

# Technischer Überwachungs-Verein Thüringen e.V.



Prüfstelle für Festigkeit  
und Fliegende Bauten  
Rudolstädter Straße 41  
07745 Jena

Tel.: 03641/3997-35  
Fax: 03641/3997-55

Prüfamt für die Standsicherheit  
Fliegender Bauten

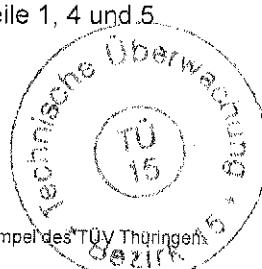
## PRÜFBERICHT NR: 2899-2007 BT

### Bericht über die Prüfung der baulichen Dokumentationen eines Fliegenden Baues zwecks Erteilung einer Ausführungsgenehmigung

(Typenprüfung)

#### 1. Allgemeine Angaben:

- 1.1. Anlage / Prüfobjekt: Zelthalle aus Aluminium  
Typ „Partyzelt Highlight“
- 1.2. Betreiber: Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
63654 Büdingen
- 1.3. Hersteller: Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
63654 Büdingen
- 1.4. Ersteller Bauvorlagen: Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
63654 Büdingen
- 1.5. Prüfumfang: Prüfung der Bauvorlagen
- 1.6. Geltungsdauer: bis zum 30.10.2012  
  
Bis zum Ablauf der Geltungsdauer kann ohne Einschränkung der üblichen Laufzeit eine Ausführungsgenehmigung erteilt werden. Nachfolgende Verlängerungen können ebenfalls ohne Beachtung der Geltungsdauer auf der Grundlage der typgeprüften Unterlagen erteilt werden, sofern sich die einschlägigen technischen Baubedingungen nicht wesentlich geändert haben.  
  
Für die Geltungsdauer einer Ausführungsgenehmigung ist diese Frist ohne Bedeutung.
- 1.7. Prüfgrundlagen:  
(soweit zutreffend)  
  
- Richtlinien über den Bau und Betrieb Fliegender Bauten (FiBauR, Anhang zu §74 Thür. BauO)  
- DIN 4112 Fliegende Bauten, Richtlinien für Bemessung und Ausführung  
- DIN 1055 Lastannahmen für Bauten, Teile 1, 4 und 5.  
- DIN 4113 Aluminiumkonstruktionen  
- DIN 18800 Stahlbauten  
- VdTÜV Merkblatt 1507



## 2. Prüfunterlagen:

### 2.1. Statische Berechnungen:

- 2.1.1. Statische Berechnung für eine Zelthalle aus Aluminium, Typ „Partyzelt Highlight“, aufgestellt durch Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH, 63654 Büdingen am 26.7.2006, Seiten 1 bis 88.
- 2.1.2. Statische Berechnung für eine Zelthalle aus Aluminium, Typ „Partyzelt Highlight“ mit Kompaktfußboden, aufgestellt durch Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH, 63654 Büdingen am 26.7.2006, Seiten 1 bis 24.

### 2.2. Technische Zeichnungen, die für die Aufnahme in das Baubuch vorgesehen sind:

#### 2.2.1. Zeichnungen zur Zeltkonstruktion:

Zeichnungs-Nr.	Bezeichnung	Datum
ohne (Statik S. 4)	Übersicht Variante 4 m Seitenlänge	ohne
ohne (Statik S. 5)	Übersicht Variante 5 m Seitenlänge	ohne
Profil-14	Profil 81x48x3	15.09.2006
RR-60x40x6	RR 60x40x6	01.09.2006
P-14_RR-60x40x6	Profil 81x48x3 RR 60x40x6	01.09.2006
Profil-101	Profil 89x67x2	15.09.2006
P-101_RR-60x40x6	Profil 89x67x2 RR 60x40x6	15.09.2006

Die Berechnung enthält weitere Zeichnungen, insbesondere zu Konstruktionsdetails (S. 64, 72, 76, 81-83), die nicht explizit in der Zeichnungsliste aufgeführt sind.

#### 2.2.2. Zeichnungen, die den Nachtrag Ziffer 2.1.2. betreffen:

Zeichnungs-Nr.	Bezeichnung	Datum
Statik S. 8	Bodenelement 2000 x 1000 für Kompaktfußboden	ohne
Statik S. 9	Bodenelement 1540 x 1000 für Kompaktfußboden	ohne
ohne	Detail Fußpunkt	30.10.2007

Der Nachtrag enthält weitere Zeichnungen, insbesondere Verlegeplan (S. 4, 21) sowie Detaildarstellungen (S. 15, 17, 19), die nicht explizit in der Zeichnungsliste aufgeführt sind.

#### 2.3. weitere technische Unterlagen:

Statische Berechnung für einen Systemfußboden Fa. Röder Zeltsysteme GmbH, aufgestellt durch Dipl. Ing. Horst Büker + Partner, 32791 Lage, am 8.4.2002, Seiten 1 bis 28.

zugehöriger Prüfbericht Nr. FB 1060/03 Anlagentechnik GmbH, TÜV Rheinland Berlin Brandenburg, Prüfstelle für Fliegende Bauten, 51105 Köln vom 29.3.2003, gültig bis 31.3.2008.

## 3. Werkstoffe / Baustoffe:

Es werden im wesentlichen folgende Baustoffe verwendet:

- Rahmenriegel, -stiele, Dachstreben: Aluminiumlegierung EN AW-6082 T5 (AlMgSi1 F28)
- Firststange: Baustahl S235 (St 37)
- Einschub-Verbindungsteile: Baustahl S235 (St 37)
- Fußplatten: Baustahl S235 (St 37)
- Erdanker: Baustahl S235 (St 37)



**Kompaktfußboden:**

- Holzdielen: Nadelholz Gk II (S 10)
- Längs-, Quer- und Randträger: Baustahl S235 (St 37)

**4. Baubeschreibung:**

Die vorliegende Anlage ist eine transportable Pagoden-Zelthalle Typ „Partyzelt Highlight“ mit quadratischer Grundfläche 5 x 5 m (Achsmaß), Traufhöhe 2,25 m und Firstpunkt 5,04 m. Dieses Pagodenzelt ist für Einzelaufstellungen vorgesehen und auch in den Grundabmessungen 4 x 4 m aufstellbar.

Haupttrageteil ist ein räumliches Rahmengerüst aus Aluminium-Spezialprofilen, das in Länge und Breite das Pagoden-System frei überspannt. An den Rahmenecken schließt eine Strebenkonstruktion an, die das Pagodendach bis zum Firstpunkt bildet. Die Trauf-, Fuß- und Strebenanschlüsse werden durch Einschub-Verbindungsteile aus Stahl-Hohlprofilen hergestellt.

Die Eckstiele stehen auf Stahl-Fußplatten, die Verankerung der Konstruktion erfolgt durch Erdanker aus Baustahl entsprechend der statischen Berechnung und der Übersichtszeichnung. Alternativ dazu kann die Zelthalle auch mit einem Kompaktfußboden bei Wegfall der Erdanker aufgestellt werden.

Die Tragkonstruktion wird durch eine Zeltplane überspannt, eine Belastung durch Schnee ist nicht vorgesehen.

