風上端部より0.5aの領域	左に掲げる領域以外の領域	風下壁面	
	0.000000000				
C_{pe}	0. 8kz	① -0.7	-0.4	-0.4	2

表5 閉鎖型及び開放型の建築物の Cni

型式 閉鎖型		開放型	
至八	(3)	風上開放	風下開放
C_{pi}	0及び-0.2	0.6	-0.4

第2-3表 平成12年5月31日建設省告示1454号 第3 図5[ラチス構造物],表7[ラチス構造物のCf]

図5 ラチス構造物(表7を用いるものとする。)

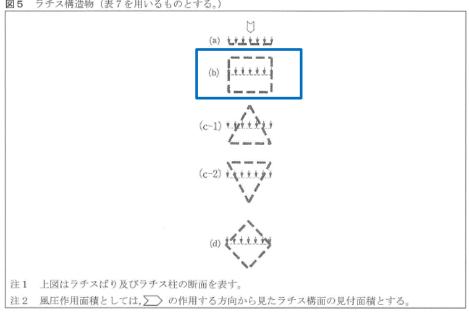


表7 ラチス構造物の C_r

	φ	(1)	(2)	(3)
種類		0.1以下	0.1を超え0.6未満	0. 6
	(a)	1. 4kz		1. 4kz
鋼管	(b)	2. 2kz		1. 5kz
到一日	(c-1, 2)	1.8kz		1. 4kz
	(d)	1.7kz	1.7kz (1)と(3)とに掲げる数値を直線的に補間した	1. 3kz
	(a)	2. 0kz	数值	1.6kz
形鋼	(b)	3. 6kz		2. 0kz
刀之到相	(c-1, 2)	3. 2kz		1. 8kz
	(d)	2, 8kz		1.7kz

※記号の説明及び kz は, 第2-5表に示す。

第2-4表 平成12年5月31日建設省告示1454号 第3 図6[金網その他の網状の構造物], 表8[金網その他の網状の構造物のCf]

図6 金網その他の網状の構造物 (表8を用いるものとする。)

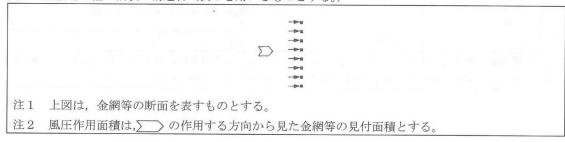


表8 金網その他の網状の構造物の Cf

 C_f 1. 4kz

※記号の説明及び kz は, 第2-5表に示す。

第2-5表 平成12年5月31日建設省告示1454号

記号の説明及び kz 算出式

前項の図表において、H, Z, B, D, kz, a, h, f, θ 及び ϕ はそれぞれ次の数値を、 \bigcirc :風向を表すものとする。

- (H 建築物の高さと軒の高さとの平均 (単位 メートル)
 - Z 当該部分の地盤面からの高さ(単位 メートル)
- B 風向に対する見付幅(単位 メートル)
- D 風向に対する奥行(単位 メートル)
- kz 次に掲げる表によって計算した数値

	1.0
Z が Z_b 以下の場合	$\left(\frac{Z_b}{H}\right)^{2\alpha}$
Z が Z_b を超える場合	$\left(\frac{Z}{H}\right)^{2\alpha}$

- Z_b 第1第2項の表に規定する Z_bの数値
- α 第1第2項の表に規定するαの数値
- a BとHの2倍の数値のうちいずれか小さな数値 (単位 メートル)
- h 建築物の軒の高さ(単位 メートル)
- f 建築物の高さと軒の高さとの差 (単位 メートル)
- θ 屋根面が水平面となす角度(単位 度)
- Z_b , Z_G 及び α 地表面粗度区分に応じて次の表に掲げる数値

	地表面粗度区分	Z _b (単位 メートル)	Z _G (単位 メートル)	α
I	都市計画区域外にあって、極めて平坦で障害物がないも のとして特定行政庁が規則で定める区域	5	250	0.10
п	都市計画区域外にあって地表面粗度区分Iの区域以外の区域(建築物の高さが13メートル以下の場合を除く。) 又は都市計画区域内にあって地表面粗度区分IVの区域 以外の区域のうち、海岸線又は湖岸線(対岸までの距離 が1,500メートル以上のものに限る。以下同じ。)までの 距離が500メートル以内の地域(ただし、建築物の高さ が13メートル以下である場合又は当該海岸線若しくは 湖岸線からの距離が200メートルを超え、かつ、建築物 の高さが31メートル以下である場合を除く。)	5	350	0.15
Ш	地表面粗度区分Ⅰ, Ⅱ又はIV以外の区域	5	450	0.20
IV	都市計画区域内にあって、都市化が極めて著しいものと して特定行政庁が規則で定める区域	10	550	0.27

