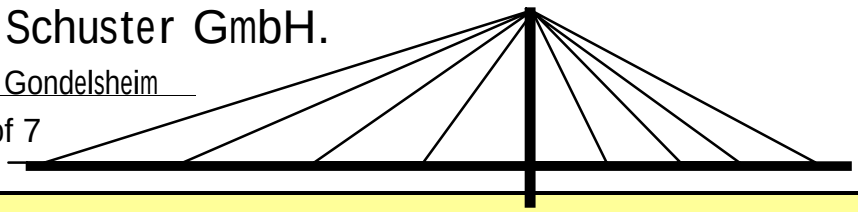
Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7

Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24



STATISCHE BERECHNUNG
"Traverse Typ F43"
Länge bis 18,00m
Taiwan Georgia Corp.

Die statische Berechnung ist ausschließlich aufgestellt für die Fa.Taiwan Georgia Corp. Eine Weitergabe an Dritte ist nur mit vorheriger Genehmigung des Aufstellers möglich.

Gondelsheim 08.03.2005

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

A. ALLGEMEINE VORBEMERKUNGEN

Der statischen Berechnung liegen folgende amtliche Baubestimmungen und Normen zugrunde:

- **DIN-Normen:**
  - DIN 1055 Lastannahmen für Bauten
  - DIN 18800 Stahlbauten
  - DIN 4113 Aluminiumkonstruktionen
  - DIN 4112 Fliegende Bauten
  - DIN 1481 Spannstifte
  - Richtlinie zum Schweißen von tragenden Bauteilen aus Aluminium

- **Baustoffe:**
  - Aluminiumlegierung AlMgSi 1,0 F31

- **Zulässigen Spannungen nach DIN 4113, Teil II:**

Für AlMgSi 1,0 F31 zul. Sigma = 145 N/mm^2
zul. Tau = 90 N/mm^2

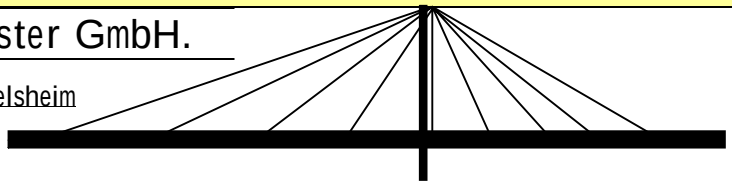
Allgemeine Beschreibung:

Die Berechnung betrachtet die Aluminiumtraverse F43 der Firma

„ Taiwan Georgia Corp.“

Das System besteht aus Einzelelementen des Typs F43 mit Elementlängen von 0,50 – 5,0m . Grundsätzlich wird die Stützweite dadurch erreicht, dass zwei oder mehrere Trägerelemente durch Verbindungselemente des Typs FS-CON connector und FS-REC30 tube and receiver miteinander zusammengefügt werden. Das Verbindungselement des Typs FS-CON connector wird jeweils in die Kupplung des Typs FS-REC30 tube and receiver, welche sich an den Trägerenden des Obergurtes bzw. der Untergurte befinden

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24



und entsprechend ausgebildet sind, eingesteckt, und mittels Durchsteckbolzen im Endzustand durch Splinte gesichert.

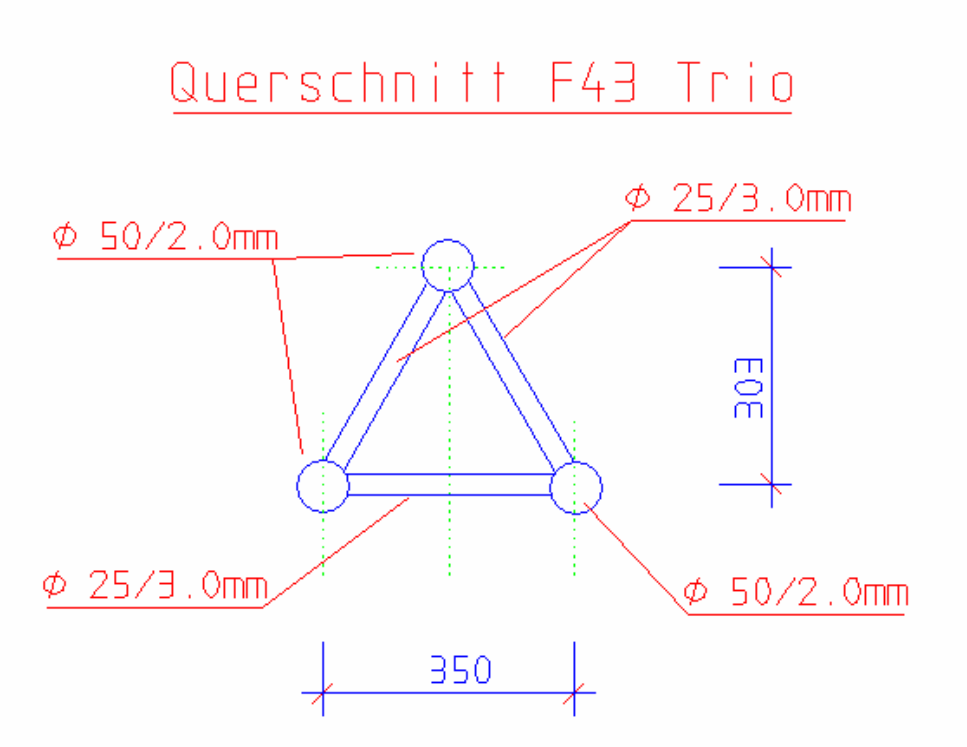
Der Obergurt und beide Untergurte bestehen aus Rundrohren mit einem Durchmesser von 50 mm und einer Wandstärke von 2 mm und sind aus Aluminium der Güteklasse AlMgSi 1,0 F31. Die zur Verbindung der Rundrohre eingeschweißten Strebenprofile bestehen ebenfalls aus Rundrohren jedoch mit einem Durchmesser von 25 mm und einer Wandstärke von 3,0 mm. Als Material wird hier auch Aluminium der Güteklasse AlMgSi 1,0 F31 verwendet. Alle Schweißnähte werden in Al Mg 5 ausgebildet.

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

B: STATISCHE BERECHNUNG PROFIL F43 TRIO

1. Einzelquerschnitte

- **Ober – und Untergurt 50* 2 mm**



$A = \pi/4 * (D^2 - d^2) = \pi/4 * (5{,}0^2 - 4{,}6^2) = 3{,}02\ cm^2$

$I_y = \pi/64 * (D^4 - d^4) = \pi/64 * (5{,}0^4 - 4{,}6^4) = 8{,}70\ cm^4$

$W_y = \pi/32 * (D^4 - d^4) / D = \pi/32 * (5{,}0^4 - 4{,}6^4) / 5{,}0 = 3{,}48\ cm^3$

$i_y = (I_y / A)^{0,5} = (8{,}7 / 3{,}02)^{0,5} = 1{,}70\ cm$

- **Diagonalen: Einzelrohr 25 * 3,0 mm**

$A = \pi/4 * (D^2 - d^2) = \pi/4 * (2{,}5^2 - 1{,}9^2) = 2{,}07\ cm^2$

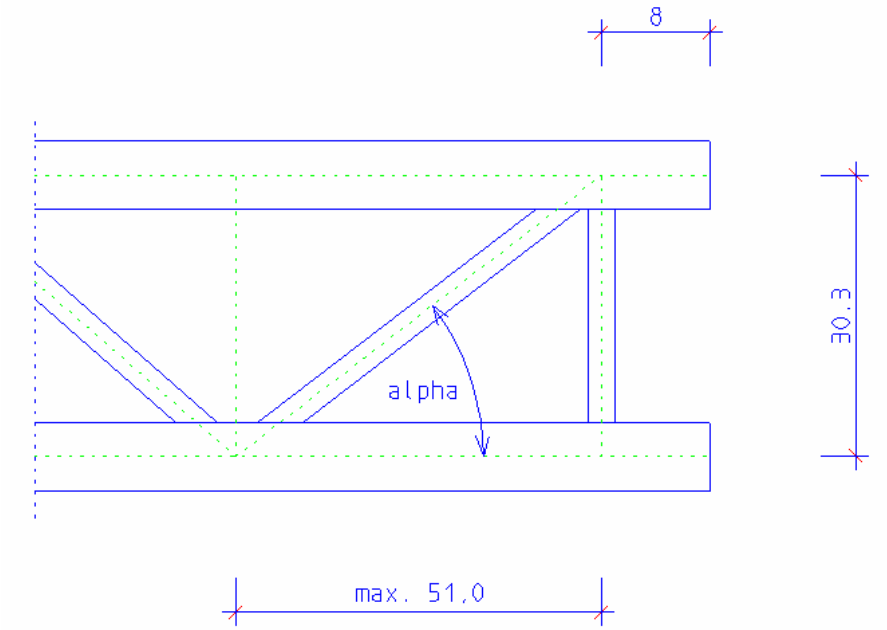
$I_y = \pi/64 * (D^4 - d^4) = \pi/64 * (2{,}5^4 - 1{,}9^4) = 1{,}28\ cm^4$

$W_y = \pi/32 * (D^4 - d^4) / D = \pi/32 * (2{,}5^4 - 1{,}9^4) / 2{,}5 = 1{,}02\ cm^3$

$i_y = (I_y / A)^{0,5} = (1{,}28 / 2{,}07)^{0,5} = 0{,}79\ cm$

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

2. Traversengeometrie



Höhe a = 30,30 cm
Breite b = 35,00 cm
Abstand der Diagonalen d = 50,0 cm
max. Winkel der vertikalen Diagonalen 49,6°
min. Winkel der vertikalen Diagonalen 34,50°
e = 8,0 cm
max. Länge freier Druckgurt l_D = 92,5 cm