**5. Prüfbemerkungen:**

Fehler in der statischen Berechnung werden nur gekennzeichnet, wenn sich daraus Auswirkungen auf die Bemessung ergeben. Die mit den Prüfvermerken versehene Kopie der Statik verbleibt beim Prüfamt für Fliegende Bauten des TÜV Thüringen.

Die unter 2. aufgeführten Prüfunterlagen dürfen nur in der vom TÜV Thüringen, Prüfamt für Fliegende Bauten, genehmigten Originalfassung mit vollständigem Prüfbericht verwendet werden. Im Zweifelsfalle sind die beim Prüfamt vorhandenen geprüften Unterlagen maßgebend.

**5.1. Lastannahmen****5.1.1. Eigenlasten**

Die Eigenlasten der Konstruktion wurden gemäß DIN 1055, Teil 1 richtig angesetzt. Zusätzliche Lasten durch Dekoration, Beleuchtung u. ä. sind nicht enthalten.

**5.1.2. Windlasten**

Die angesetzten Windlasten entsprechen der DIN 4112 bzw. der DIN 1055, Teil 4. Der gewählte Staudruckansatz von 0,3 kN/m<sup>2</sup> (gültig bis 5 m Aufbauhöhe und bis 10 m Breite gemäß der DIN 4112, Ziffer 4.5.2.) ist korrekt.

**5.1.3. Verkehrslasten**

Die angesetzte Verkehrslast für den Fußboden von 5 kN/m<sup>2</sup> entspricht der DIN 4112, Ziffer 4.2.1.2. für große Ansammlungen.

**5.1.3. Schneelasten**

wurden nicht angesetzt, siehe Auflage 8.4.

**5.2. Berechnung**

Die Nachweisführung folgt auf Grundlage der DIN 4113 dem zul- $\sigma$ -Konzept und wurde im Wesentlichen mittels eines EDV-Programms für räumliche Stabwerke geführt und zwar für die bemesungsrelevante Aufbauvariante mit 5 m Systemlänge. Die EDV-gestützte Berechnung wurde ergänzt durch Hand- und Detailnachweise. Der Nachtrag enthält die Bemessung eines Fußbodensystems, das bei korrekter Verlegung und Verbindung mit dem Pagodenzelt ohne Erdanker aufgestellt werden kann.



Das zur Berechnung verwendete Stabwerksprogramm ist nicht Gegenstand dieser Prüfung.  
Die Richtigkeit der Eingabewerte in das EDV-Programm wurde kontrolliert.

Die Statische Berechnung ist gültig für die jeweiligen unter Ziffer 3. genannten Bau- und Werkstoffe.

Die hergerechneten Spannungen für Spannungs- und Stabilitätsnachweise liegen im Wesentlichen in zulässigen Bereichen, vereinzelte geringfügige Überschreitungen bewegen sich im vertretbaren Rahmen. Eigene, auch EDV-gestützte Gegenrechnungen des Prüfingenieurs, insbesondere zur Lastermittlung, bestätigen in allen wesentlichen tragenden Elementen die korrekte Bemessung der Zeltkonstruktionen.

Die Nachweise der Einleitung der Auflagerkräfte in den Baugrund wurden erbracht (siehe auch Auflagen 8.3., 8.7. und 8.8.).

## 6. Prüfergebnis:

Die statischen Berechnungen und die zugehörigen Zeichnungen entsprechen den zugrunde liegenden Normen und Vorschriften und sind vollständig und richtig.

Die Erteilung einer Ausführungsgenehmigung wird befürwortet, wenn nachfolgende Bestimmungen und Auflagen beachtet und eingehalten werden.

## 7. Bestimmungen:

- 7.1. Die Gültigkeit dieses Berichtes ist **auf 5 Jahre** beschränkt (siehe Ziffer 1.6.) und kann auf Antrag verlängert werden.
- 7.2. Die Prüfung der Bauvorlagen nach deutschem Baurecht dient als Grundlage für die Erteilung der Ausführungsgenehmigung. Sie entbindet nicht von der Pflicht, bei der zuständigen Bauaufsichtsbehörde eine Ausführungsgenehmigung für den Fliegenden Bau zu erwirken.
- 7.3. Für die Erteilung bzw. hier Ergänzung der Ausführungsgenehmigung nach deutschem Baurecht sind bei der zuständigen Bauaufsichtsbehörde folgende Unterlagen vorzulegen:
  - alle unter Ziffer 2 in diesem Prüfbericht aufgeführten Prüfunterlagen
  - Prüfbericht Nr. 2899-2007 BT des TÜV Thüringen, Prüfamt für die Standsicherheit Fliegender Bauten, über die Typenprüfung der Bauvorlagen (dieser Bericht)
  - Prüfbericht über die Abnahmeprüfung
  - Abnahmeprüfzeugnisse 3.1 über verwendete Materialien und Zertifikate über Halbzeuge
  - Nachweis der Eignung des Zeltplanenmaterials (Schwerentflammbarkeit, Reißfestigkeit)
  - Bedienhandbuch mit Montageanleitungen
  - Für die Herstellung geschweißter Teile aus Stahl ist die entsprechende Herstellerqualifikation gemäß DIN 18800, Teil 7 nachzuweisen.

## 8. Auflagen:

- 8.1. Nach erfolgter Prüfung der Bauvorlagen hat eine Abnahmeprüfung durch einen Sachverständigen für Fliegende Bauten zu erfolgen. Die Auflagen und Hinweise aus diesem Bericht sind zu beachten und einzuhalten.
- 8.2. Die einschlägigen Bestimmungen der „Richtlinien für den Bau und Betrieb Fliegender Bauten“ in der jeweils gültigen Fassung sind zu beachten.
- 8.3. Die Aufstellung der Zelthalle darf nur entsprechend den Vorgaben der Übersichtszeichnungen sowie entsprechend Verlegeplan Nachtrag S. 4 bei Einbau der Fußbodenkonstruktion erfolgen. Dieses gilt insbesondere für die Auswahl von Stabprofilen und deren Werkstoffe sowie für die aufgeführte erforderliche Anzahl, Einschlaglänge und Durchmesser der Erdanker pro Auflagerpunkt.



