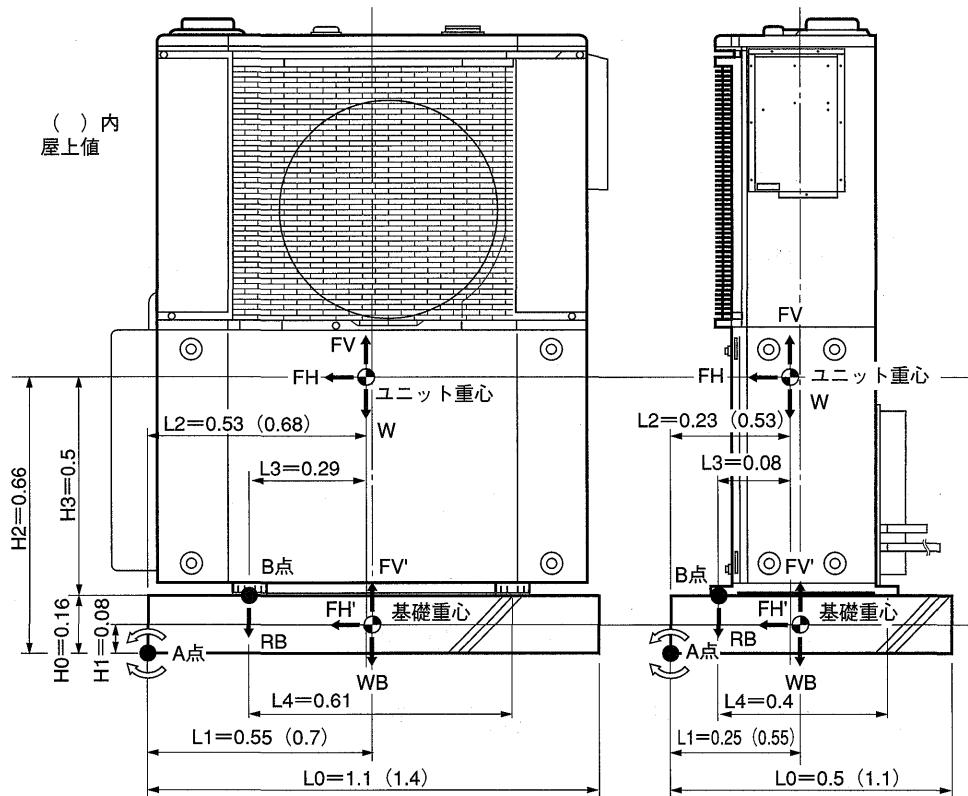


1) 耐震性検討

正面



(1) 地震力（冷凍空気調和設備の耐震設計指針より）

$$FH = KH \cdot W \quad FV = KV \cdot W \quad KH = Z \cdot KS \quad KV = 1/2 \cdot KH$$

ここで

FH : 水平地震力

KH : 設計用水平震度

Z : 地震係数 = 1.0

KS : 設計用標準震度 = 地上 ; 0.4 屋上 ; 1.0

FV : 鉛直地震力

KV : 設計用鉛直震度

W : ユニット質量 = 245kg

WB : 基礎質量(比重2.3)

RB : ポルト引抜力

n : RBを受ける側のアンカーボルト本数 = 2

5. 製品データ

6 耐震・耐風強度検討書

(2) 基礎の浮き上がり検討……A点廻りのモーメントの釣り合いを検討する。

$$M1 = FH \cdot H2 + FV \cdot L2 + FH' \cdot H1 + FV' \cdot L1$$

$$M2 = W \cdot L2 + WB \cdot L1 (L1 = 1/2 \cdot L0)$$

$M1 < M2$ であれば基礎の浮き上がりは発生しない。

①地上設置の場合、基礎寸法 巾1.1m×奥行0.5m×高さ0.16m(基礎質量202.40kg)とすれば

正面(左右方向)

$$M1 = 1196.4N \cdot m \{119.64kg f \cdot m\}$$

$$M2 = 2424N \cdot m \{242.40kg f \cdot m\}$$

側面(前後方向)

$$M1 = 925.5N \cdot m \{92.55kg f \cdot m\}$$

$$M2 = 1069.5N \cdot m \{106.95kg f \cdot m\}$$

$M1 < M2$ となり基礎の浮き上がりは発生しない。

②屋上設置の場合、基礎寸法 巾1.4m×奥行1.1m×高さ0.16m(基礎質量566.72kg)とすれば

正面(左右方向)

$$M1 = 4893N \cdot m \{489.30kg f \cdot m\}$$

$$M2 = 5645.3N \cdot m \{564.53kg f \cdot m\}$$

側面(前後方向)

$$M1 = 4278.1N \cdot m \{427.81kg f \cdot m\}$$

$$M2 = 4415.5N \cdot m \{441.55kg f \cdot m\}$$

$M1 < M2$ となり基礎の浮き上がりは発生しない。

(3) アンカーボルトの強度の検討……B点廻りのモーメントで考える。

$$FH \cdot H3 - (W - FV) \cdot L3 = RB \cdot L4$$

$$RB = FH \cdot H3 - (W - FV) \cdot L3 / L4$$

地上設置、屋上設置共、KS=1.0で計算すると、

$$RB = 1426N \{142.60kg f\} (\text{正面: 左右方向})$$

$$3756N \{375.60kg f\} (\text{側面: 前後方向})$$

アンカーボルト1本あたりの最大引抜力は

$$RB_{max} / n = 1878N \{187.80kg f\} \quad A$$

これはM12後打式メカニカルアンカーボルトの許容引抜荷重4500N(450kg f)を下回り満足する。

引張応力は、 $\sigma = 16.6N/mm^2 \{1.66kg f/mm^2\}$ (ボルト断面積113mm²)となり
SS400長期許容応力120N/mm² {12kg f/mm²}を下回る。

アンカーボルトせん断力はFH/ボルト総本数=613N {61.30kg f} で表され

アンカーボルトせん断応力は $\tau = 5.4N/mm^2 \{0.54kg f/mm^2\}$ となり

SS400長期せん断許応力67N/mm² {6.7kg f/mm²}を下回り満足する。

(4) アンカーボルトの許容引抜荷重の検討

アンカーボルトの種類——後打ち式おねじ形メカニカルアンカーボルト

コンクリート基礎厚さ=160mm又は120mm

アンカーボルトの埋込長さ=60mm

埋込長さ60mmにおけるM12アンカーボルトの短期許容引抜荷重は(建築設備耐震設計指針より)

$$6700N \{670kg f\} \quad B$$

A<Bとなり基礎の強度はアンカーボルトの最大引抜力を上回り満足する。