3. Gesamtquerschnitt

$A = 3 * A_{Einzelrohre} = 3 * 3{,}02\ cm^2 = 9{,}06\ cm^2$
$I_y = 3 * I_{yEinzelrohre} + A_{Einzelrohre} * (2 * (a/3)^2 + (2a/3)^2)$
$= 3 * 8{,}70 + 3{,}02 * (2 * (30{,}3/3)^2 + (2 * 30{,}3/3)^2) = 1874{,}52\ cm^4$
$I_z = 3 * I_{zEinzelrohre} + 2 * A_{Einzelrohre} * (b/2)^2$
$= 3 * 8{,}70 + 2 * 3{,}02 * (35{,}0/2)^2 = 1875{,}85\ cm^4$

$i_y = (I_y / A)^{0,5} = 14{,}38\ cm$

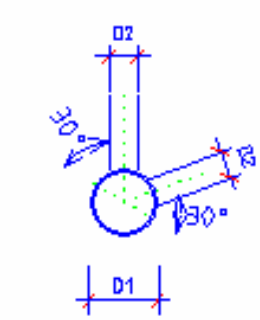
$i_z = (I_z / A)^{0,5} = 14{,}38\ cm$

4. Eigengewicht

$g = 27{,}0 * 9{,}06 * 10^{-4}$ + Diagonalen » 0,04 kN/m

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

5. Betrachtung eines Gurtknotens mit 2 angeschweißten Diagonalen:



Umfanglinie in der Wärmeeinflusszone (WEZ)

$$U_{WEZ} = \pi * D1/6 + (D2 + D2)/2 + 2*30 = \pi*50/6 + 25 + 2*30$$
$$= 111{,}2 \text{ mm}$$

Umfanglänge Gurtrohr

$$U_{gesamt} = \pi * D1 = \pi * 50 = 157{,}1 \text{ mm}$$
$$(U_{WEZ} / U_{ges}) = 0{,}71$$

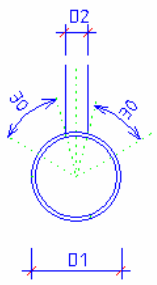
Daraus folgt die reduzierte Querschnittsfläche A_k, mit k=0,625

$A_k = (A * 1{,}0) – (1 – 0{,}625) * A * (U_{WEZ} / U_{ges}) = 0{,}734 * A$

Daraus folgt eine red. zul. Schweißnahtspannung:

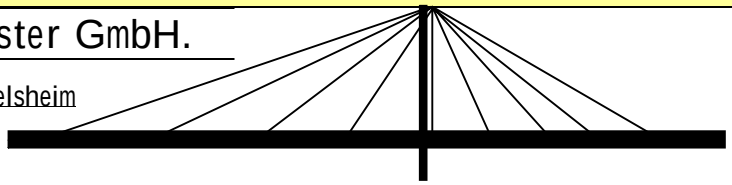
Sigma $_{red.}$ = 0,734 * 14,50 = 10,64 kN/cm^2

6. Betrachtung eines Gurtknotens mit 1 angeschweißten Diagonalen:



Umfanglinie in der Wärmeeinflusszone (WEZ)

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7



Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

U_{WEZ} = D2 + 2*30 = 85,0 mm

Umfanglänge Gurtrohr

$U_{gesamt} = \pi * D1 = \pi * 50 = 157,1$ mm

$(U_{WEZ} / U_{ges}) = 0,54$

Daraus folgt die reduzierte Querschnittsfläche A_k, mit k=0,625

$A_k = (A * 1,0) – (1 – 0,625) * A * (U_{WEZ} / U_{ges}) = 0,80 * A$

Daraus folgt eine red. zul. Schweißnahtspannung:

Sigma $_{red.}$ = 0,80 * 14,50 = 11,60 kN/cm^2

7. Zulässige Normalkraft in den Einzelknoten:

Zug-, Druckräfte am Knoten

N = A * Sigma$_{WEZ}$ mit Sigma$_{WEZ}$ = 8,00 kN/cm^2

Gurtrohre N = 3,02 * 10,64 = 32,13 kN
Diagonale N = 2,07* 8,00 = 16,56 kN

Druckkräfte im Rohr

N = A * Sigma / Omega

Stabilitätsnachweise der Einzelrohre

Gurtrohre max s_k = 92,5 cm $\lambda = 92,5 / 1,70 = 54,4 \rightarrow \omega = 1,43$
Diagonale* max s_k = 45,8 cm $\lambda = 45,8 / 0,80 = 57,3 \rightarrow \omega = 1,54$

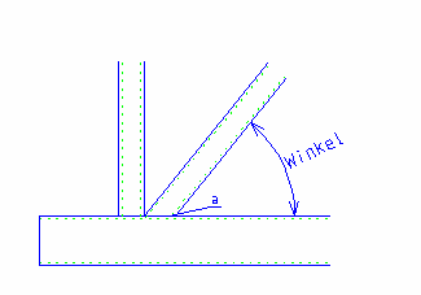
*Die Knicklängen der Füllstäbe sind mit dem Faktor 0,75 abgemindert (Einspannung in Gurt)

Gurtrohre N = 3,02 * 14,50 / 1,43 = 30,62 kN
Diagonale N = 2,07 * 14,50 / 1,54 = 19,50 kN

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

Schweißnaht der Diagonalen

Es wird vorausgesetzt das eine HV-Naht ausgebildet ist.



Diagonale a = 25 mm min.b = 32,8 mm

U = 90,8 mm (Form Ellipse)

A = 181,6 mm^2

N = 1,81 * 7,00 = 12,67 kN

Diagonale a = 25 mm max.b = 44,1 mm

U = 108,5 mm (Form Ellipse)

A = 217,1 mm^2

N = 2,17 * 7,00 = 15,20 kN

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

8. Zulässige Normalkraft in den Traversenverbindern

Die Verbindungselemente sind wie auf den nachfolgenden Seiten dargestellt:

a) FS-CON connector
b) FS-REC 30 tube and receiver

8.1 Bolzen

Material: Güte 5.6
Zugfestigkeit: $f_{u,b,k} = 500$ N/mm^2
Streckgrenze: $f_{y,b,k} = 300$ N/mm^2

Querschnitt: $d_{max} = 12$mm, $d_{min} = 9{,}50$mm $\rightarrow$ $d_m = 10{,}75$mm

$A_m = 90{,}76$ mm^2

t = 0,50mm

$W_{pl} = 4 * r^3 / 3 = 4 * (10{,}75/2)^3 / 3 = 207{,}05$ mm^3 , $y_m = 1{,}1$

Nachweis Bolzen auf Abscheren:

zul. Querkraft $V_{a,R,d} = 0{,}60 * A_m * f_{u,b,k} / y_m = 0{,}60 * 90{,}76 * 500 / 1{,}1 = 24{,}75$ kN

Querkraft $V_d = 0{,}50 * N$

$(V_d / V_{a,R,d}) = 1 \rightarrow$ **$N_{Stift} = 49{,}50$ kN**

8.2 Hülse

Material: AlMgSi1 F31
zul. Sigma = 14,50 kN/cm^2
zul. Lochlaibungsspannung = 21,00 kN/cm^2

Außendurchmesser $d_A = 50$ mm
Innendurchmesser $d_i = 35$ mm
max. Bohrung für Stift $d_{max} = 13$ mm
min. Bohrung für Stift $d_{min} = 10{,}50$ mm

Querschnittsfläche Hülse $A_H = 1256{,}6$ mm^2

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

Zulässige Normalkraft der Hülse $N_H = A_H * 14,50 = 182,2$ kN

Querschnittsfläche Lochlaibung $A_L = (d_a - d_i) * dm = 215$ mm^2

Lochlaibung $N_L = A_L * 21,00 = 45,15$ kN

$N_{Hülse}$ = 45,15 kN

8.3 Verbinder

Material: AlCuBiPb F37

zul. Sigma = 16,00 kN/cm^2
zul. Lochlaibungsspannung = 21,00 kN/cm^2

Querschnittswerte:
Außendurchmesser d_A = 29,80 mm
Bohrung für Stift d_S = 11,50 mm

Querschnittsfläche Verbinder $A_V = 354,76$ mm^2

zul. Normalkraft Verbinder $N_V = A_V * 16 = 56,76$ kN

Querschnittsfläche Lochlaibung $A_L = d_a * d_m = 320,35$ mm^2

Lochlaibung $N_L = A_L * 21,00 = 67,27$ kN

$N_{Verbinder}$ = 56,76 kN

8.4 Anschluss Verbinder-Rohr

Schweißnaht a_w = 2mm
Durchmesser d_w = 50 mm
Fläche $A_w = 301,6$ cm^2

zul. Sigma$_w$ = 7,00 kN/cm^2

$N = A_w * 7,00 = 21,11$ kN

$N_{Schweißnaht}$ = 21,11 kN

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

9. Zusammenfassung

- zulässige Normalkraft Gurtrohr

  N = +- 30,62 kN
- zulässige Normalkraft in den Traversenverbindern

  N = +- 21,11 kN
- zulässige Normalkraft Diagonalen horizontal

  N = +- 12,67 kN
- zulässige Normalkraft Diagonalen vertikal

  N_1 = +- 12,67 kN

10. Allgemeine Formeln:

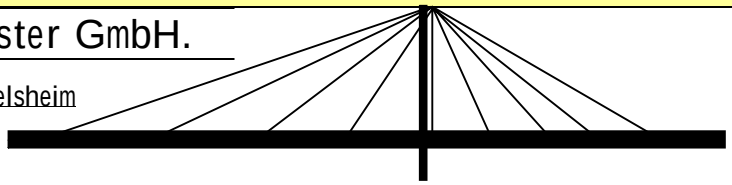
- $N_{Gurtrohr} = M_y / 0{,}303 + M_z / 0{,}35 + N/3$
- $N_{Diagonale} = V_z / (2 \times \sin 34{,}5° \times \sin 60°)$ vertikal
- $N_{Diagonale} = V_y / (\sin 34{,}5°)$ horizontal
- $Sigma_{Knoten} = M_G / W_G + N_G / A_G = 8{,}0$ kN/cm^2 = $Sigma_{WEZ}$
- $Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_G / W_G + \omega * N_G / A_G < 14{,}50$ kN/cm^2

11. zulässige Schnittgrößen der Gesamttraverse

- Biegemoment $M_y = N_{Gurtrohr} * 0{,}303 = 21{,}11 * 0{,}303 = 6{,}40$ kNm
- Biegemoment $M_z = N_{Gurtrohr} * 0{,}35 = 21{,}11 * 0{,}35 = 7{,}39$ kNm
- Normalkraft $N = 3 * N_{Gurtrohr} = 3 * 21{,}11$ kN = 63,33 kN
- Querkraft $V_z = 2 * N_{Diagonale} * \sin 34{,}5° \times \sin 60° = 12{,}43$ kN
- Querkraft $V_y = N_{Diagonale} * \sin 34{,}5° = 7{,}18$ kN

Paul Schuster GmbH.

