

## 電気給湯機 耐震強度計算書

三菱電機株式会社 群馬製作所

## &lt;貯湯ユニット形名&gt;

SRT-NT373-BS

(システム形名: SRT-N373-BS)

## &lt;計算条件&gt;

項 目	内 容
設計用水平震度 (設置階)	0.4 (地階及び1階並びに敷地の部分)
アンカーボルトの種類	あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12

## &lt;結論&gt;

平成24年国土交通省告示第1447号対応:[一号] 脚部を固定

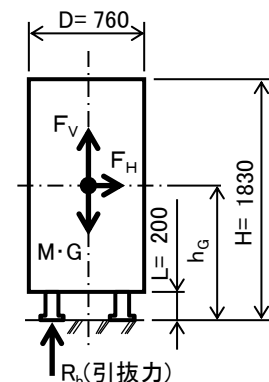
計算結果から、コンクリートの圧縮強度を18[MPa]以上とし、脚3カ所を 3本のあと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12で固定することにより、設計用水平震度0.4の地震に対して強度を有すると言えます。

なお、据付にあたっては、仕様書又は据付工事説明書をご確認ください。

## &lt;計算の詳細&gt;

## 1. 給湯機仕様

項目	記号	数 値	備 考
製品質量(満水時)	M	426 [kg]	350kgを超え600kg以下
製品寸法	高さ	H	1830 [mm]
	幅	B	630 [mm]
	奥行	D	760 [mm]
	脚高さ	L	200 [mm]
重心高さ	$h_G$	1015 [mm]	
重心位置	$d_G$	207 [mm]	
ボルトスパン	d	534 [mm]	
(ボルトスパン)-(重心位置)	$D1$	327 [mm]	$D1=d-d_G$
脚の総本数	n	3 [本]	
片側(前)の脚の本数	nt	1 [本]	

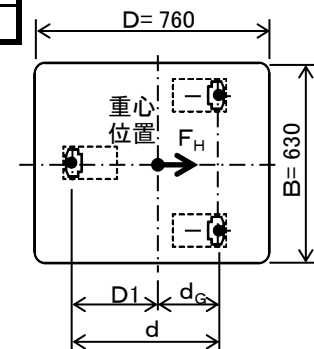


〔図1-1〕

## 2. アンカーボルトの種類

あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12

項 目	記号	数 値
穿孔径	—	12.7 [mm]
埋込長さ	$L_b$	60 [mm]
アンカーボルト総本数※	—	3 [本]
アンカーボルトの呼び径	—	12 [mm]
アンカーボルトの軸断面積	A	113.0 [mm <sup>2</sup> ]
アンカーボルト許 引張応力度	ft	176 [N/mm <sup>2</sup> ]
容応力度(SS400) せん断応力度	fs	101 [N/mm <sup>2</sup> ]
コンクリート基礎の設計基準強度	Fc	18 [MPa]



※「標準施工」位置

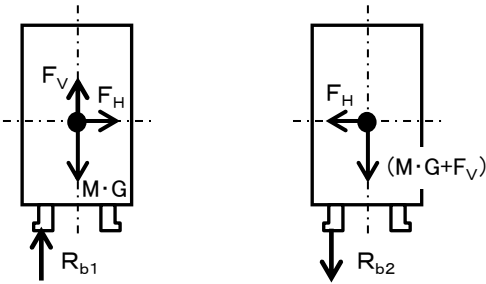
〔図1-2〕

(コンクリート圧縮強度 [MPa]=[N/mm<sup>2</sup>])

## 3. 設計用震度等、給湯機に加わる力

項 目	記号	数 値	備 考
設計用標準震度	$K_S$	0.4 [-]	
地域係数	Z	1.0 [-]	1.0~0.7の最大値を使用
設計用水平震度	$K_H$	0.4 [-]	$K_H=K_S \times Z$
設計用鉛直震度	$K_V$	0.2 [-]	$K_V=(1/2) \times K_H$
重力加速度	G	9.8 [m/s <sup>2</sup> ]	
設計用水平地震力	$F_H$	1.7 [kN]	$F_H=K_H \times M \times G$
設計用鉛直地震力	$F_V$	0.8 [kN]	$F_V=K_V \times M \times G$

4. 脚(アンカーボルト)に加わる力  
後脚アンカーボルト線上を支点とし、 $F_H$ 及び $F_V$ が同時に加わる条件で脚(アンカーボルト)に加わる力を求める。



[図2]

項 目	記 号	数 値	備 考
水平力	Q	0.6 [kN]	$Q=F_H/n$
引張力	$R_{b1}$	1.9 [kN]	$R_{b1}=[F_H \times h_G - (M \times G - F_V) \times d_G] / (d \times nt)$
圧縮力	$R_{b2}$	5.1 [kN]	$R_{b2}=[F_H \times h_G + (M \times G + F_V) \times d_G] / (d \times nt)$

5. アンカーボルトの強度  
(1)アンカーボルトに生じる応力

1)引張応力

項 目	記 号	数 値	判定		備 考
			条 件	結 果	
短期許容引張応力度	ft	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
引張応力度	$\sigma t$	16.6 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma t < ft$	適合	$\sigma t = R_{b1}/A$

2)せん断応力

項 目	記 号	数 値	判定		備 考
			条 件	結 果	
短期許容せん断応力度	fs	101 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
せん断応力度	$\tau$	4.9 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\tau < fs$	適合	$\tau = Q/A$

3)引張応力とせん断応力を同時に受けた場合の許容応力

項 目	記 号	数 値	判定		備 考
			条 件	結 果	
許容引張応力度	fts	239 [N/mm <sup>2</sup> ]	$fts \leq ft$	fts'=ftとして判定	$fts = 1.4ft - 1.6\tau$
判定用許容引張応力度	fts'	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
引張応力度	$\sigma t$	16.6 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma t < fts'$	適合	

以上より、 $\sigma t < ft$ 、 $\tau < fs$ 、 $\sigma t < fts' (=ft)$ なのでアンカーボルトの強度はM12サイズで十分である。

(2)アンカーボルトの短期許容引抜荷重(アンカーボルト引き抜き力)

『建築設備耐震設計・施工指針 2014年版』(一般財団法人 日本建築センター)				
---	--	--	--	--

項 目	記 号	数 値	備 考
ボルト埋込長さ	$L_b$	6 [cm]	60[mm] (ボルトの中心より基礎辺部までの距離) $> L_b$
コンクリート強度	$F_c$	1.8 [kN/cm <sup>2</sup> ]	18[MPa]
補正係数	p	0.010 [-]	$p = 1/6 \times \text{Min}(F_c/30, 0.05 + F_c/100)$
短期許容引抜荷重	$T_a$	6.7 [kN]	$T_a = 6\pi \cdot L_b^2 \cdot p$ (ただし、 $T_a \leq 12.0$ [kN])

項 目	記 号	数 値	判定		備 考
			条 件	結 果	
短期許容引抜荷重	$T_a$	6.7 [kN]		—	
引張力	$R_{b1}$	1.9 [kN]	$R_{b1} < T_a$	適合	

以上より、 $T_a > R_{b1}$ なのでアンカーボルトの引抜きに対する強度は十分である。