

取扱
○

冷電技術ノート	作成		改				
	検認		定				

耐震強度検討書（アンカーボルト）

1. 機種 = 三菱エアコン室外ユニット（新冷媒R410Aシリーズ）

2. 形名 = PUHV-P280・335M-E（-BS, -BSG）

3. 機器諸元（図1参照）

(1) 機器質量（運転質量）	W=	230	kg
(2) アンカーボルト			
① 総本数	N=	4	本
② サイズ・形状	M=	10	形
③ 1本当たりの軸断面積（呼径による断面積）	A=	78	mm ² = 78 × 10 ⁻⁶ m ²
④ 機器転倒を考えた場合の引張りを受ける片側のアンカーボルトの総本数	Nt=	2	本
(3) 据付面より機器重心までの高さ	Hg=	615	mm = 0.615 m
(4) 検討する方向からみたボルトスパン	L=	845	mm = 0.845 m
(5) 検討する方向からみたボルト中心から機器重心までの距離	Lg=	375	mm (Lg ≤ L/2) = 0.375 m

4. 検討計算（各項の小数点以下2桁目を四捨五入して算出）

(1) 設計用水平震度	Kh=	2.0	
(2) 設計用鉛直震度	Kv=Kh/2=	1.0	
(3) 設計用水平地震力	Fh=Kh・W・9.8=	4508.0	N
(4) 設計用鉛直地震力	Fv=Kv・W・9.8=	2254.0	N
(5) アンカーボルトの引抜力	$Rb = \frac{Fh \cdot Hg - (W \cdot 9.8 - Fv) \cdot Lg}{L \cdot Nt}$	=	1640.5 N
(6) アンカーボルトのせん断力	Q=Fh/N=	1127.0	N
(7) アンカーボルトに生ずる応力度			
① 引張応力度	$\sigma = Rb/A =$	21.0	MPa < ft=176.4MPa
② せん断応力度	$\tau = Q/A =$	14.4	MPa < fs=132.3MPa
③ 引張とせん断を同時に受ける場合	$fts' = 1.4ft - 1.6\tau =$	223.9	MPa
ただし、fts' ≤ ftのときfts=fts', fts' > ftのときfts=ftであるので	fts=	176.4	MPa
	$\sigma =$	21.0	MPa < fts=
			176.4 MPa

(8) アンカーボルトの施工法

① アンカーボルトの施工法	=	箱抜き式J形アンカー
② コンクリートの厚さ	=	180 mm = 0.180 m
③ ボルトの埋込長さ	=	130 mm = 0.130 m
④ 許容引抜加重	Ta=	5488 N > Rb= 1641 N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分なる強度を有する。

本検討書はアンカーボルトについての強度検討書であり、製品の耐震強度を保証するものではありません。

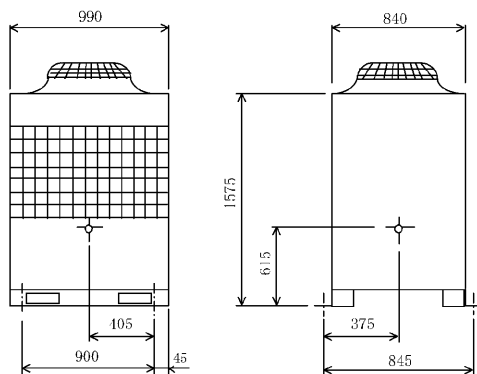


図 1

耐震強度検討書（アンカーボルト）

1. 機種 = 三菱エアコン室外ユニット（新冷媒R410Aシリーズ）
 2. 形名 = PUHV-P280・335M-E（-BS, -BSG）

3. 機器諸元（図1参照）

- (1) 機器質量（運転質量） $W = 230$ kg
 (2) アンカーボルト
 ① 総本数 $N = 4$ 本
 ② サイズ・形状 $M = 10$ 形
 ③ 1本当たりの軸断面積（呼径による断面積） $A = 78$ mm² = 78×10^{-6} m²
 ④ 機器転倒を考えた場合の引張りを受ける片側のアンカーボルトの総本数 $N_t = 2$ 本
 (3) 据付面より機器重心までの高さ $H_g = 615$ mm = 0.615 m
 (4) 検討する方向からみたボルトスパン $L = 845$ mm = 0.845 m
 (5) 検討する方向からみたボルト中心から機器重心までの距離 $L_g = 375$ mm ($L_g \leq L/2$) = 0.375 m

