

## 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-ST464UA

(システム形名: SRT-S464UA)

## &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

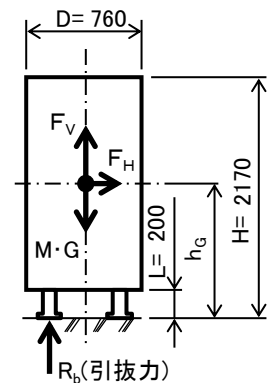
計算結果から、コンクリートの圧縮強度を18[MPa]以上とし、脚3カ所を3本のあと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12で固定することにより、設計用水平震度0.4の地震に対して強度を有すると言えます。

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	537 [kg]	350kgを超え600kg以下	
製品寸法	高さ	H	2170 [mm]	
	幅	B	630 [mm]	アスペクト比:3.5
	奥行	D	760 [mm]	(4以下)
	脚高さ	L	200 [mm]	
重心高さ	$h_G$	1185 [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]		

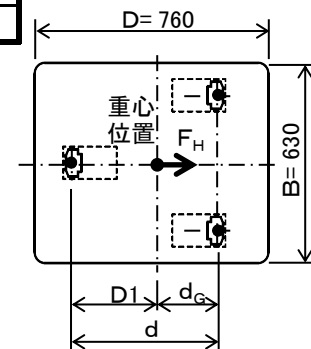


[図1-1]

## 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	$f_t$	176 [N/mm <sup>2</sup> ]
容応力度(SS400)せん断応力度	$f_s$	101 [N/mm <sup>2</sup> ]
コンクリート基礎の設計基準強度	$F_c$	18 [MPa]

(コンクリート圧縮強度 [MPa]=[N/mm<sup>2</sup>])

※「標準施工」位置

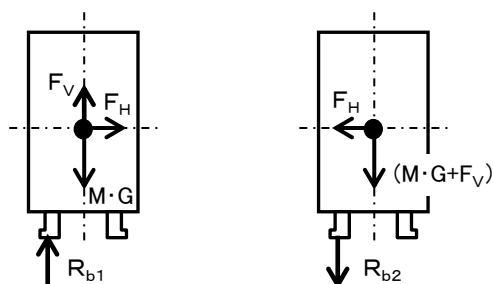
[図1-2]

## 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	$F_H$	2.1 [kN]	$F_H=K_H \times M \times G$
設計用鉛直地震力	$F_V$	1.1 [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	0.7 [kN]	$Q=F_H/n$
引張力	$R_{b1}$	3.0 [kN]	$R_{b1}=[F_H \times h_G - (M \times G - F_V) \times d_G] / (d \times nt)$
圧縮力	$R_{b2}$	7.1 [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	$f_t$	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
引張応力度	$\sigma_t$	26.9 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_t < f_t$	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	$f_s$	101 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
せん断応力度	$\tau$	6.3 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\tau < f_s$	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	$f_{ts}$	236 [N/mm <sup>2</sup> ]	$f_{ts} \leq f_t$	$f_{ts} = f_t$ として判定	$f_{ts} = 1.4f_t - 1.6\tau$
判定用許容引張応力度	$f_{ts}'$	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	—	—	
引張応力度	$\sigma_t$	26.9 [N/mm <sup>2</sup> ]	$\sigma_t < f_{ts}'$	適合	

以上より、 $\sigma_t < f_t$ 、 $\tau < f_s$ 、 $\sigma_t < f_{ts}' (=f_t)$ 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	$R_{b1}$	3.0 [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。