75053 Gondelsheim
Meierhof 7



Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

12. Moment und Querkraftüberlagerung

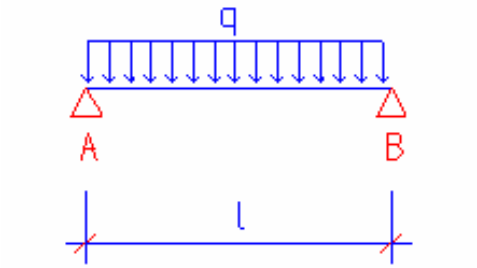
- $Sigma_{Knoten} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A < Sigma_{WEZ}$
- $Q_{Gurtrohr} = 0{,}33 * Q_{Gesamt}$
- $Sigma_{Gurtrohr\ Feld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + \omega * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

13. Zusammenfassung

In der tabellarischen Auswertung sind die folgenden Formel hinterlegt:
Die zulässige Belastung ergibt sich aus dem minimalen Wert, abgeleitet aus dem zulässigen Biegemoment und der zulässigen Querkraft.

- **Gleichlast vertikal**



$M = q * l^2 / 8 + g * l^2 / 8 \quad \rightarrow \text{zul.q} = 8 * M/l^2 - g$
$Q = (q * l) / 2 + (g * l) / 2 \quad \rightarrow \text{zul.q} = 2*Q / l - g$

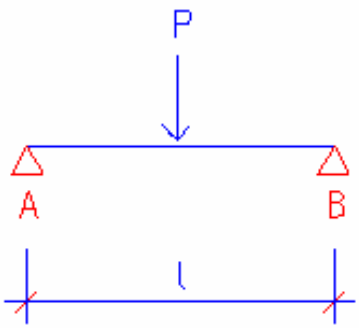
$Sigma_{WEZ} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A$
$= q * 0{,}925^2 / (2 * 12 * 3{,}48 * 10^{-6}) + (q * (l^2 / 8) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 10{,}64 \text{ kN/cm}^2 \rightarrow \text{zul.q} = 106400 / (10244{,}6 + 1380 * l^2)$
$Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + 1{,}43 * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$
$= 0{,}9 * q * 0{,}925^2 / (2 * 24 * 3{,}48 * 10^{-6}) + 1{,}43 * (q * (l^2 / 8) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 14{,}5 \text{ kN/cm}^2 \rightarrow \text{zul.q} = 145000 / (4610{,}0 + 1973{,}0 * l^2)$

q verteilt auf beide Ober- bzw. Untergurte!
Eigengewicht Einzelstab vernachlässigt!

$f = q * l^4 / (76{,}8 * E * I)$

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

- **Einzellast mittig**



$M = P * l / 4 + g * l^2 / 8 \rightarrow$ zul. $P = (M - g * l^2 / 8) * 4 / l = 4 * M/l - g * l/2$

$Q = P/2 + (g * l) / 2 \rightarrow$ zul $.P = 2 * Q - g * l$

$Sigma_{WEZKnoten} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A$

$= P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + (P * (l / 4) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$

$= 10{,}64\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.$P = 106400 / (16612{,}8 + 2759{,}4 * l)$

$Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + 1{,}43 * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$

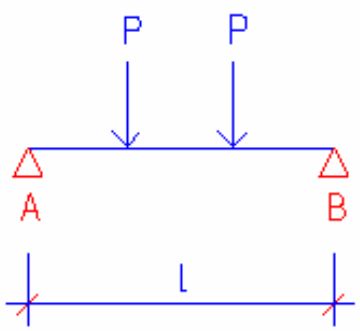
$= 0{,}9 * P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + 1{,}43 * (P * (l / 4) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$

$= 14{,}5\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.$q = 145000 / (14951{,}5 + 3945{,}9 * l)$

P verteilt auf beide Ober- bzw. Untergurte!
Eigengewicht Einzelstab vernachlässigt!

$f = P * l^3 / (48 * E * I)$

- **Einzellast in den Drittelspunkten**



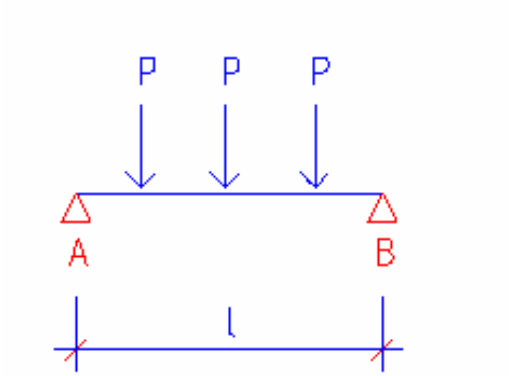
Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

$M = P * l/3 + g * l^2/8 \quad \rightarrow$ zul. $P = (M - g * l^2/8) * 3/l = 3 * M/l - g * l * 3/8$
$Q = P + (g * l) / 2 \quad \rightarrow$ zul. $P = Q - g * l/2$
$Sigma_{WEZKnoten} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A$
$= P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + (P * (l / 3) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 10{,}64\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.P = 106400 / (16612,8 + 3679,2 * l)
$Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + 1{,}43 * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$
$= 0{,}9 * P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + 1{,}43 * (P * (l / 3) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 14{,}5\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.q = 145000 / (14951,5 + 5261,2 * l)

P verteilt auf beide Ober- bzw. Untergurte!
Eigengewicht Einzelstab vernachlässigt!

$f = P * l / (72 * E * I) * (3 * l^2 - 4 * (l / 3)^2)$

- **<u>Einzellast in den Viertelspunkten</u>**



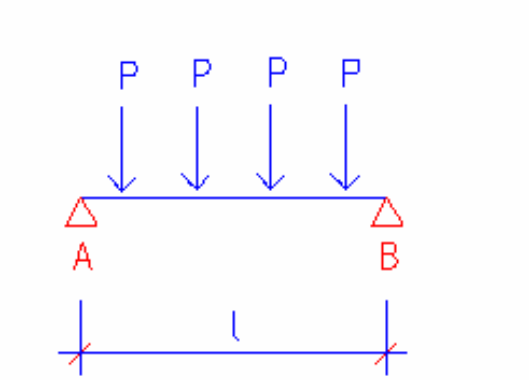
$M = P * l/2 + g * l^2/8 \quad \rightarrow$ zul. $P = (M - g * l^2/8) * 2/l = 2 * M/l - 0{,}25 * g * l$
$Q = 1{,}5 * P + (g * l) * 2 \rightarrow$ zul.P = 2/3 * Q - g * l / 3
$Sigma_{WEZKnoten} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A$
$= P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + (P * (l / 2) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 10{,}64\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.P = 106400 / (16612,8 + 5518,8 * l)
$Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + 1{,}43 * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$
$= 0{,}9 * P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + 1{,}43 * (P * (l / 2) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$
$= 14{,}5\ kN/cm^2 \rightarrow$ zul.q = 145000 / (14951,5 + 7891,8 * l)

P verteilt auf beide Ober- bzw. Untergurte!
Eigengewicht Einzelstab vernachlässigt!

$f = 0{,}04 * P * l^3 / E * I$

Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

- **Einzellast in den Fünftelspunkten**



$M = p * l/1.66 + g * l^2/8 \rightarrow zul.P = (M - g * l^2/8) * 1.66/l = 1.66 * M/l - g * 1.66/8*l$

$Q = 2 * P + (g * l)/2 \quad \rightarrow zul.P = 0.5 * P - g * l/4$

$Sigma_{WEZKnoten} = M_{Gurtrohr} / W + N_{Gurtrohr} / A$

$= P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + (P * (l / 1{,}66) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$

$= 10{,}64\ kN/cm^2 \rightarrow zul.P = 106400 / (16612{,}8 + 6649{,}1 * l)$

$Sigma_{GurtrohrFeld} = 0{,}9 * M_{GurtrohrFeld} / W_{Gurtrohr} + 1{,}43 * N_{Gurtrohr} / A_{Gurtrohr}$

$= 0{,}9 * P * 0{,}925 / (2 * 8 * 3{,}48 * 10^{-6}) + 1{,}43 * (P * (l / 1{,}66) / (0{,}30 * 3{,}02 * 10^{-4}))$

$= 14{,}5\ kN/cm^2 \rightarrow zul.q = 145000 / (14951{,}5 + 9508{,}2 * l)$

P verteilt auf beide Ober- bzw. Untergurte!
Eigengewicht Einzelstab vernachlässigt!