- 8.4. Die Zelthalle wurde nicht für eine Schneebelastung bemessen. Die Aufstellung in der kalten Jahreszeit darf entsprechend DIN 1055, Teil 5, Ziffer 3.4.1. nur dann erfolgen, wenn anfallender Schnee sofort beräumt wird oder die Zelthalle so beheizt wird, dass der Schnee sofort schmilzt (min. 12°C am First ohne besondere Isolierung).
- 8.5. Die Bildung von Wassersäcken ist durch entsprechende Straffspannung der Planen zu verhindern.
- 8.6. Die Zelthalle ist nicht für den Betrieb mit geöffneten Seitenwänden ausgelegt. Notwendige Öffnungen für Ein- und Ausgänge sind bei aufkommendem stärkeren Wind fest zu verschließen.
- 8.7. Die Zelthalle darf nur auf ausreichend tragfähigem Baugrund aufgestellt werden. Die Tragfähigkeitsnachweise der verwendeten Erdanker gehen von mindestens dichtgelagertem, nicht-bindigem Boden aus. Bei schlechteren Verhältnissen ist die sichere Einleitung der Ankerkräfte durch geeignete Maßnahmen (größere Anzahl Erdnägel pro Stützenfuß, längere Erdnägel) zu gewährleisten. Im Zweifelsfall ist die Tragfähigkeit durch Ausziehversuche zu ermitteln.
- 8.8. Bei Aufstellung mit Kompaktfußboden entfällt Auflage 8.7. Die korrekte Unterpallung entsprechend der Fußbodenzeichnungen sowie der Reibbeiwert  $\mu = 0,6$  (Beton-Holz) oder größer sind stets zu gewährleisten.
- 8.9. Die Zeltplanen für die Dach- und Wandeindeckung dürfen nur aus PVC-beschichtetem Polyestergewebe bestehen. Die Zug- und Reißfestigkeit der Plane und ihrer Verbindungen (Verschlüsse, Nähte, Keder) muss in Schuss- und Kettrichtung den auftretenden Belastungen genügen. Es ist schwerentflammables Planenmaterial zu verwenden. Das Eigengewicht der Zeltplane darf  $1,0 \text{ kg/m}^2$  nicht überschreiten.
- 8.10. Beim Betrieb des Zeltes und bei den Prüfungen durch Sachverständige ist besonders auf Beulen und Anrisse in den Rahmenprofilen am Ende der Einschübe (Riegel, Traufen) zu achten. Eventuell verschlissene oder schadhafte Bauteile sind durch Originalbauteile zu ersetzen.
- 8.11. Alle Verbindungsmittel sind gegen unbeabsichtigtes Lösen zu sichern.

**Die Typenprüfung ist abgeschlossen.**

TÜV Thüringen e.V.  
Prüfstelle für Festigkeit  
und Fliegende Bauten

Ort, Datum  
Jena, 29.10.2007

Der Bearbeiter

Dipl.-Ing. Christian Müller

Leiter Prüfamt

Dipl.-Ing. Ursula Knoll





## Statische Berechnung

Objekt : Zelthalle aus Aluminium Typ Partyzelt Highlight  
4,0 m x 4,0 m und 5,0 m x 5,0 m statischer und maschinen-  
technischer Hinsicht geprüft

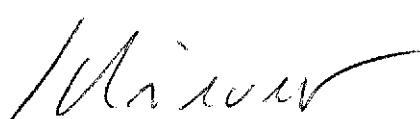
siehe Prüfbericht Nr. 2833-2003-87  
Technischer Überwachungsverein  
Thüringen e.V.  
Prüfer für die Feuerwehrhaft  
Friedrichroda Ebersbach  
Auszug vom 29.10.2003  
   
Leiter  
Büdingen/Büder  
Leiter

Bauherr : Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
D 63654 Büdingen Wolferborn

Ausführung : Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
D 63654 Büdingen

Aufgestellt : Büdingen , 26.07.2006

M. Schriever



Diese statische Berechnung besteht aus 87 Seiten

(88)



## Inhaltsverzeichnis

	Seite
Allgemeines	3
Übersichten	4
Lastannahmen	8
Verwendete Querschnitte	22
EDV Berechnung	26
Bemessung	59
Anschlußberechnung	64
Erdnägel	71
Aufstellen mehrerer Zelte	88



Allgemeines :

Die Zelthalle ist ohne die Berücksichtigung von Schneelasten berechnet worden.

Das Zelt ist für den temporären Einsatz bestimmt.

Abmessungen dieses Zeltes sind 4,0 m x 4,0 m und 5,0 m x 5,0 m.

In dieser Berechnung wurde nur die maßgebliche Aufstellvariante von 5,0 m x 5,0 m berücksichtigt.

Das Hauptragsystem des Zeltes sind vier Rahmen die die Hallenbreite frei überspannen.

Die Verankerung der Rahmen erfolgt über Erdanker. Die Bemessung der Erdanker wurde gemäß DIN 4112 für dichtgelagerten nichtbindigen Boden durchgeführt.

Es ist beim Aufstellen der Halle zu beachten , dass der angetroffene Boden mit dem in der statischen Berechnung der Typenstatik angenommen Boden übereinstimmt.

Es ist stets darauf zu achten , daß das Zelt auf tragfähigem Boden errichtet wird.

Soweit örtlich schlechtere Werte vorliegen sind entsprechende Maßnahmen mit dem Statiker abzustimmen.

Für die Verankerung des Zeltes mit Erdankern ist insbesondere Abschnitt 6.2.2 DIN 4112 zu beachten.(Kontrolle Erdanker nach extremen Belastungen und Frostperioden).

Die Dachhaut wurde statisch nicht behandelt.

Die Beanspruchung der Konstruktion im Montage und Demontagefall wird in dieser Statik nicht behandelt und sind im Einzelfall abzuklären.

Diese Zelt ist als geschlossen gerechnet , die Eingänge der Zelthalle sind bei aufkommenden stärkerem Wind zu schließen.

Bei der Nutzung von Zelten ist allgemein zu beachten , daß bei Zelten größere Verschiebungen zulässig sind als bei sonstigen Hochbauten.

Die Traufpfette ist gegen Ausheben konstruktiv zu sichern.

Um die Bildung von Wassersäcken zu vermeiden ist die Dachplane straff zu spannen.

Die Windverbände in den Verbandsfeldern sind stets angespannt werden.

Sämtliche lösbar Anschlüsse und Verbindungen sind auf geeignete Weise gegen unbeabsichtigtes bzw. selbsttätigiges Lösen und Lockern zu sichern.

Auf ausreichenden Konstruktionsschutz ist zu achten. Zu beachten sind hier vor allem die Berührungsflächen zwischen Stahl und Aluminium , die gegen Kontaktkorrosion zu schützen sind.

Die Verbindungsmittel aus Stahl die mit dem Aluminium verbunden sind werden verzinkt.

Bolzenverbindungen an den Fußpunkten,Seil und Strebenanschlüssen,Rahmenecken und Firsteinsätzen müssen regelmäßig auf ihre Unversehrtheit geprüft werden.Die

Wiederherstellung der Tragfähigkeit ist bei Auffälligkeiten zu gewährleisten.

Bleche die in Dickenrichtung beansprucht werden , wie z.B Stimplatten , sind gemäß DIN EN 10164 zu bestellen.

Die Terassenbruchgefahr in geschweißten Konstruktionen ist zu verhindern durch die Beachtung und Anwendung der DASt-Richtlinie 014.

Die Dachdeckung besteht aus Zeltplane dessen Gewicht  $0,03 \text{ kN/m}^2$  nicht überschreitet.

Die Verbindungsmittel aus Stahl die mit dem Aluminium verbunden sind werden verzinkt.

