

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. 機種名 = インバータマルチエアコン フリープランシステム室外ユニット(新冷媒R410Aシリーズ)

2. 形名 = PUHY-P450・500SCM-E1(-BS・-BSG)

3. 機器諸元 (図1参照)

(1) 機器質量 (運転質量)

W = 240 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

Nt = 2 本

(3) 据付面より機器重心までの高さ

Hg = 560 mm = 0.560 m

(4) 検討する方向からみたボルトスパン

L = 724 mm = 0.724 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 = 327 mm (Lg ≤ L/2) = 0.327 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 = 4704.0 N

(4) 設計用鉛直地震力

Fv = Kv · W · 9.8 = 2352.0 N

(5) アンカーボルトの引抜力

$$R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 1819.2 \text{ N}$$

(6) アンカーボルトのせん断力

Q = Fh/N = 1176.0 N

(7) アンカーボルトに生ずる応力度

① 引張応力度

$\sigma = R_b/A = 23.3 \text{ MPa} < f_t = 176.4 \text{ MPa}$

② せん断応力度

$\tau = Q/A = 15.1 \text{ MPa} < f_s = 132.3 \text{ MPa}$

③ 引張とせん断を同時に受ける場合

$f_{ts}' = 1.4f_t - 1.6\tau = 222.8 \text{ MPa}$

ただし、 $f_{ts}' \leq f_t$ のとき $f_{ts} = f_{ts}'$ 、 $f_{ts}' > f_t$ のとき $f_{ts} = f_t$ であるので

$f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

$\sigma = 23.3 \text{ MPa} < f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

(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 = 1819 N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分な強度を有する。

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。

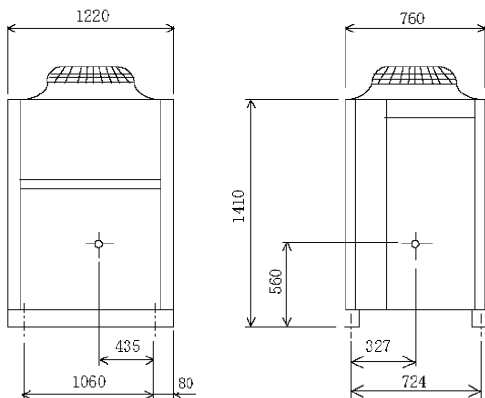


図 1

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. 機種名 = インバータマルチエアコン フリープランシステム室外ユニット(新冷媒R410Aシリーズ)

2. 形名 = PUHY-P450・500SCM-E1(-BS・-BSG)

3. 機器諸元 (図1参照)

(1) 機器質量 (運転質量)

W = 240 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

Nt = 2 本

(3) 据付面より機器重心までの高さ

Hg = 560 mm = 0.560 m

(4) 検討する方向からみたボルトスパン

L = 724 mm = 0.724 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 = 327 mm (Lg ≤ L/2) = 0.327 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 = 4704.0 N

(4) 設計用鉛直地震力

Fv = Kv · W · 9.8 = 2352.0 N

(5) アンカーボルトの引抜力

$$R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 1819.2 \text{ N}$$

(6) アンカーボルトのせん断力

Q = Fh/N = 1176.0 N

(7) アンカーボルトに生ずる応力度

① 引張応力度

$\sigma = R_b/A = 23.3 \text{ MPa} < f_t = 176.4 \text{ MPa}$

② せん断応力度

$\tau = Q/A = 15.1 \text{ MPa} < f_s = 132.3 \text{ MPa}$

③ 引張とせん断を同時に受ける場合

$f_{ts}' = 1.4f_t - 1.6\tau = 222.8 \text{ MPa}$

ただし、 $f_{ts}' \leq f_t$ のとき $f_{ts} = f_{ts}'$ 、 $f_{ts}' > f_t$ のとき $f_{ts} = f_t$ であるので

$f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

$\sigma = 23.3 \text{ MPa} < f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

(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

Ta = 10400 N > Rb = 1819 N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分な強度を有する。

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。

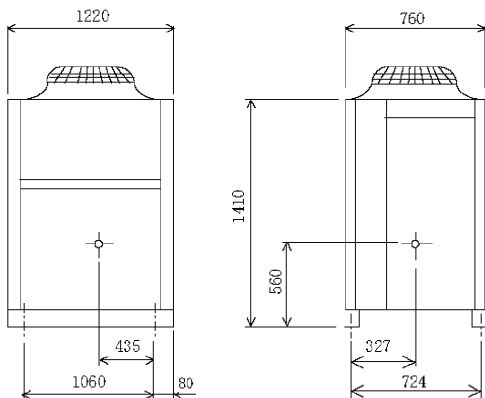


図 1

取扱
○

冷電技術ノート	作成		改定				
	検認						

耐震強度検討書（アンカーボルト）

1. 機種 = インバータマルチエアコン フリープランシステム室外ユニット (新冷媒R410Aシリーズ)