$f = 0{,}05 * P * l^3 / E * I$

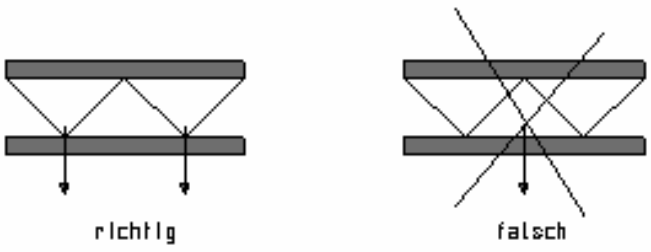
Paul Schuster GmbH.
75053 Gondelsheim
Meierhof 7
Ing. Büro für Baustatik
Tel. 0 72 52 / 9 56 23
Fax 0 72 52 / 9 56 24

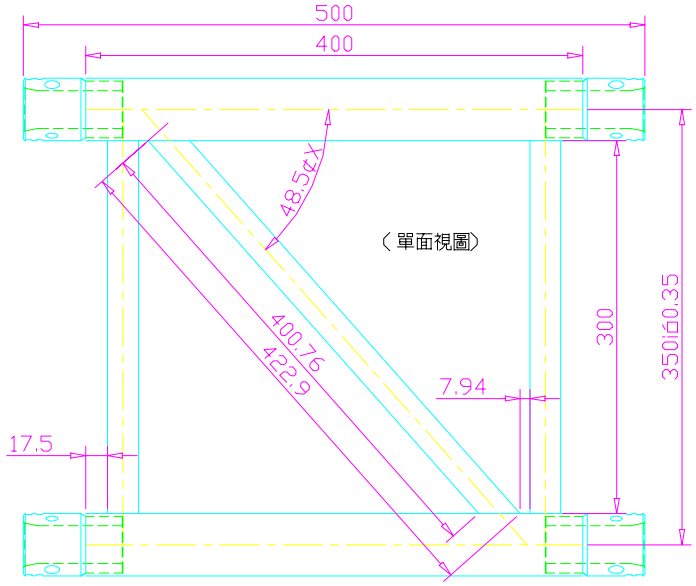
14. Zulässige Belastung eines Einfeldträgers

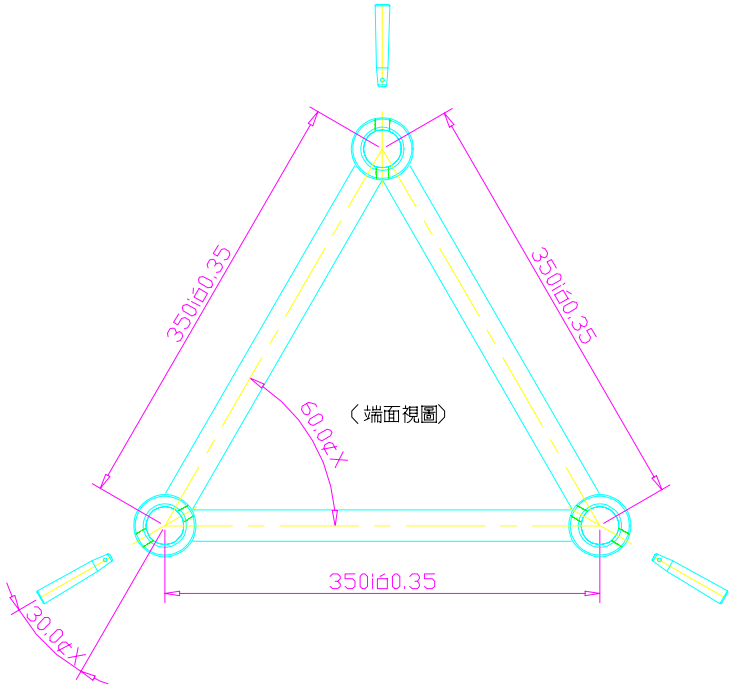
Das Eigengewicht der Traverse ist berücksichtigt.

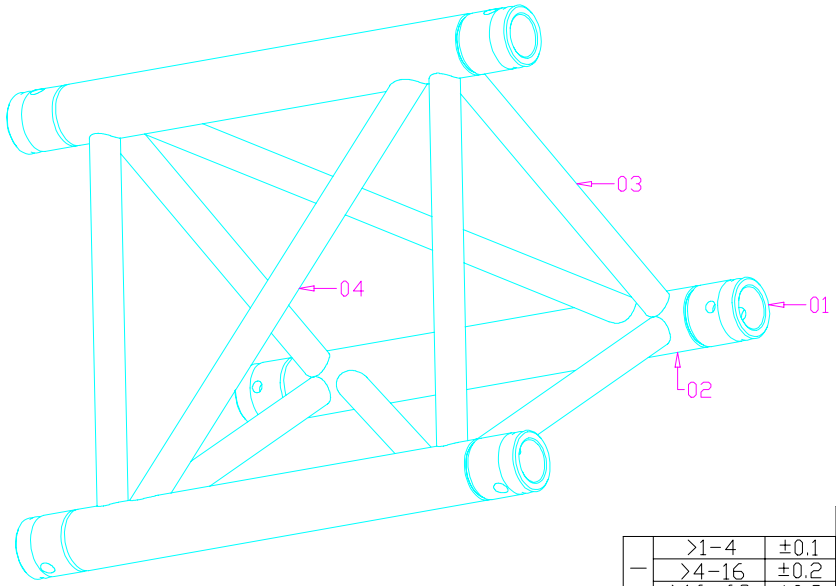
Spannweite	gleichmäßig verteilte Last	Durchbiegung	mittige Einzellast	Durchbiegung	Einzellast in den Drittelspunkten	Durchbiegung	Einzellast in den Viertelspunkten	Durchbiegung	Einzellast in den Fünftelspunkten	Durchbiegung
m	kg/m	cm	kg	cm	kg	cm	kg	cm	kg	cm
1,00	915		549 (2558)*		524 (1919)*		481 (1279)+		457 (1061)*	
2,00	675	0,1	481 (1276)*	0,1	444 (957)*	0,1	385 (638)*	0,1	356 (529)*	0,1
3,00	469	0,4	427 (847)*	0,1	385 (636)*	0,3 (0,8)*	321 (424)*	0,3 (0,5)	291 (352)*	0,3 (0,4)
4,00	316	1,0	385 (632)*	0,4 (0,6)*	340 (474)*	0,6 (1,0)*	275 (316)*	0,6 (0,7)	246 (262)*	0,6 (0,8)
5,00	200	1,2	350 (502)*	1,0 (1,1)*	304 (377)*	1,0 (1,5)*	241 (251)*	1,0 (1,2)	208	1,0
6,00	138	1,8	321 (415)*	1,2 (1,4)*	275 (311)*	1,6 (1,9)*	207	1,4	172	1,5
7,00	100	2,4	296 (352)*	1,6 (2,0)*	251 (263)*	2,2 (2,5)*	176	2,0	146	1,9
8,00	76	3,1	275 (304)*	2,3 (2,5)*	228	3,2	152	2,4	126	2,5
9,00	72	4,7	257 (266)*	3,0 (3,0)*	200	3,9	133	3,0	111	3,1
10,00	47	5,0	236	3,8	177	4,8	118	3,6	98	3,7
11,00	38	5,5	211	4,5	158	5,7	105	4,3	87	4,4
12,00	32	6,6	189	5,2	142	6,6	95	5,0	79	5,2
13,00	26	7,4	171	6,0	128	7,6	85	5,7	71	5,9
14,00	22	8,4	155	6,8	116	8,6	77	6,5	64	6,7
15,00	19	9,5	141	7,6	106	9,7	70	7,2	58	7,5
16,00	16	10,4	128	8,3	96	10,6	64	8,0	53	8,3
17,00	13	10,8	117	9,4	87	11,8	58	8,7	48	9,0
18,00	11	11,5	106	10,5	80	12,5	53	9,4	44	9,8

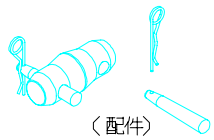
(*)-Werte nur gültig falls Last an Knotenpunkt angreift:










（配件）

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插 銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*425mm	#6082	3
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*400mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名 稱	廠商	規 格	材 質	數量

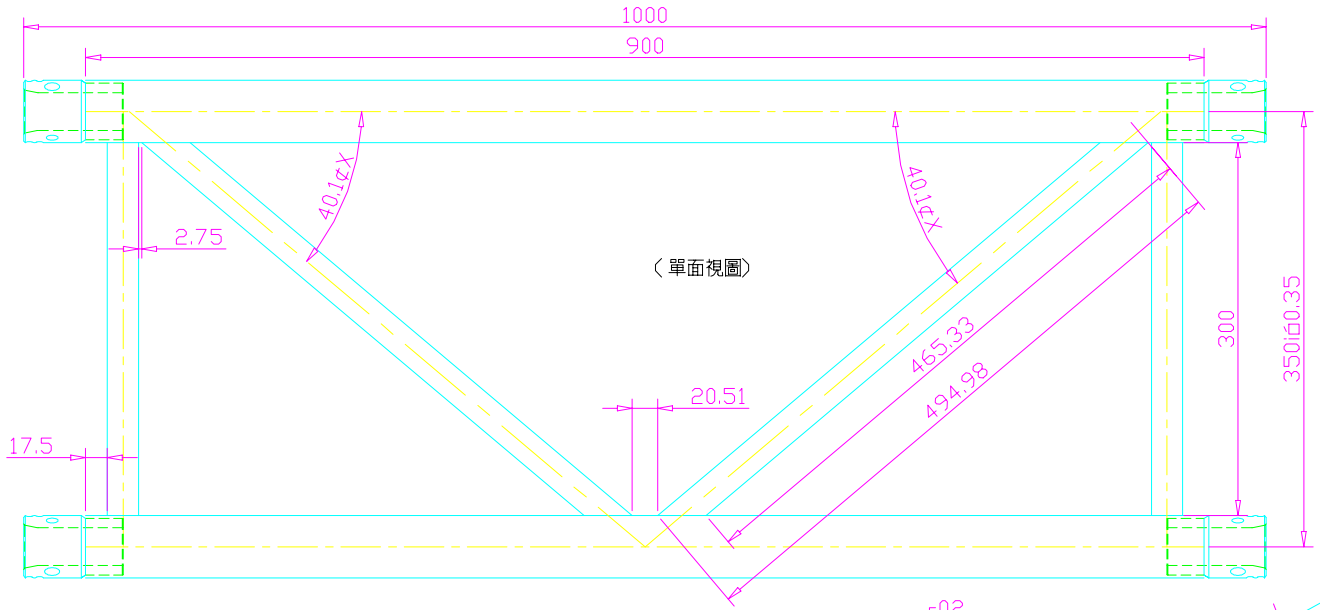
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