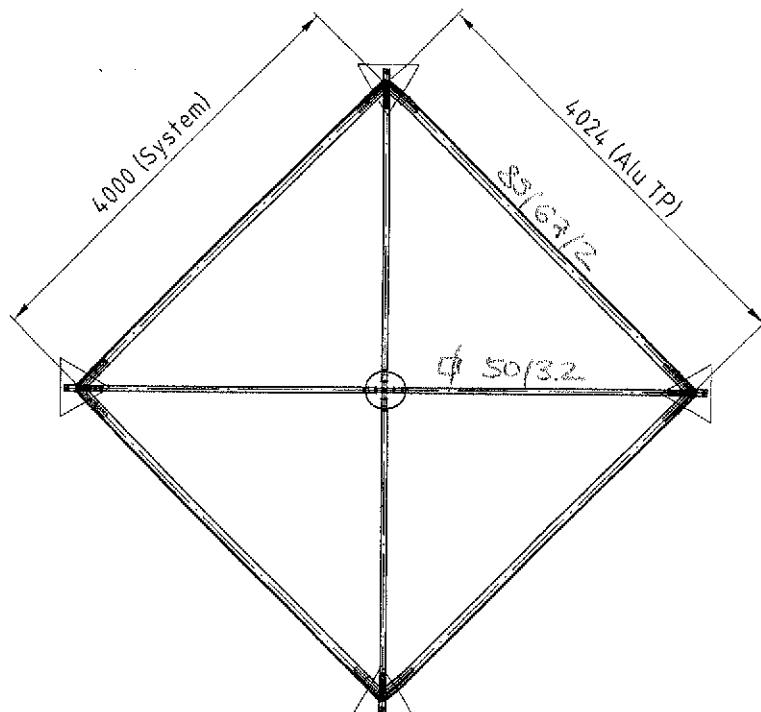
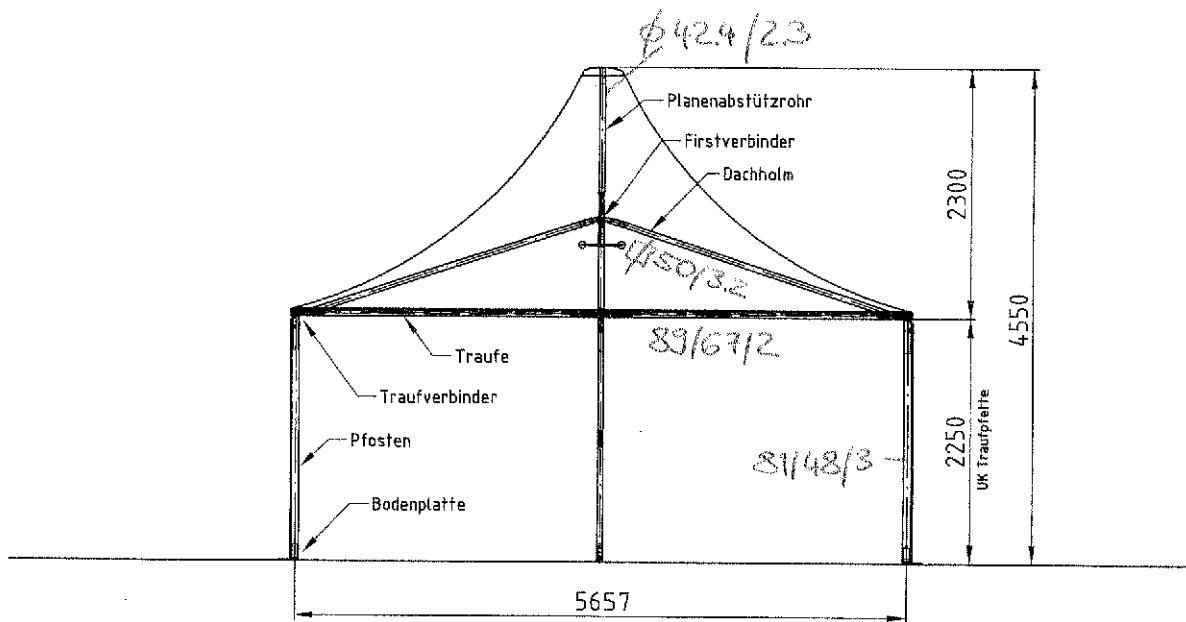
Die Hauptelemente bestehen aus Aluminium der Legierung AlMgSi1 F28 ,St37 und St52 .

Für geschweißte Teile aus Stahl ist die DIN 18800 Teil 7 (insbesondere Abschnitt 6) und die DIN 18800 zu beachten.

Nicht gekennzeichnete ,tragende Kehlnähte sind mit  $a = 0,7 \times t_{min}$  auszuführen;HV Nähte sind durchzuschweißen.

Die statische Berechnung wurde unter Berücksichtigung der DIN 1055 , DIN 4112 , DIN 4113 , DIN 4114 sowie der DIN 18800 durchgeführt.

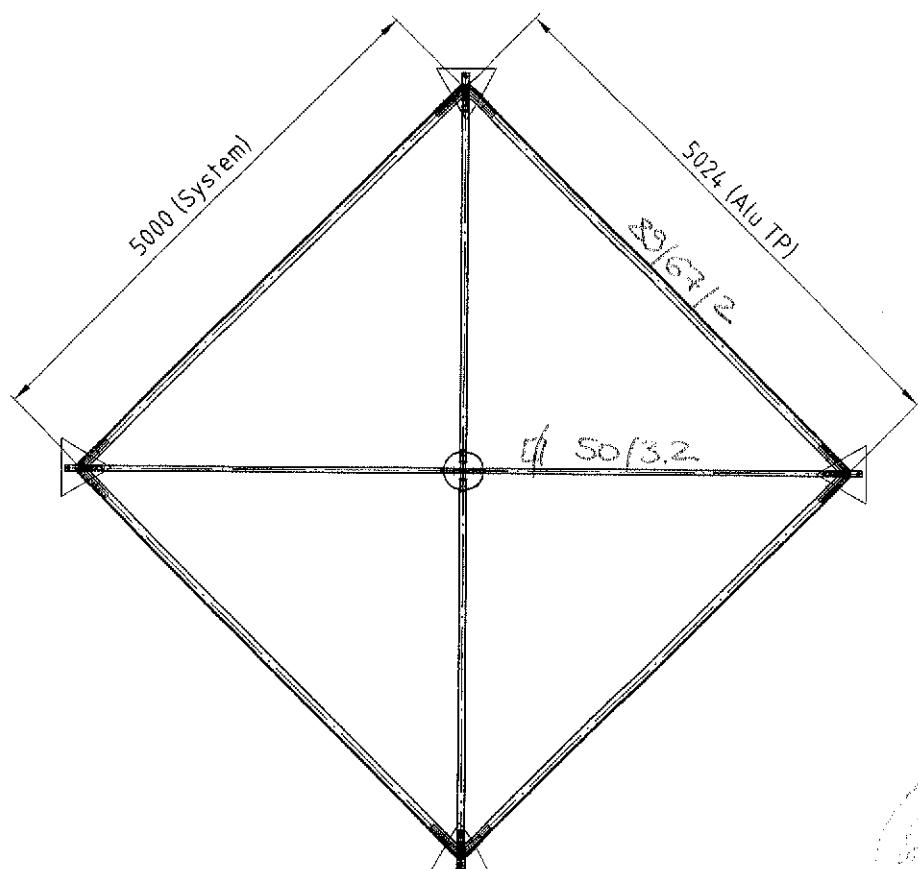
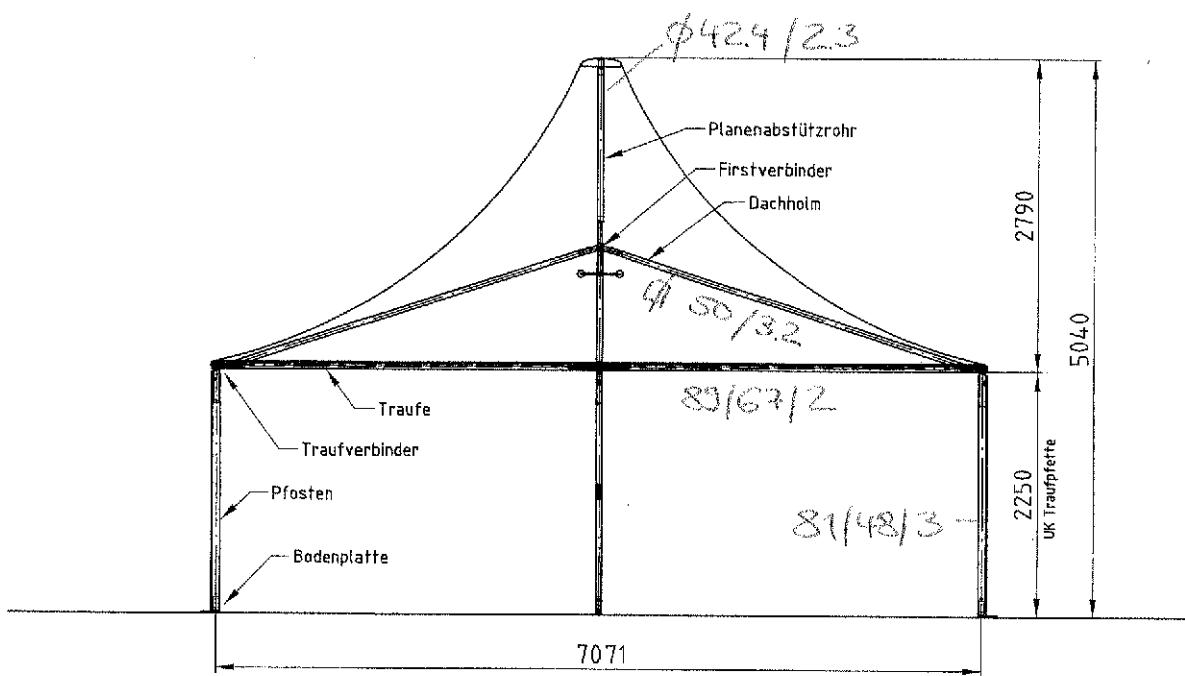