4. 検討計算（各項の小数点以下2桁目を四捨五入して算出）

- (1) 設計用水平震度 $K_h = 2.0$
 (2) 設計用鉛直震度 $K_v = K_h/2 = 1.0$
 (3) 設計用水平地震力 $F_h = K_h \cdot W \cdot 9.8 = 4508.0$ N
 (4) 設計用鉛直地震力 $F_v = K_v \cdot W \cdot 9.8 = 2254.0$ N
 (5) アンカーボルトの引抜力 $R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 1640.5$ N
 (6) アンカーボルトのせん断力 $Q = F_h/N = 1127.0$ N
 (7) アンカーボルトに生ずる応力度
 ① 引張応力度 $\sigma = R_b/A = 21.0$ MPa < $f_t = 176.4$ MPa
 ② せん断応力度 $\tau = Q/A = 14.4$ MPa < $f_s = 132.3$ MPa
 ③ 引張とせん断を同時に受ける場合 $f_{ts}' = 1.4f_t - 1.6\tau = 223.9$ MPa
 ただし、 $f_{ts}' \leq f_t$ のとき $f_{ts}' = f_t$, $f_{ts}' > f_t$ のとき $f_{ts}' = f_t$ であるので $f_{ts}' = 176.4$ MPa
 $\sigma = 21.0$ MPa < $f_{ts}' = 176.4$ MPa

(8) アンカーボルトの施工法

- ① アンカーボルトの施工法 = ケミカルアンカーパンチカプセル（PGタイプ）PG-10
 ② コンクリートの厚さ = 180 mm = 0.180 m
 ③ ボルトの埋込長さ = 90 mm = 0.090 m
 ④ 許容引抜加重 $T_a = 10400$ N > $R_b = 1641$ N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分なる強度を有する。

本検討書はアンカーボルトについての強度検討書であり、製品の耐震強度を保証するものではありません。

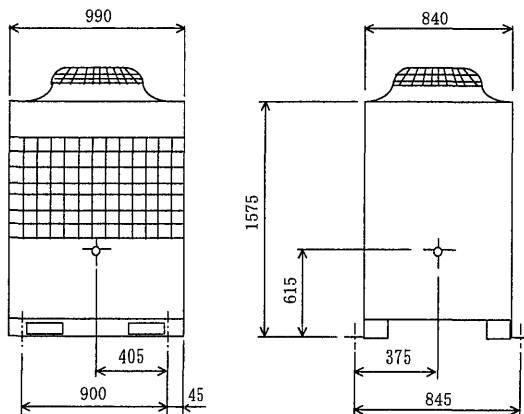


図1

取扱	○
----	---

冷電技術ノート	作成		改定		B		
	検認						

耐震強度検討書 (アンカーボルト)

1. 機種 = 三菱エアコン室外ユニット (新冷媒 R410A シリーズ)
2. 形名 = PUHV-P280・335M-E (-BS, -BSG)

3. 機器諸元 (図1参照)

- (1) 機器質量 (運転質量) $W = 230$ kg
- (2) アンカーボルト
- ① 総本数 $N = 4$ 本
- ② サイズ・形状 $M = 10$ 形
- ③ 1本当たりの軸断面積 (呼径による断面積) $A = 78$ mm² = 78×10^{-6} m²
- ④ 機器転倒を考えた場合の引張りを受ける片側のアンカーボルトの総本数 $N_t = 2$ 本
- (3) 据付面より機器重心までの高さ $H_g = 615$ mm = 0.615 m
- (4) 検討する方向からみたボルトスパン $L = 845$ mm = 0.845 m
- (5) 検討する方向からみたボルト中心から機器重心までの距離 $L_g = 375$ mm ($L_g \leq L/2$) = 0.375 m

4. 検討計算 (各項の小数点以下2桁目を四捨五入して算出)

- (1) 設計用水平震度 $K_h = 1.0$
- (2) 設計用鉛直震度 $K_v = K_h/2 = 0.5$
- (3) 設計用水平地震力 $F_h = K_h \cdot W \cdot 9.8 = 2254.0$ N
- (4) 設計用鉛直地震力 $F_v = K_v \cdot W \cdot 9.8 = 1127.0$ N
- (5) アンカーボルトの引抜力 $R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 570.2$ N
- (6) アンカーボルトのせん断力 $Q = F_h/N = 563.5$ N
- (7) アンカーボルトに生ずる応力度
- ① 引張応力度 $\sigma = R_b/A = 7.3$ MPa < $f_t = 176.4$ MPa
- ② せん断応力度 $\tau = Q/A = 7.2$ MPa < $f_s = 132.3$ MPa
- ③ 引張とせん断を同時に受ける場合 $f_t s' = 1.4 f_t - 1.6 \tau = 235.4$ MPa
- ただし、 $f_t s' \leq f_t$ のとき $f_t s' = f_t s'$, $f_t s' > f_t$ のとき $f_t s' = f_t$ であるので $f_t s' = 176.4$ MPa
- $\sigma = 7.3$ MPa < $f_t s' = 176.4$ MPa
- (8) アンカーボルトの施工法
- ① アンカーボルトの施工法 = ケミカルアンカーパンチカプセル (PGタイプ) PG-10
- ② コンクリートの厚さ = 150 mm = 0.150 m
- ③ ボルトの埋込長さ = 90 mm = 0.090 m
- ④ 許容引抜加重 $T_a = 10400$ N > $R_b = 570$ N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分なる強度を有する。