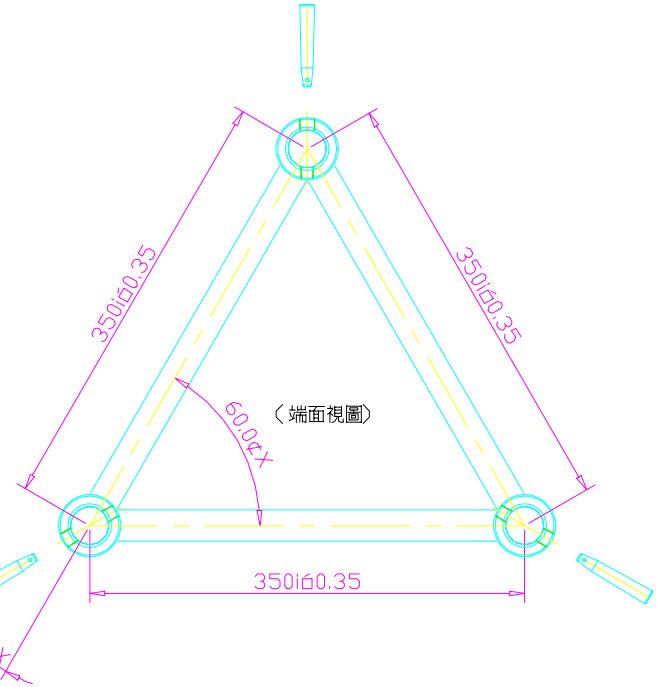
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

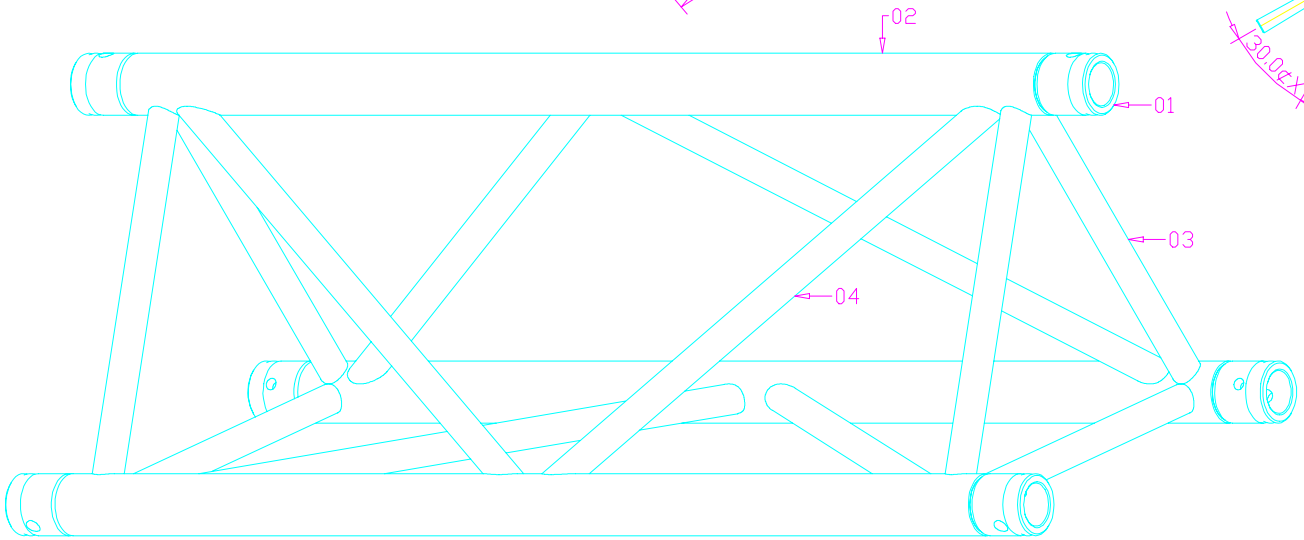
標記	修改者	修 改 內 容	日 期

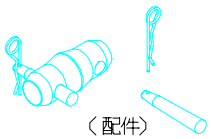
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4138	平面/軸測圖	版本 第 1 版
規格	△ F43-0.5M	設計	Eric	日期 04.07.01	審 核 核 準
材質	#6082-T6	單位	mm	校 對	
硬度	HRC=14~16°	比例	1:6		
重量	4.20kgs/pcs	處理	毛 胚		

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD









（配件）

序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量
附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*900mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6

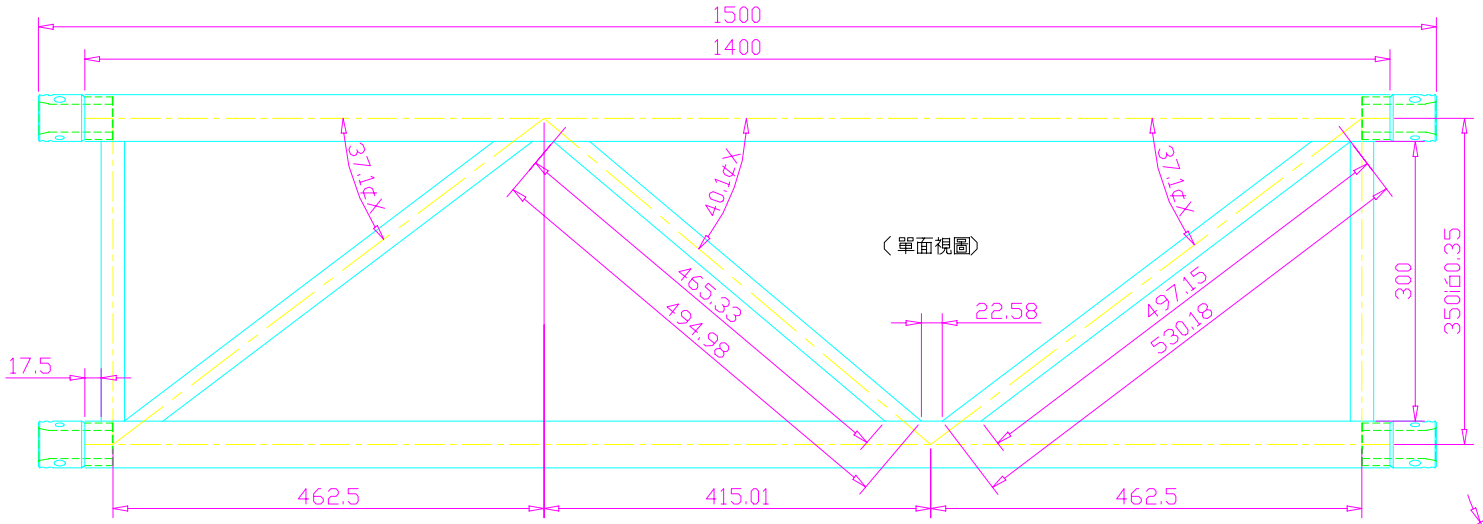
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

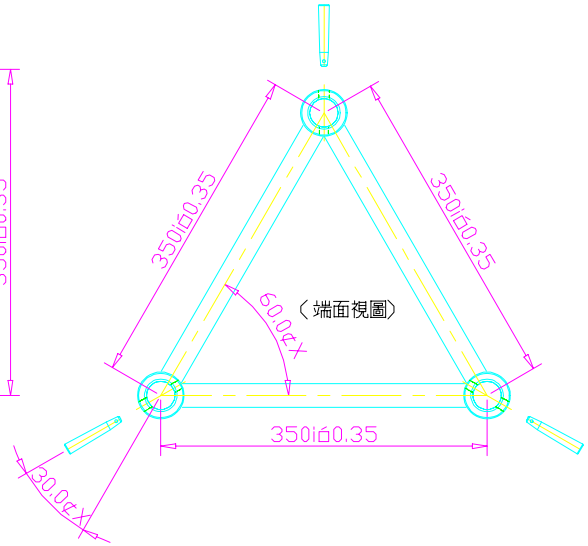
標記	修改者	修　改　內　容	日　期

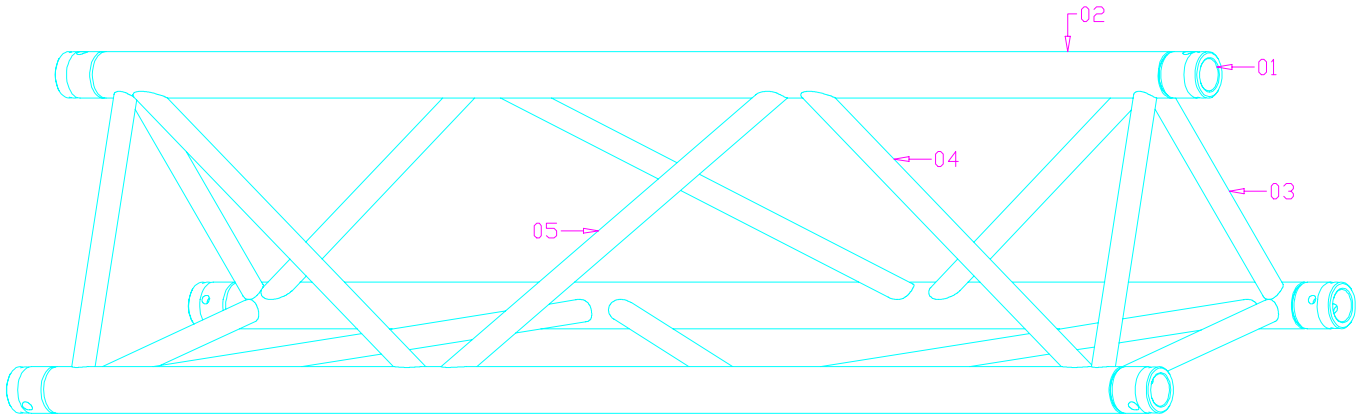
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