Verankerung:

= 1 Stück Erdanker Ø 25 x 800





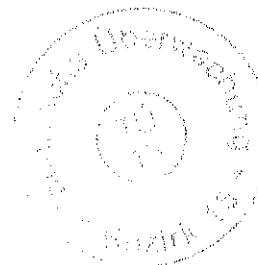
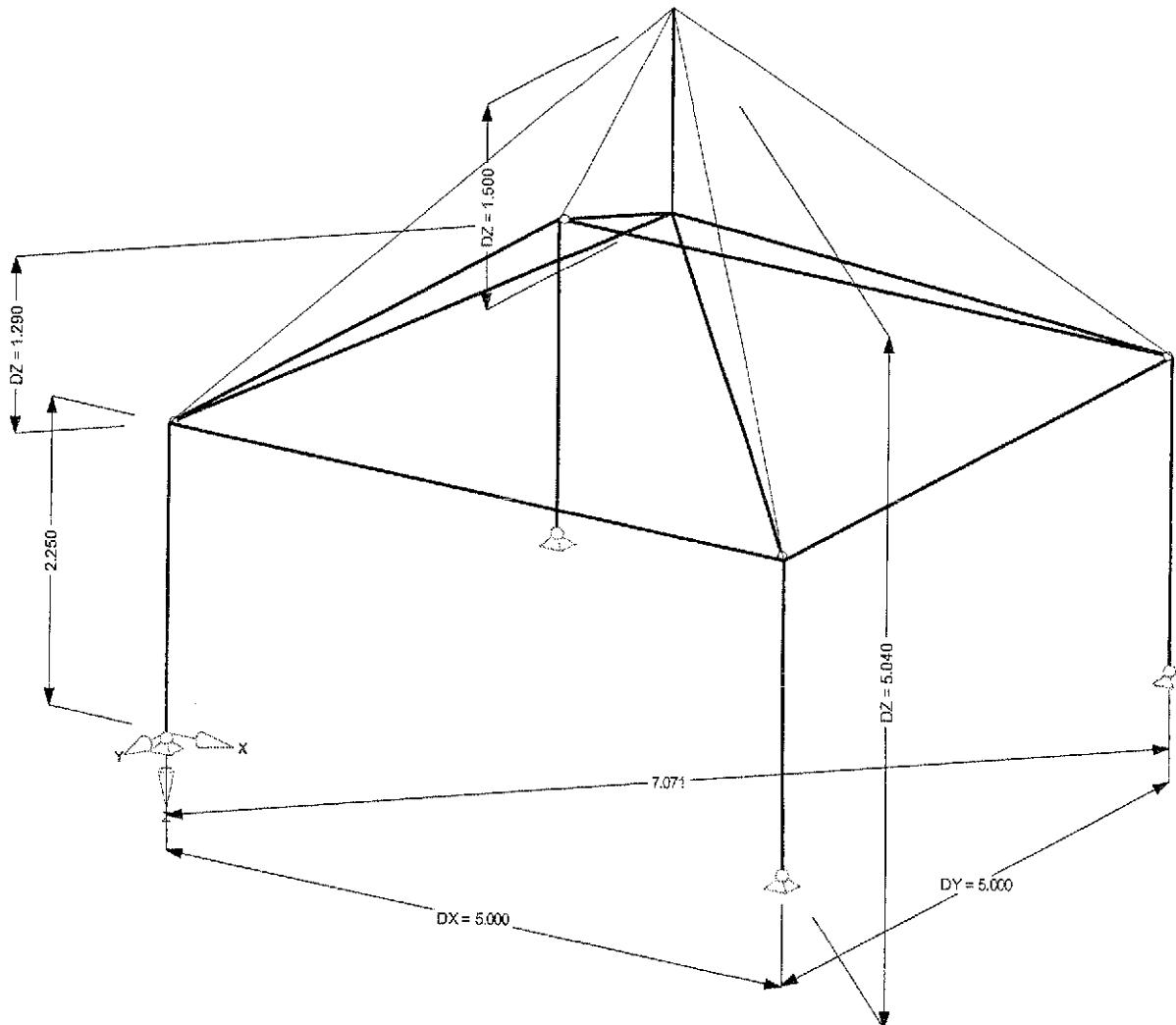
Verankerung:  
 = 1 Stück Erdanker Ø 25 x 800



Projekt: __	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA	Seite: 1
		17.07.2006