H 建築物の高さと軒の高さとの平均(単位 メートル)

(1) 安全冷却水 B 冷却塔

a. 支持架構

支持架構の風力係数を<u>第2-6表及び第2-7表</u>に示す。支持架構の 風力係数は,第2-2表及び第2-3表に示す「平成12年5月31日建 設省告示1454号」を準用し,算出する。

第2-6表 安全冷却水 B 冷却塔 冬期運転側ベイ 支持架構風力係数

模要	<u> </u>	<u>) 衣 女至伶却水B伶却哈</u> 冬期連門	公側八月 文符条	
軒の高さ[m] 建築物の高さと軒の高さとの平均 H[m] 地表面粗度区分: II よりα=0.15 当該部分の地盤面からの高さ Z[m] C _{pe} (風上): 第2-2表①より C _{pe} (風上): 第2-2表②より C _{pe} (風上)+ 第2-2表③より 風力係数 Cf Cf = C _{pe} (風上)+ C _{pe} (風上)+ C _{pi} =0.8kz+(-(-0.4)) =0.8×(Z/H) ^{2α} +0.4 当該部分の地盤面からの高さ Z[m] 充実率φ (注2)		冬期運転側ベイ 支持架構	NS方向 <u>(注1)</u>	EW方向 (注1)
建築物の高さと軒の高さとの平均 H[m] 地表面粗度区分: II よりα=0.15 当該部分の地盤面からの高さ	概要	建物の高さ[m]		
地表面粗度区分: II より $\alpha=0.15$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ $C_{pe}(風上): 第2-2表①より$ $C_{pe}(風上): 第2-2表②より$ $C_{pe}(風上)+ 第2-2表③より$ 風力係数 Cf $Cf = C_{pe}(風L) + C_{pe}(LL) + C_{$		軒の高さ[m]		
地表面粗度区分: II よりα=0.15 当該部分の地盤面からの高さ		建築物の高さと軒の高さとの平均		
当該部分の地盤面からの高さ		H[m]		
$Z[m]$ $C_{pe}(\underline{M}\underline{L}): \hat{\mathfrak{B}} \ 2-2 \ \mathbb{R} \ \mathbb{J} \ \mathbb{J} \ \mathcal{L} \$		地表面粗度区分: II より α = 0.15		
$C_{pe}(\underline{\mathbb{M}L}):$ 第2-2表①より $C_{pe}(\underline{\mathbb{M}L}):$ 第2-2表②より $C_{pi}:$ 第2-2表③より 風力係数 Cf $Cf = C_{pe}(\underline{\mathbb{M}L}) + C_{pe}(\underline{\mathbb{M}L}) + C_{pi}$ $= 0.8kz + (-(-0.4))$ $= 0.8 \times (Z/H)^{2\alpha} + 0.4$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ 充実率 $\phi^{-(i\pm 2)}$ $C1^{-(i\pm 3)}$ 風力係数 Cf		当該部分の地盤面からの高さ		
$C_{pe}(\underline{M}\underline{L})$:第2-2表②より C_{pi} :第2-2表③より 風力係数 \underline{Cf} $Cf = C_{pe}(\underline{M}\underline{L}) + C_{pe}(\underline{M}\underline{L}) + C_{pi}$ $= 0.8kz + (-(-0.4))$ $= 0.8 \times (Z/H)^{2\alpha} + 0.4$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ 充実率 $\phi \xrightarrow{(i \pm 2)}$ $C1 \xrightarrow{(i \pm 3)}$ M		Z[m]		