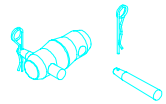
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4139		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-1.0M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:6				
重量	6.42kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD









（配件）

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	3
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*530mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*1400mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量

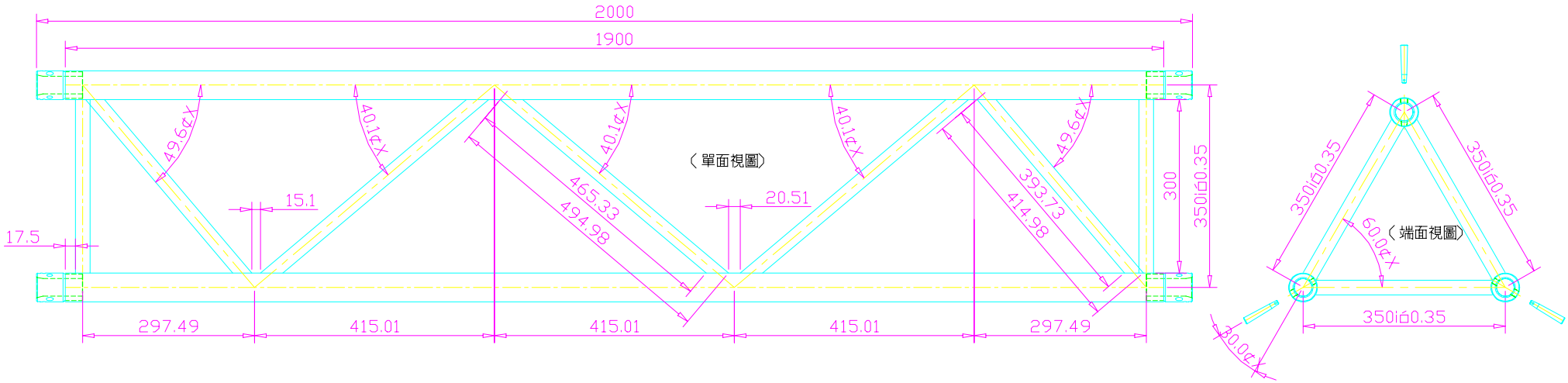
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

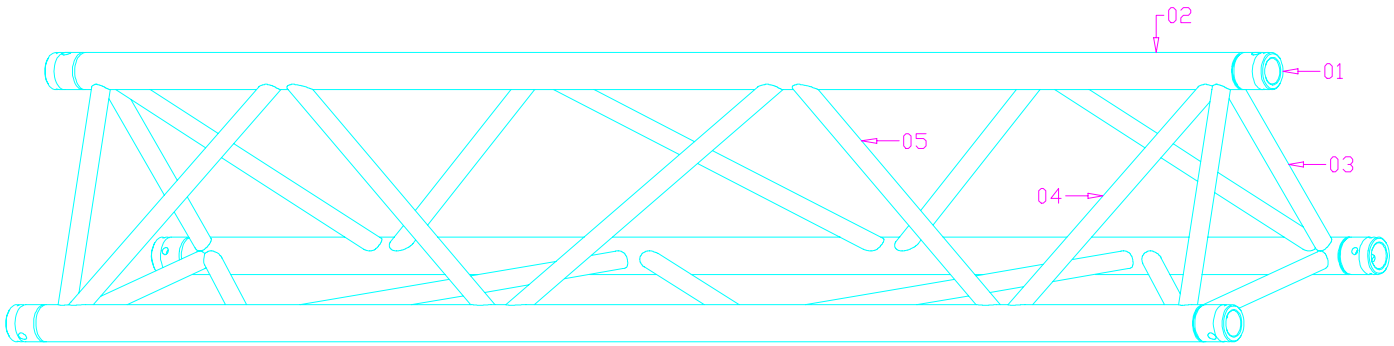
標記	修改者	修　改　內　容	日　期

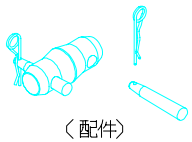
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4140		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-1.5M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:8				
重量	8.64kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD







（配件）

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	9
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*415mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*1900mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量

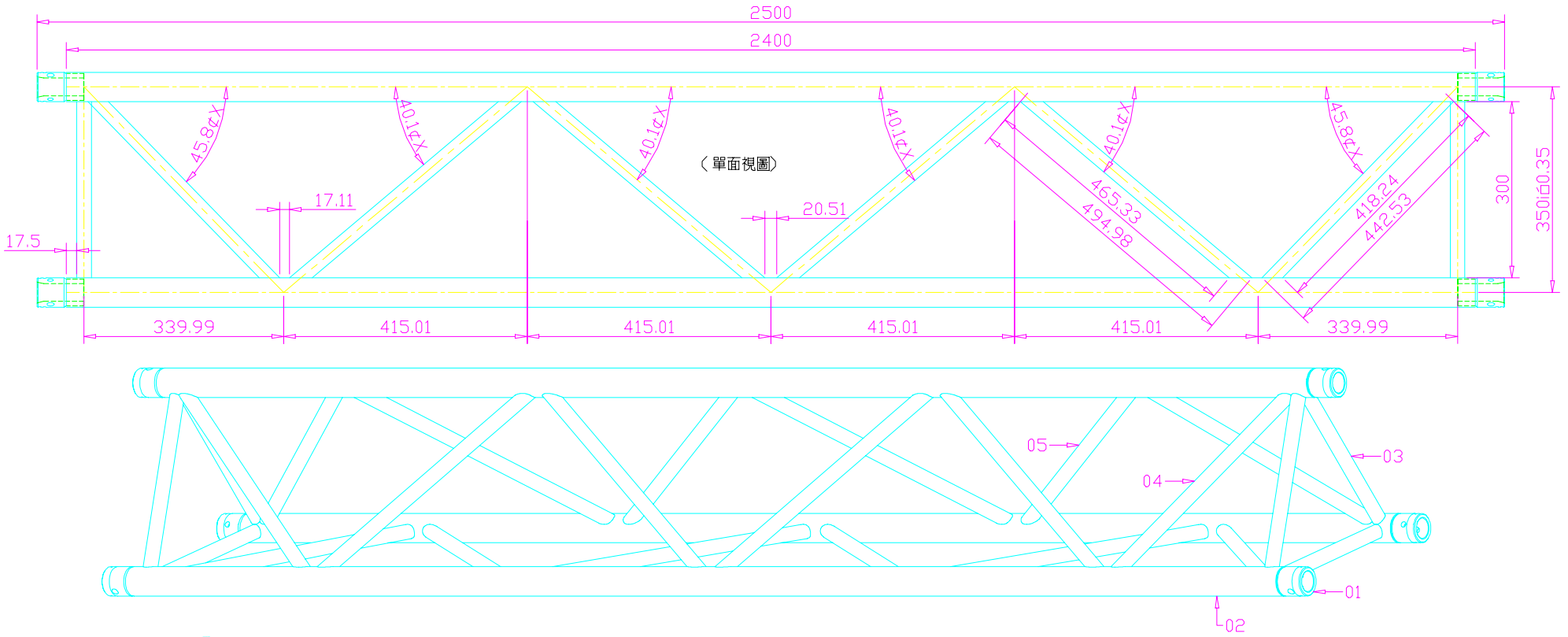
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

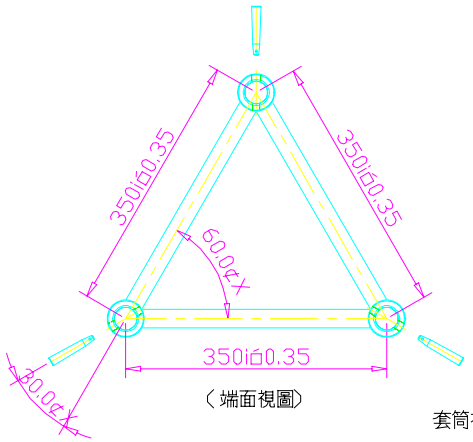
標記	修改者	修　改　內　容	日　期

一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

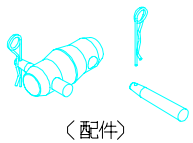
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4141		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-2.0M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:10				
重量	11.19kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD





（端面視圖）



（配件）

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	12
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*442mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*2400mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量