**STRUKTUR**

Isometrie





# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein, 63654 BÜDINGEN

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

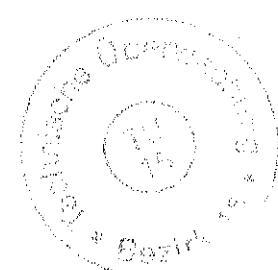
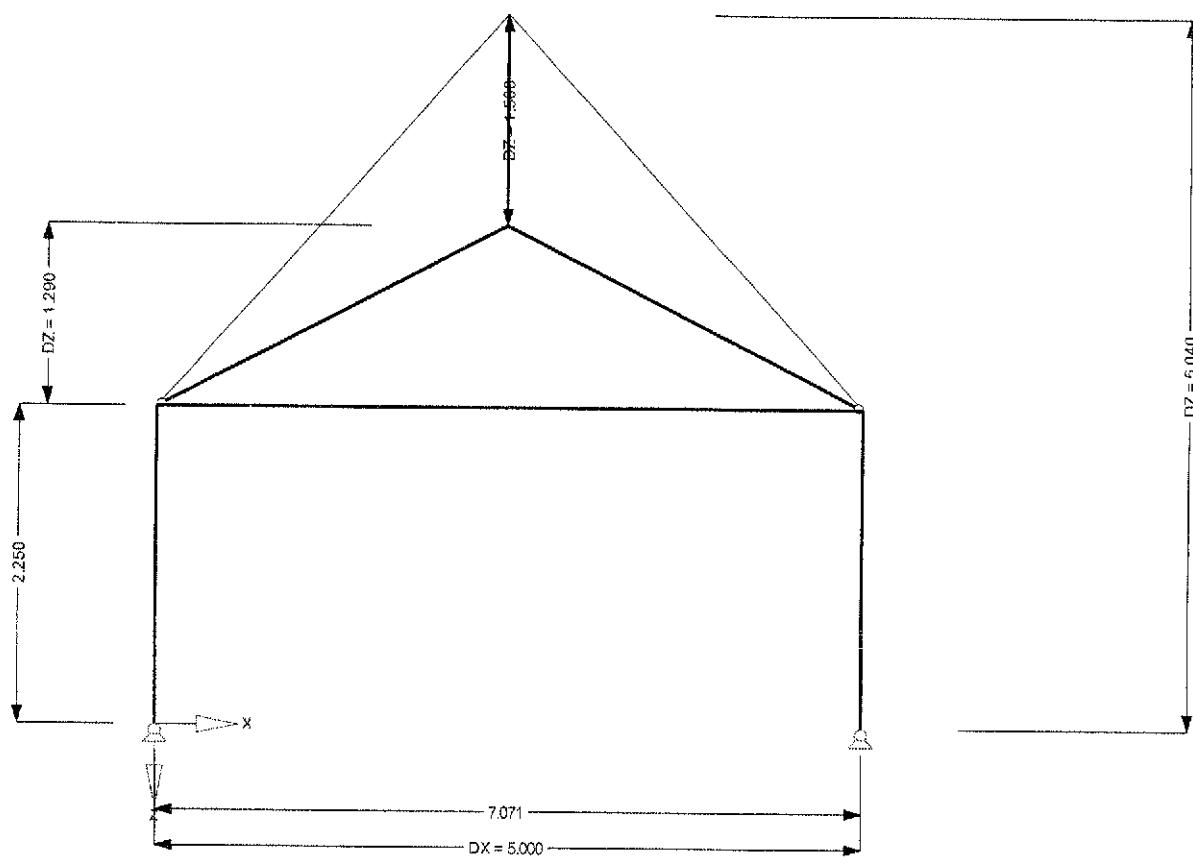
7

G R A F I K

Projekt: _____	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA	Seite: 1
		17.07.2006

## STRUKTUR

Entgegen der Y-Richtung



**Lastannahmen :**

**Wind:**

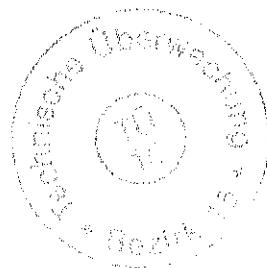
Staudruck 0,30 kN/m<sup>2</sup> gemäß DIN 4112 für Gebäude mit einer Traufhöhe bis zu 5,0 m und einer Spannweite bis zu 10,0 m.

C – Werte nach DIN 1055 Teil 4 mit  $1,3 \times \sin \alpha - 0,60$

Der Nachweis wird für allseitig geschloßene Bauwerke geführt.

**Schnee :**

Kein Schnee gemäß DIN 4112 und den damit verbundenen Auflagen .



## Lastannahmen

### Eigengewicht

TH = Traufhöhe = 2,25 m

b = Stützenabstand = 5 m

gp = Pfetten auf Riegel verteilt = 0 kN/m aus EDV

g = Dachdeckung = 0 kN/m 0,006 kN/m<sup>2</sup>

Eg Rahmenriegel = 0 kN/m aus EDV

Kleinteile gerundet = 0,01 kN/m

$$g_1 = g \times TH + \Sigma g \quad 0,01 \text{ kN/m}$$

g Wandverkleidung = 0,01 kN/m

gTraufpfette : 0 kN/m aus EDV

gDachdeckung = g x b 0,03 kN/m

Kleinteile gerundet = 0,03 kN/m

$g_2 = 0,06 \text{ kN/m}$

## Ermittlung von P1

g Wandverkleidung x TH x b = 0,1125 kN

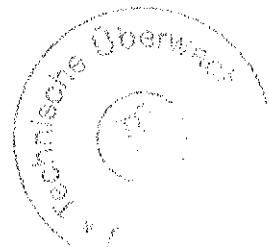
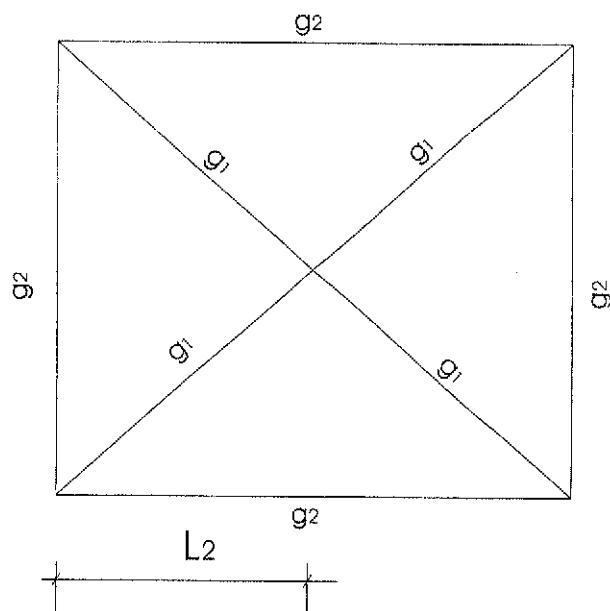
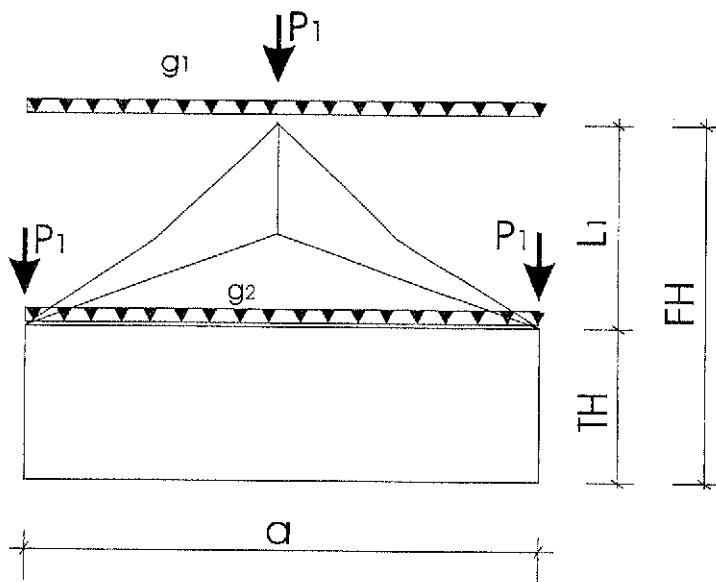
g Rahmenstütze x TH = 0,00 kN aus EDV

