

## 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-ST434UZ

(システム形名: SRT-S434UZ )

## &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(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

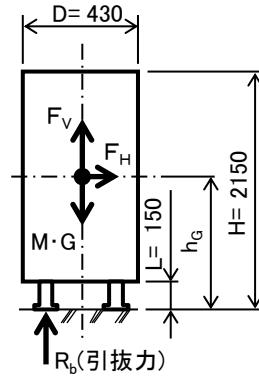
計算結果から、コンクリートの圧縮強度を18[MPa]以上とし、脚4カ所を4本のあと施工金属拡張アンカーボルト(ねじ形)M12で固定することにより、設計用水平震度0.4の地震に対して強度を有すると言えます。

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     | 521 [kg]  | 350kgを超える600kg以下  |
| 製品寸法            | 高さ H  | 2150 [mm] | アスペクト比:5<br>(5以下) |
|                 | 幅 B   | 1120 [mm] |                   |
|                 | 奥行 D  | 430 [mm]  |                   |
|                 | 脚高さ L | 150 [mm]  |                   |
| 重心高さ            | h_G   | 1150 [mm] |                   |
| 重心位置            | d_G   | 145 [mm]  |                   |
| ボルトスパン          | d     | 290 [mm]  |                   |
| (ボルトスパン)-(重心位置) | D1    | 145 [mm]  | $D1=d-d_G$        |
| 脚の総本数           | n     | 4 [本]     |                   |
| 片側(前)の脚の本数      | nt    | 2 [本]     |                   |

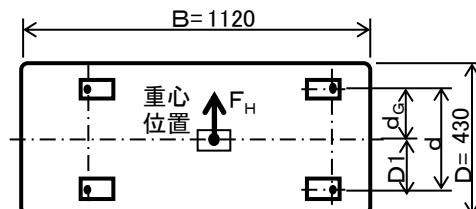


[図1-1]

## 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(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        | —   | 4 [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> ] |
| アンカーボルト許容応力度      | 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   | F_c | 18 [MPa]                 |



[図1-2]

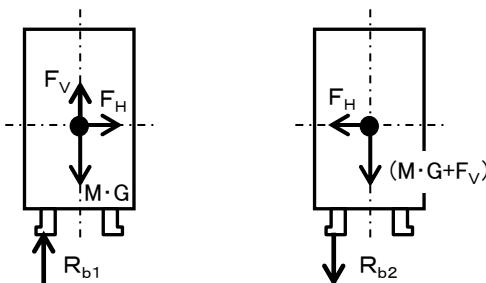
(コンクリート圧縮強度 [MPa]=[N/mm<sup>2</sup>])

## 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 | 2.0 [kN]                | $F_h=K_h \times M \times G$ |
| 設計用鉛直地震力 | F_v | 1.0 [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        | 0.5 [kN] | $Q=F_H/n$  |
| 引張力 | $R_{b1}$ | 3.0 [kN] | $R_{b1}=[F_H \times h_G - (M \times G - F_V) \times d_G] / (d \times n_t)$ |
| 圧縮力 | $R_{b2}$ | 5.6 [kN] | $R_{b2}=[F_H \times h_G + (M \times G + F_V) \times d_G] / (d \times n_t)$ |

## 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     | $\sigma_t$ | 26.8 [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     | $\tau$ | 4.6 [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    | $f_{ts}$   | 239 [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      | $\sigma_t$ | 26.8 [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。