C_{pi} :第2-2表③より 風力係数 Cf $Cf = C_{\text{pe}}(\underline{M} + \underline{L}) + C_{\text{pe}}(\underline{M} + \underline{L}) + C_{\text{pi}}$ $= 0.8 \text{kz} + (-(-0.4))$ $= 0.8 \times (\text{Z/H})^{2\alpha} + 0.4$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ \hat{T}		C _{pe} (風上):第2-2表①より		
風力係数 \underline{Cf} $Cf = \underline{C_{pe}}(\underline{\mathbb{A}} \underline{L}) + \underline{C_{pe}}(\underline{\mathbb{A}} \underline{L}) + \underline{C_{pi}}$ $= 0.8 \text{kz} + (-(-0.4))$ $= 0.8 \times (Z/H)^{2\alpha} + 0.4$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ 充実率 $\phi \xrightarrow{(\pm 2)}$ $\underline{C1}^{(\pm 3)}$ 風力係数 \underline{Cf}		C _{pe} (風上):第2-2表②より		
$Cf = \frac{C_{pe}(\underline{M} \perp) + C_{pe}(\underline{M} \perp) + C_{pi}}{= 0.8 \text{kz} + (-(-0.4))}$ $= 0.8 \times (Z/H)^{2\alpha} + 0.4$ 当該部分の地盤面からの高さ $Z[m]$ 充実率 $\phi \frac{(\pm 2)}{C1 (\pm 3)}$ 風力係数 Cf		<u>Cpi</u> :第2-2表③より		
= 0.8kz+(-(-0.4)) =0.8×(Z/H) ^{2α} +0.4 当該部分の地盤面からの高さ Z[m] 充実率φ (注2) C1 (注3) 風力係数 Cf		風力係数 <u>Cf</u>		
=0.8×(Z/H) ^{2α} +0.4 当該部分の地盤面からの高さ Z[m] 充実率φ (注2) C1 (注3) 風力係数 Cf		$Cf = \underline{C_{pe}(\underline{\mathbb{A}} \underline{\mathbb{L}})} + \underline{C_{pe}(\underline{\mathbb{A}} \underline{\mathbb{L}}) + C_{pi}}$		
当該部分の地盤面からの高さ		= 0.8 kz + (-(-0.4))		
Z[m] 充実率φ (注2) C1 (注3) 風力係数 Cf		$=0.8 \times (Z/H)^{2\alpha} + 0.4$		
充実率 φ (注2) <u>C1 (注3)</u> 風力係数 <u>Cf</u>		当該部分の地盤面からの高さ		
<u>C1 (注3)</u> 風力係数 <u>Cf</u>		Z[m]		
<u>————————————————————————————————————</u>		充 実 率 φ (注 2)		
		<u>C1 (注3)</u>		
$Cf = C1 \times kz = C1 \times (Z/H)^{2\alpha}$				
		$Cf = C1 \times kz = C1 \times (Z/H)^{2\alpha}$		