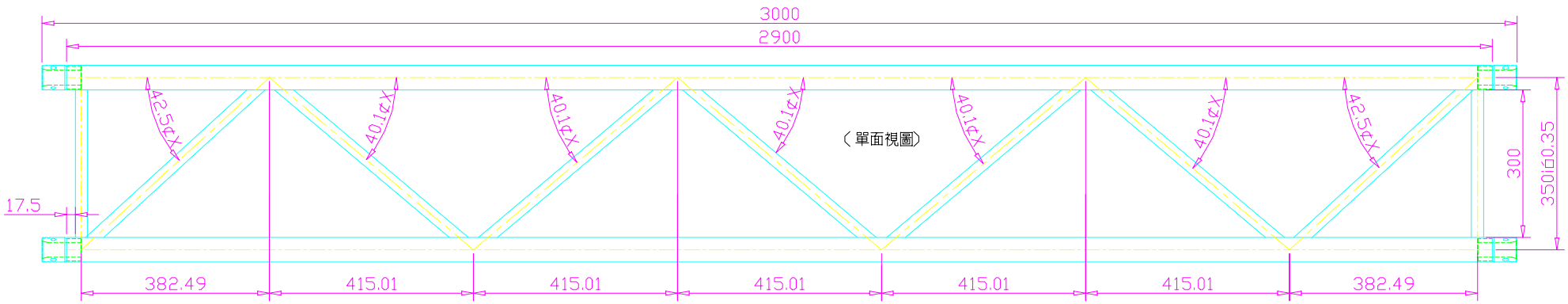
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

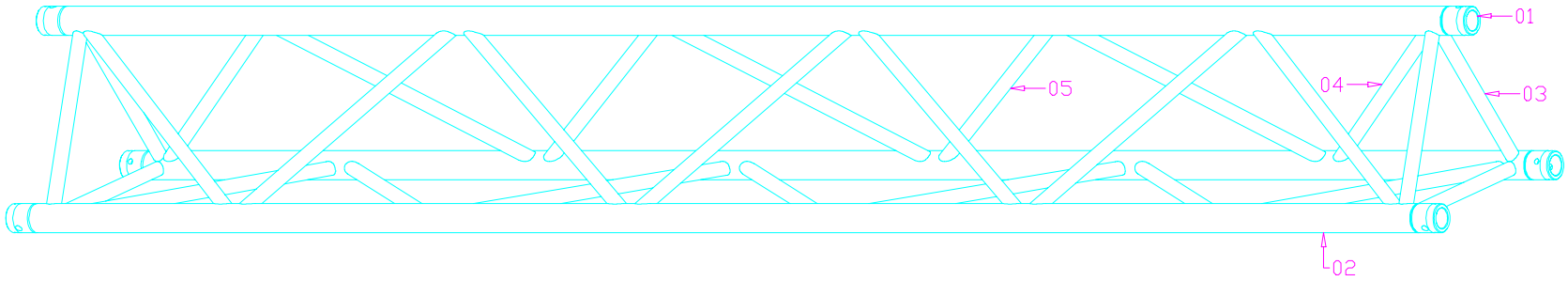
標記	修改者	修　改　內　容	日　期

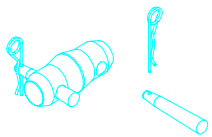
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4142		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-2.5M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:10				
重量	13.39kgs/pcs	處理	毛　胚				

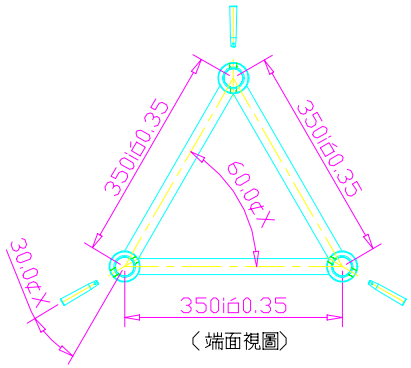
ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD



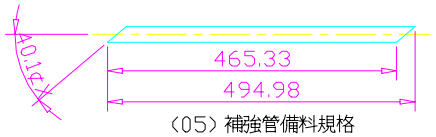




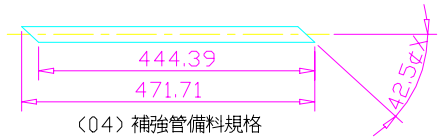
（配件）



（端面視圖）



（05）補強管備料規格



（04）補強管備料規格

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	15
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*472mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*2900mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量

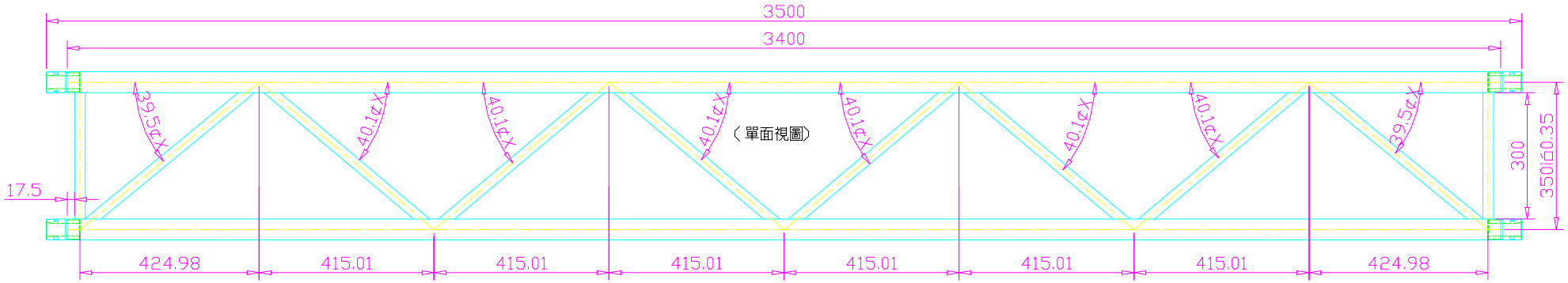
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

標記	修改者	修　改　內　容	日　期

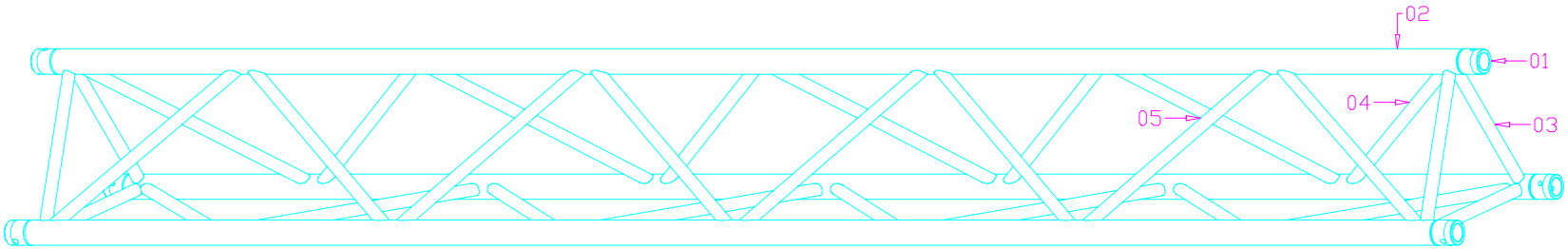
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4143		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-3.0M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:12				
重量	15.59kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD

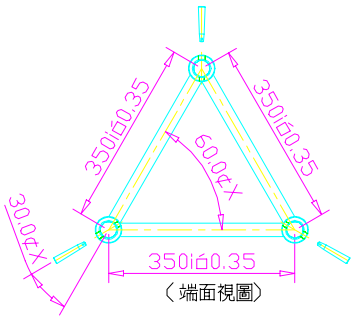


（單面視圖）

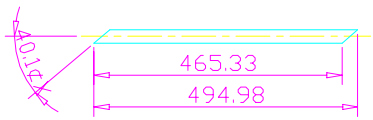




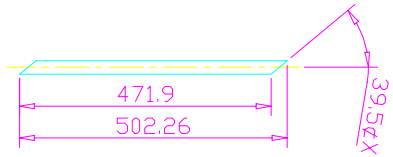
（配件）



（端面視圖）



（05）補強管備料規格



（04）補強管備料規格

序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量
附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	18
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*502mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*3400mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6

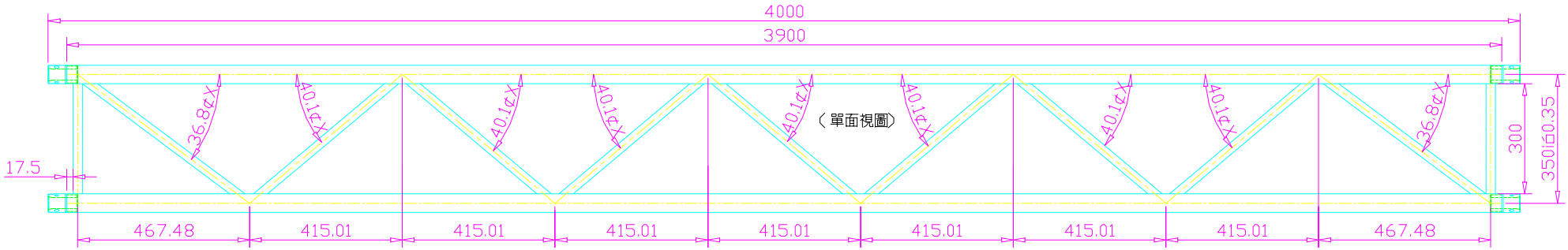
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