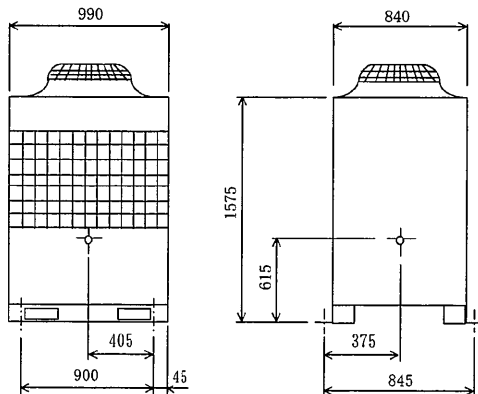


図1

取扱
○

冷電技術ノート	作成		改				
	検認		定				

耐震強度検討書（アンカーボルト）

1. 機種 = 三菱エアコン室外ユニット（新冷媒R410Aシリーズ）

2. 形名 = PUVH-P280・335M-E（-BS, -BSG）

3. 機器諸元（図1参照）

- | | | | |
|------------------------------------|------|-----|--|
| (1) 機器質量（運転質量） | W = | 230 | kg |
| (2) アンカーボルト | | | |
| ① 総本数 | N = | 4 | 本 |
| ② サイズ・形状 | M = | 10 | 形 |
| ③ 1本当たりの軸断面積（呼径による断面積） | A = | 78 | mm ² = 78 × 10 ⁻⁶ m ² |
| ④ 機器転倒を考えた場合の引張りを受ける片側のアンカーボルトの総本数 | Nt = | 2 | 本 |
| (3) 据付面より機器重心までの高さ | Hg = | 615 | mm = 0.615 m |
| (4) 検討する方向からみたボルトスパン | L = | 845 | mm = 0.845 m |
| (5) 検討する方向からみたボルト中心から機器重心までの距離 | Lg = | 375 | mm (Lg ≤ L/2) = 0.375 m |

4. 検討計算（各項の小数点以下2桁目を四捨五入して算出）

- | | | | | |
|--|---|--------|----------------------------|---|
| (1) 設計用水平震度 | Kh = | 1.0 | | |
| (2) 設計用鉛直震度 | Kv = Kh/2 = | 0.5 | | |
| (3) 設計用水平地震力 | Fh = Kh · W · 9.8 = | 2254.0 | N | |
| (4) 設計用鉛直地震力 | Fv = Kv · W · 9.8 = | 1127.0 | N | |
| (5) アンカーボルトの引抜力 | $R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t}$ | = | 570.2 | N |
| (6) アンカーボルトのせん断力 | Q = Fh/N = | 563.5 | N | |
| (7) アンカーボルトに生ずる応力度 | | | | |
| ① 引張応力度 | $\sigma = R_b/A =$ | 7.3 | MPa < ft = 176.4 MPa | |
| ② せん断応力度 | $\tau = Q/A =$ | 7.2 | MPa < fs = 132.3 MPa | |
| ③ 引張とせん断を同時に受ける場合 | $f_{ts}' = 1.4ft - 1.6\tau =$ | 235.4 | MPa | |
| ただし、 $f_{ts}' \leq ft$ のとき $f_{ts}' = f_{ts}'$, $f_{ts}' > ft$ のとき $f_{ts}' = ft$ であるので | $f_{ts} =$ | 176.4 | MPa | |
| | $\sigma =$ | 7.3 | MPa < $f_{ts} =$ 176.4 MPa | |

(8) アンカーボルトの施工法

- | | | | |
|---------------|------|-------------------|----------------|
| ① アンカーボルトの施工法 | = | 後打ち式おねじ形メカニカルアンカー | |
| ② コンクリートの厚さ | = | 120 | mm = 0.120 m |
| ③ ボルトの埋込長さ | = | 45 | mm = 0.045 m |
| ④ 許容引抜加重 | Ta = | 3724 | N > Rb = 570 N |

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分なる強度を有する。

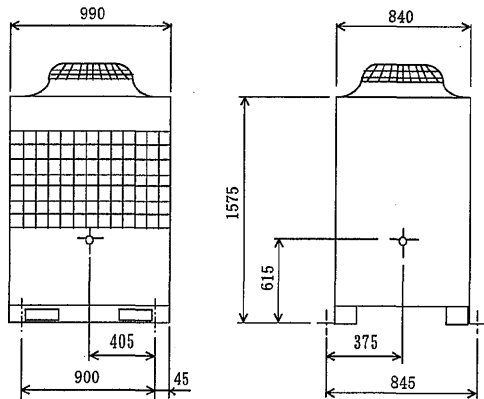


図1