注1:風が作用する方向を示す

注2:風を受ける部分の最外縁により囲まれる面積に対する見付面積の割合

注3:第2-3表より直線的に補間した数値

第2-<u>7</u>表 安全冷却水B冷却塔 冬期休止側ベイ 支持架構風力係数

	冬期休止側ベイ 支持架構	NS 方向 (注 1)	EW 方向 (注 1)
	建物の高さ[m]		
	軒の高さ[m]		
概要	建築物の高さと軒の高さとの平均		
	H[m]		
	地表面粗度区分: II より α = 0.15		
	当該部分の地盤面からの高さ Z[m]		
	充 実 率 φ (注 2)		
	<u>C1 (注3)</u>		
	風力係数 Cf		
	$Cf = C1 \times kz = C1 \times (Z/H)^{2\alpha}$		_

注1:風が作用する方向を示す

注2:風を受ける部分の最外縁により囲まれる面積に対する見付面積の割合

注3:第2-3表より直線的に補間した数値

また、受圧部の範囲を第2-1図、第2-2図に示す。



冬期運転側ベイ 冬期休止側ベイ 第 2 - 1 図 支持架構の EW 方向*受圧部範囲



冬期運転側ベイ



冬期休止側ベイ

第2-2図 支持架構の NS 方向*受圧部範囲

*:風が作用する方向を示す

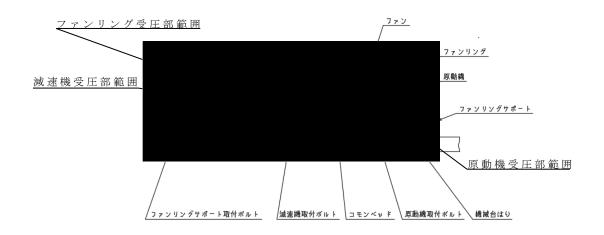
b. 機器

機器の風力係数を<u>第2-8表</u>に示す。機器の風力係数は,第2-1表の「建築物荷重指針・同解説 (2004)」を準用する。

第2-8表 安全冷却水B冷却塔 機器の風力係数

部材形状	風力係数C <u>f</u>
	部材形状

また、受圧部の範囲を第2-3図及び第2-4図に示す。



第2-3図 減速機,原動機及びファンリングの受圧部範囲



第2-4図 管束の受圧部範囲

(2) 安全冷却水 B 冷却塔 飛来物防護ネット

安全冷却水 B 冷却塔 飛来物防護ネットの風力係数を<u>第2-9表及び第</u>2-10表に示す。

また,防護ネット及び防護板の受圧部の範囲を第2-5図に示す。なお, 支持架構の全部材を受圧部としている。

第2-9表 安全冷却水B冷却塔 飛来物防護ネット<u>支持架構</u>の風力係数

<u>部 材</u>	部材形状	風力係数 <u>Cf</u> (注2)
支持架構部材	角形鋼管	2.1 (注 1)
(座屈拘束ブレース以外)	又はH形鋼	2.1
支持架構部材	円筒	1.2 (注 1)
(座屈拘束ブレース)	门间	1.2

注1:角形, H形断面, 円筒を有する部材より選定(第2-1表①, ②, ④)

注2:NS方向, EW方向共に同じ値

第2-10表 安全冷却水B冷却塔 飛来物防護ネットの風力係数

安全冷却	値 ^(注4)	
	C _{pe} (風上): 第2-2表①より	0.8 (注1,2)
防護 板	C _{pe} (風上): 第2-2表②より	- (-0.4) (注1)
(閉鎖型と	<u>Cpi:第2-2表③より</u>	<u>0</u>
して計算)	風力係数 <u>Cf</u>	
	$Cf = C_{pe}(\underline{\mathbb{A} \ \underline{\mathbb{L}}}) + \underline{C_{pe}(\underline{\mathbb{A} \ \underline{\mathbb{L}}}) + C_{pi}} =$	1.2
	0.8 + (-(-0.4))	
ネット	風力係数 <u>Cf</u>	1.4 (注2,3)
	充 実 率 φ (注 5)	0.39

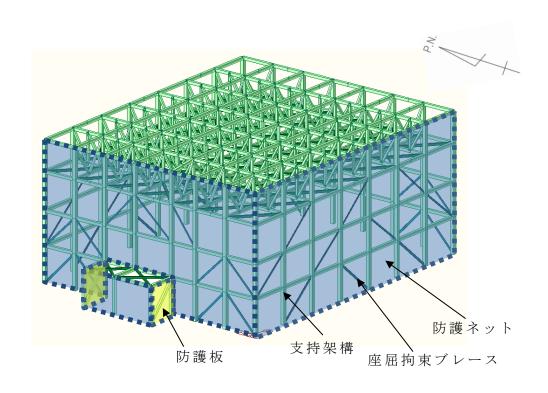
注1:第2-2表に示す「平成12年5月31日建設省告示1454号」による

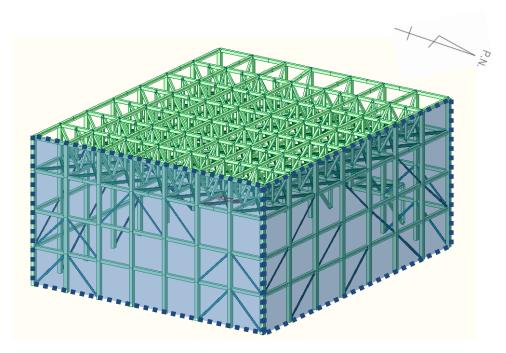
注2:保守的に kz は最大値の 1 <u>と</u>設定

注3:第2-4表に示す「平成12年5月31日建設省告示1454号」による

注4:NS方向, EW方向共に同じ値

注5:風が受ける部分の最外縁により囲まれる面積に対する見付面積の割合





第2-5図 安全冷却水B冷却塔 飛来物防護ネットにおける防護ネット及び 防護板の受圧部範囲

3. 参考文献

- ・建築物荷重指針・同解説(2004)日本建築学会
- 建築基準法施行令
- ·平成 12 年 5 月 31 日 建設省告示 1454 号