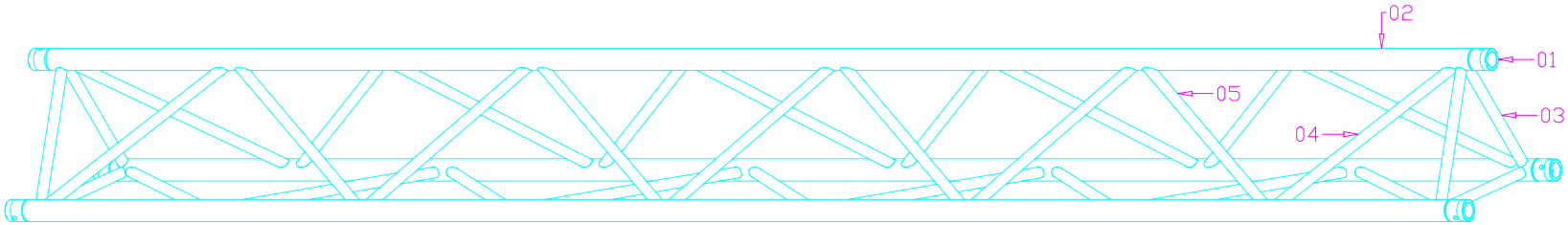
標記	修改者	修　改　內　容	日　期

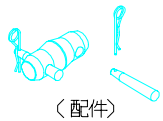
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

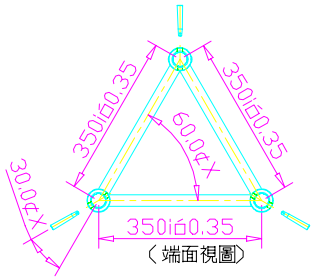
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4144		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-3.5M	設計	*Eric*	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	*mm*	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	*1:14*				
重量	17.79kgs/pcs	處理	毛　胚				

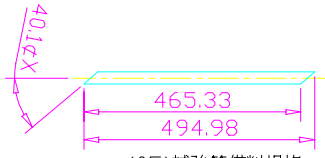
ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD



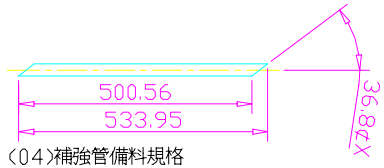



（配件）





（05）補強管備料規格



（04）補強管備料規格

序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量
附	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
配	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
件	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	21
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*534mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*3900mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6

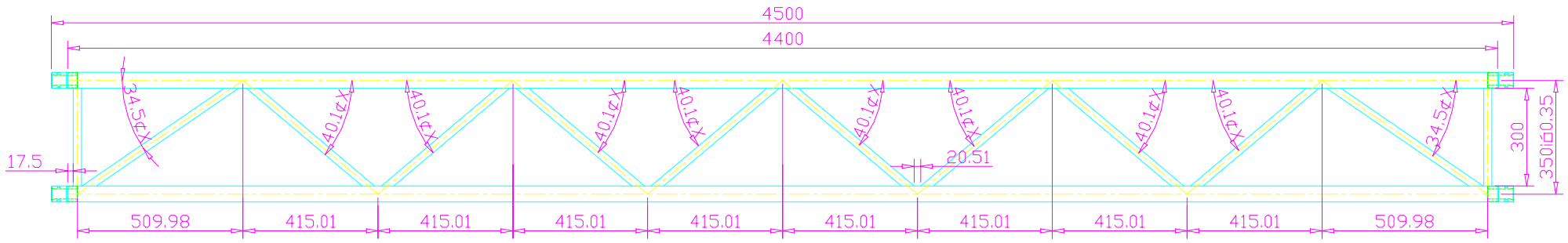
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

標記	修改者	修　改　內　容	日　期

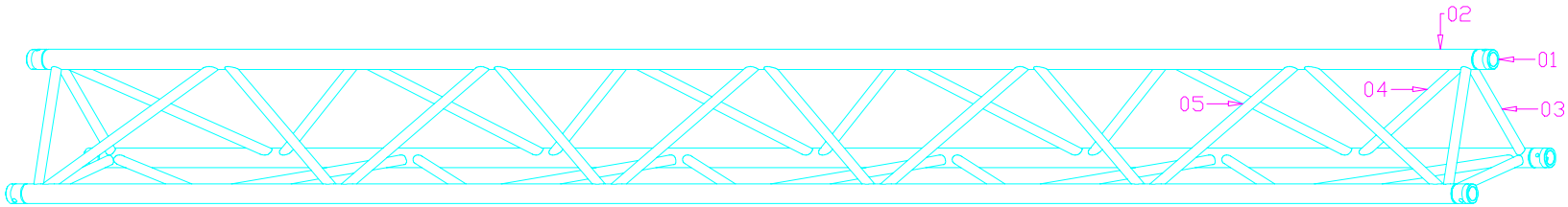
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

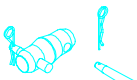
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4145		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-4.0M	設計	*Eric*	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	*mm*	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	*1:16*				
重量	20.0kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD

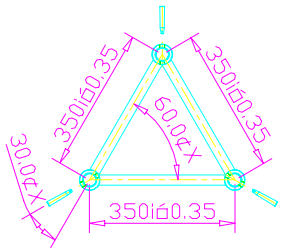


（單面視圖）

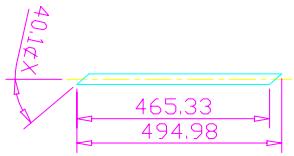




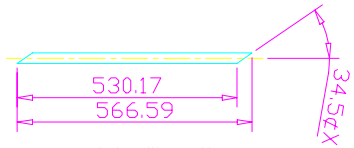
（配件）



（端面視圖）



（05）補強管備料規格



（04）補強管備料規格

序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量
附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	24
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*567mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*4400mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6

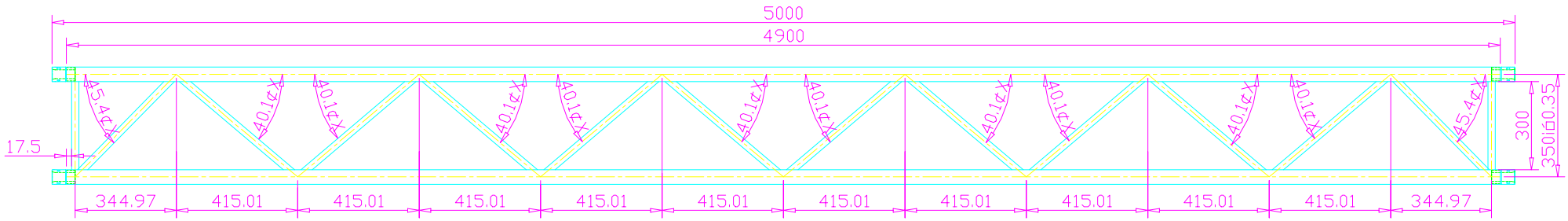
套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

標記	修改者	修　改　內　容	日　期

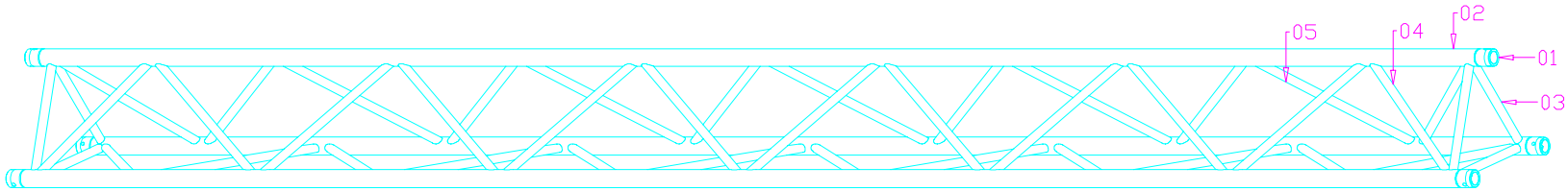
一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5¢X

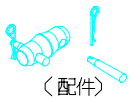
品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4146		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-4.5M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:18				
重量	22.21kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD

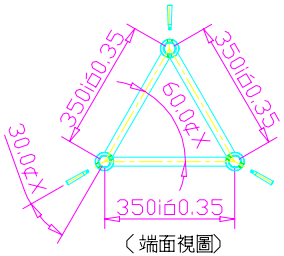


（單面視圖）

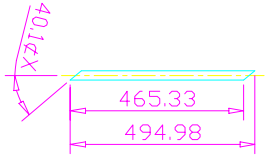




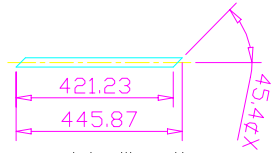
（配件）



（端面視圖）



（05）補強管備料規格



（04）補強管備料規格

附配件	C型釦	友誌	DMS-01-1	鐵質	6
	插　銷	友誌	DMS-01-4	S45C	6
	連接頭	友誌	DMS-01-3	#2011	3
05	補強管	金橋	ø25*3.0T*495mm	#6082	30
04	補強管	金橋	ø25*3.0T*446mm	#6082	6
03	補強管	金橋	ø25*3.0T*300mm	#6082	6
02	主體圓管	金橋	ø50*2.0T*4900mm	#6082	3
01	接頭套筒	友誌	DMS-01-2	#6082	6
序號	名　稱	廠商	規　格	材　質	數量

套筒在完成焊接后中心距應為349±0.2

標記	修改者	修　改　內　容	日　期

一般公差		
	>1-4	±0.1
	>4-16	±0.2
	>16-63	±0.3
	>63-250	±0.5
	>250-1000	±1.0
	>1000-2000	±2.0
	>2000-10000	±5.0
	角度公差	±0.5°X

品名	三邊形直展示架	圖號	ST-4147		平面/軸測圖	版本	第 1 版
規格	△ F43-5.0M	設計	Eric	日期 04.07.01	審　核	核　準	
材質	#6082-T6	單位	mm	校　對			
硬度	HRC=14~16°	比例	1:20				
重量	24.74kgs/pcs	處理	毛　胚				

ALUFORCE 金元富車料配件廠 GOLD YUAN FUH MACHINERY(SHENZHEN)CO,.LTD