

<形名>

SRT-GE55N5-BSG

<計算条件>

項目	内容
設計用水平震度(設置場所)	1.0[G] (中間階、上層階及び屋上)
上部固定方法	あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M10
下部(脚)固定方法	あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12

<結論>

平成24年国土交通省告示第1447号対応:(四号) 計算による確認(本書)

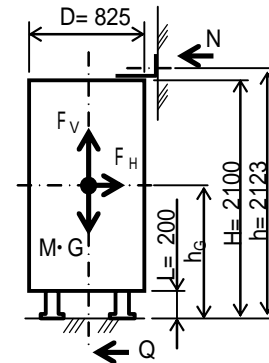
計算結果から、上部を あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M10で固定し、下部(脚)を あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12で固定することにより、水平震度1.0[G]の地震に対して強度を有すると言えます。

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。

<計算の詳細>

1. 給湯機仕様

項目	記号	数 値	備 考
製品質量(満水時)	M	630 [kg]	計算により確認
製品寸法	高さ	H	2100 [mm]
	幅	B	700 [mm]
	奥行	D	825 [mm]
	脚高さ	L	200 [mm]
	上部固定高さ	h	2123 [mm]
上部振れ止め金具	金具の本数	m	1 [本]
	ボルトの本数	m'	2 [本]
重心高さ	h <sub>G</sub>	1150 [mm]	
下部(脚)固定アンカー本数	n	3 [本]	



(図1-1)

2. アンカーボルトの種類(当社 施工仕様)

(1) 上部固定用アンカーボルト

(2) 下部(脚)固定用アンカーボルト

項目	あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M10			あと施工金属拡張アンカーボルト(おねじ形)M12		
	記号	数 値	備 考	記号	数 値	備 考
穿孔径	-	10.5 [mm]		-	12.7 [mm]	
埋込長さ	L <sub>b1</sub>	40 [mm]		L <sub>b2</sub>	80 [mm]	
アンカーボルト総本数	-	2 [本]		-	3 [本]	
アンカーボルトの呼び径	-	10 [mm]		-	12 [mm]	
アンカーボルトの軸断面積	A <sub>t</sub>	78.5 [mm <sup>2</sup> ]		A <sub>u</sub>	113.0 [mm <sup>2</sup> ]	
アンカーボルトの許容応力度	引張り	ft1	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	SS400	ft2	176 [N/mm <sup>2</sup> ]
	せん断	fs1	101 [N/mm <sup>2</sup> ]		fs2	101 [N/mm <sup>2</sup> ]
コンクリートの設計基準強度	F <sub>c1</sub>	18 [MPa]	壁	F <sub>c2</sub>	18 [MPa]	床

( コンクリート圧縮強度 [MPa]=[N/mm<sup>2</sup>])

3. 設計用水平震度等、給湯機に加わる力

(1) 計算条件

項目	記号	数 値	備 考
設計用水平震度	K <sub>H</sub>	1.0 [G]	
設計用鉛直震度	K <sub>V</sub>	0.5 [G]	K <sub>V</sub> =(1/2) × K <sub>H</sub>
重力加速度	G	9.8 [m/s <sup>2</sup> ]	
設計用水平地震力	F <sub>H</sub>	6.2 [kN]	F <sub>H</sub> =K <sub>H</sub> × M × G
設計用鉛直地震力	F <sub>V</sub>	3.1 [kN]	F <sub>V</sub> =K <sub>V</sub> × M × G

## (2) 各部にかかる力

項目	記号	数値	備考
上部金具の軸方向力	N	3.3 [kN]	$N=(F_H \times h_G)/(m \times h)$
下部アンカーせん断力	Q	2.1 [kN]	$Q=F_H/n$

## 4. アンカーボルトの強度

## (1) 上部振れ止め金具固定用アンカーボルト

項目	記号	数値	判定		備考
			条件	結果	
短期許容引張応力度	ft1	176 [N/mm <sup>2</sup> ]	-	-	
引張応力度	t	21.3 [N/mm <sup>2</sup> ]	$t < ft1$	適合	$t=N/(A_t \times m')$

以上より、 $t < ft1$ なので上部固定用アンカーボルトの強度はM10サイズで十分である。

## (2) 上部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 2005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 <sub>b</sub>	4 [cm]	40[mm] (ボルトの中心より基礎辺部までの距離) > L <sub>b</sub>
コンクリート強度	F <sub>c</sub>	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 <sub>a</sub>	3.0 [kN]	$T_a=6 \cdot L_b^2 \cdot p$ (ただし、T <sub>a</sub> 12.0[kN])

$P_b < 2 \times L_b$ なので、アンカーボルト打設間隔による許容引抜荷重の低減計算を行う

項目	記号	数値	備考
打設間隔	P <sub>b</sub>	60 [mm]	
低減率	p <sub>r</sub>	0.875 [-]	$p_r=1/10 \times (2.5 \times P_b/L_b+5)$
低減後許容引抜荷重	T <sub>ar</sub>	2.6 [kN]	$T_{ar}=T_a \times p_r$

項目	記号	数値	判定		備考
			条件	結果	
短期許容引抜荷重	T <sub>ar'</sub>	5.2 [kN]		-	$T_{ar}'=T_{ar} \times m'$
引張力	N	3.3 [kN]	$N < T_{ar}$	適合	

以上より、 $N < T_{ar}$ なので上部アンカーボルトの引抜きに対する強度は十分である。

## (3) 下部(脚)固定用アンカーボルト

項目	記号	数値	判定		備考
			条件	結果	
短期許容せん断応力度	fs2	101 [N/mm <sup>2</sup> ]	-	-	
せん断応力度		18.2 [N/mm <sup>2</sup> ]	$< fs2$	適合	$=Q/A_u$

以上より、 $< fs2$ なので下部(脚)固定用アンカーボルトの強度はM12サイズで十分である。