2. 形名 = PUHY-P450・500SCM-E1 (-BS・-BSG)

3. 機器諸元 (図1参照)

- (1) 機器質量 (運転質量) $W = 240$ 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 $= 78 \times 10^{-6}$ 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 $H_g = 560$ mm $= 0.560$ m
- (4) 検討する方向からみたボルトスパン $L = 724$ mm $= 0.724$ 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 $L_g = 327$ mm ($L_g \leq L/2$) $= 0.327$ 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 $K_h = 1.5$
- (2) 設計用鉛直震度 $K_v = K_h/2 = 0.8$
- (3) 設計用水平地震力 $F_h = K_h \cdot W \cdot 9.8 = 3528.0$ N
- (4) 設計用鉛直地震力 $F_v = K_v \cdot W \cdot 9.8 = 1764.0$ N
- (5) アンカーボルトの引抜力 $R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 1231.6$ N
- (6) アンカーボルトのせん断力 $Q = F_h/N = 882.0$ N
- (7) アンカーボルトに生ずる応力度
 - ① 引張応力度 $\sigma = R_b/A = 15.8$ MPa $< f_t = 176.4$ MPa
 - ② せん断応力度 $\tau = Q/A = 11.3$ MPa $< f_s = 132.3$ MPa
 - ③ 引張とせん断を同時に受ける場合 $f_{ts} = 1.4f_t - 1.6\tau = 228.9$ MPa
 - ただし、 $f_{ts}' \leq f_t$ のとき $f_{ts} = f_{ts}'$, $f_{ts}' > f_t$ のとき $f_{ts} = f_t$ であるので $f_{ts} = 176.4$ MPa
 - $\sigma = 15.8$ 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 = 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 $> R_b = 1232$ N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分な強度を有する。

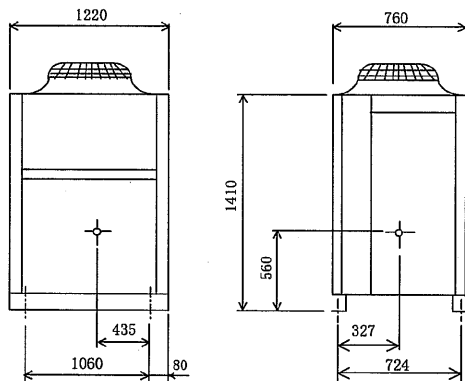


図1

耐震強度検討書（アンカーボルト）

1. 機種名 = インバータマルチエアコン フリープランシステム室外ユニット(新冷媒R410Aシリーズ)

2. 形名 = PUHY-P450・500SCM-E1 (-BS・-BSG)

3. 機器諸元 (図1参照)

(1) 機器質量 (運転質量)

W = 240 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

Nt = 2 本

(3) 据付面より機器重心までの高さ

Hg = 560 mm = 0.560 m

(4) 検討する方向からみたボルトスパン

L = 724 mm = 0.724 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 = 327 mm (Lg ≤ L/2) = 0.327 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 = 2352.0 N

(4) 設計用鉛直地震力

Fv = Kv · W · 9.8 = 1176.0 N

(5) アンカーボルトの引抜力

$$R_b = \frac{F_h \cdot H_g - (W \cdot 9.8 - F_v) \cdot L_g}{L \cdot N_t} = 644.0 \text{ N}$$

(6) アンカーボルトのせん断力

Q = Fh/N = 588.0 N

(7) アンカーボルトに生ずる応力度

① 引張応力度

$\sigma = R_b/A = 8.3 \text{ MPa} < f_t = 176.4 \text{ MPa}$

② せん断応力度

$\tau = Q/A = 7.5 \text{ MPa} < f_s = 132.3 \text{ MPa}$

③ 引張とせん断を同時に受ける場合

$f_{ts}' = 1.4f_t - 1.6\tau = 235 \text{ MPa}$

ただし、 $f_{ts}' \leq f_t$ のとき $f_{ts} = f_{ts}'$ 、 $f_{ts}' > f_t$ のとき $f_{ts} = f_t$ であるので

$f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

$\sigma = 8.3 \text{ MPa} < f_{ts} = 176.4 \text{ MPa}$

(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

Ta = 10400 N > Rb = 644 N

以上の検討結果よりアンカーボルトは十分な強度を有する。

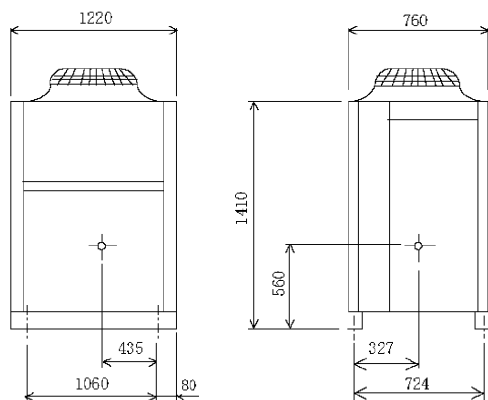


図 1