Kleinteile gerundet = 0 kN

P1 = 0,11 kN



Lastfall g :



Windlasten: nach Differenzierung  
geprüft TÜV IS

Ermittlung der c - Werte nach DIN 1055 Teil 4

Luv Seite:

Neigung :  $25^\circ < \alpha < 50^\circ$      $c = 0,50 / 25 \times \alpha - 0,20$

Neigung :  $0^\circ < \alpha < 25^\circ$      $c = 1,3 \times \sin \alpha - 0,60$

Neigung :  $50^\circ < \alpha < 90^\circ$      $c = 0,80$

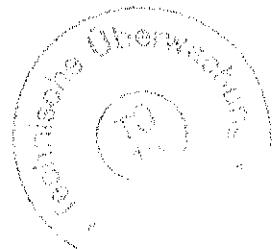
Lee Seite:

Neigung :  $0^\circ < \alpha < 75^\circ$      $c = -0,60$

Neigung :  $75^\circ < \alpha < 90^\circ$      $c = -0,50$

$c_1:$	$\text{Alpha}$	Cp-Werte :
0,00	0 Luv = $0^\circ - 25^\circ$	0,0
0,00	0 Luv = $25^\circ - 50^\circ$	0,0
1,00	90 Luv = $50^\circ - 90^\circ$	0,8
0,00	0 Lee = $0^\circ - 75^\circ$	0,0
0,00	0 Lee = $75^\circ - 90^\circ$	0,0

$c_2:$	$\text{Alpha}$	Cp-Werte :
0,00	0 Luv = $0^\circ - 25^\circ$	0,0
0,00	0 Luv = $25^\circ - 50^\circ$	0,0
0,00	0 Luv = $50^\circ - 90^\circ$	0,0
0,00	0 Lee = $0^\circ - 75^\circ$	0,0
1,00	90 Lee = $75^\circ - 90^\circ$	0,5



$c_3$ :      Alpha

0,34	20	Luv = $0^\circ - 25^\circ$
0,00	0	Luv = $25^\circ - 50^\circ$
0,00	0	Luv = $50^\circ - 90^\circ$
0,00	0	Lee = $0^\circ - 75^\circ$
0,00	0	Lee = $75^\circ - 90^\circ$

Cp-Werte :

-0,15
0,0
0,0
0,0
0,0

$c_4$ :      Alpha

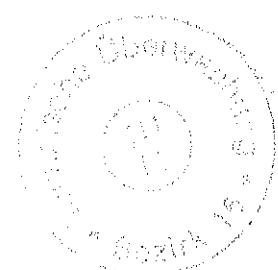
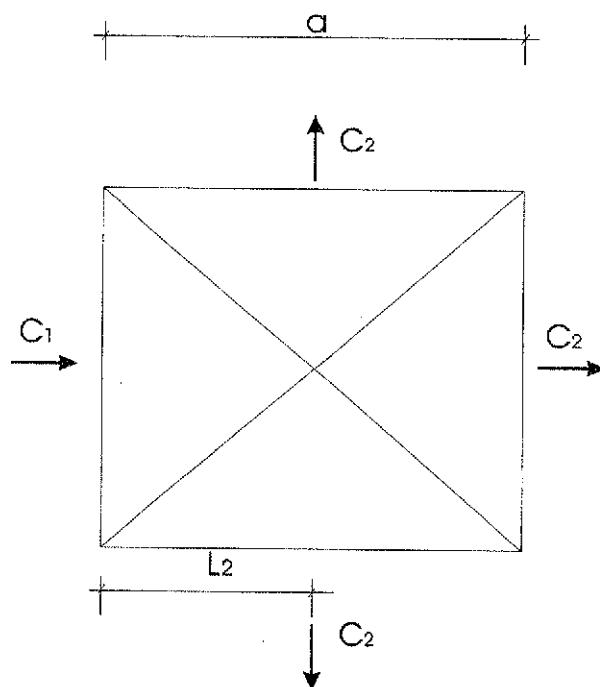
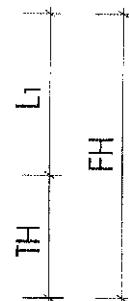
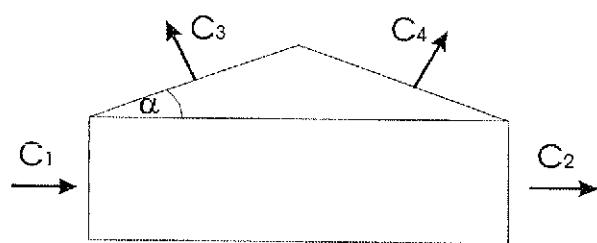
0,00	0	Luv = $0^\circ - 25^\circ$
0,00	0	Luv = $25^\circ - 50^\circ$
0,00	0	Luv = $50^\circ - 90^\circ$
0,31	18	Lee = $0^\circ - 75^\circ$
0,00	0	Lee = $75^\circ - 90^\circ$

Cp-Werte :

0,0
0,0
0,0
0,6
0,0

$$\alpha = 20^\circ$$

c - Werte :



Belastung aus Wind :

$$L = \text{Spannweite} = 7,07 \text{ m}$$

$$TH = \text{Traufhöhe} = 2,25 \text{ m}$$

$$FH = TH + \tan DN \times L/2$$

$$\text{Dachneigung DN} = 20^\circ \quad 0,34$$

$$FH = 3,51 \text{ m}$$

$$b = \text{Stützenabstand} = 5 \text{ m}$$

$$d = \text{Einflußbreite Windbelastung} = b/2$$

$$d = 2,5 \text{ m}$$

$$q = 0,3 \text{ kN/m}^2$$

c - Werte Stiele :

$$c_1 = 0,8$$

$$c_2 = 0,5$$

c - Werte Riegel :

$$c_3 = 0,16$$

$$c_4 = 0,6$$

Belastung aus Wind auf Stiele : in x - Richtung

$$W_{1x} = q \times c_1 \times d$$

$$W_{1x} = 0,6 \text{ kN/m}$$

$$W_{2x} = q \times c_2 \times d$$

$$W_{2x} = 0,38 \text{ kN/m}$$

Belastung aus Wind auf Stiele : in y - Richtung

$$W_y = q \times c_2 \times d$$

$$W_y = 0,38 \text{ kN/m}$$



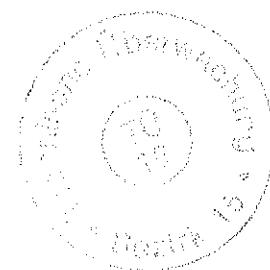
Belastung aus Wind auf Riegel:

$$W_1 z = q \times c_3 \times b$$

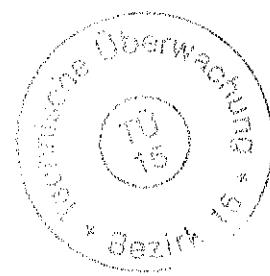
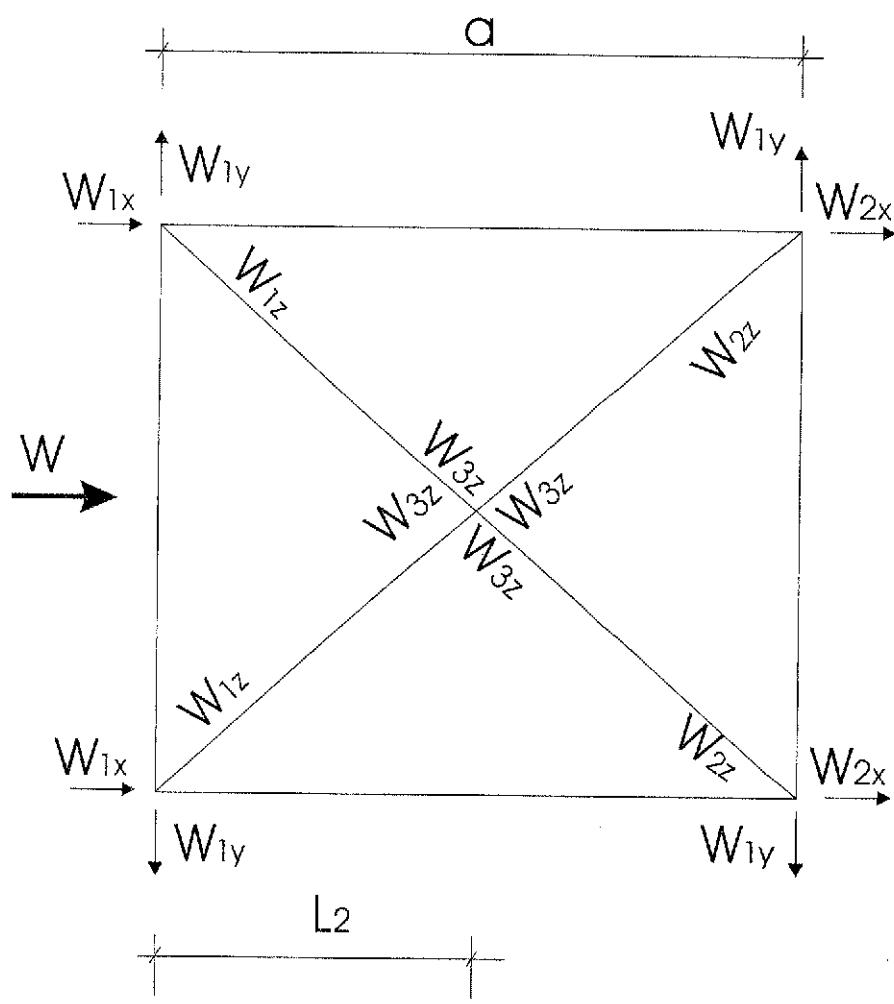
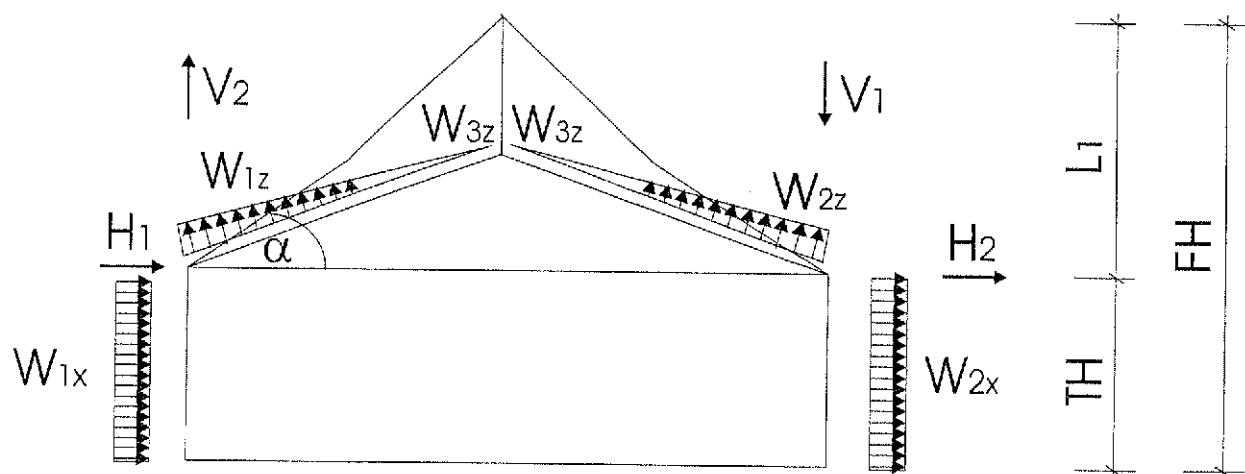
$$W_1 z = 0,24 \text{ kN/m}$$

$$W_2 z = q \times c_4 \times b$$

$$W_2 z = 0,9 \text{ kN/m}$$



Lastfall w :





### Ermittlung des Planenzuges

$$PZ = \text{Vorspannung der Firststange von Hand} = 1 \text{ kN}$$

$$PZ \text{ vorh.} = PZ/2 \times 1/\sin \alpha \times 1/\text{Umfang} = 0,04 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Umfang} = 20 \text{ m}$$

$$\alpha = 20^\circ$$

$$w = \text{Windstaudruck} = 0,3 \text{ kN/m}^2$$

$$c = c - \text{Wert} = 0,3$$

$$q = c \times w = 0,09 \text{ kN/m}^2$$

$$f_D = \text{Planendurchhang infolge Zuschnitt} = 0,4 \text{ m}$$

$$f_1 = \text{Planendurchhang infolge Dehnung} = 0,01 \text{ m}$$

$$f = f_D + f_1 = \text{Planendurchhang gesamt} = 0,41 \text{ m}$$

$$b = \text{Feldbreite} = 3,55 \text{ m}$$

Planenlänge l :

$$l = b \times (1 + (f_D \times f_D) / (b \times b) \times 8 / 3)$$

$$l = 3,67 \text{ m}$$

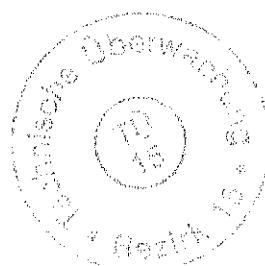
$$H = q \times b \times b / 15,588 \times 1/f + PZ \text{ vorh.}$$

$$H = 0,22 \text{ kN/m}$$

$\epsilon$  = Dehnung = 5,5 % bei 10 kN/m für Trevira hochfest

$$\Delta l = l \times \epsilon \times H / 10$$

$$\Delta l = 0,00 \text{ m}$$





### Ermittlung des Planenzuges

$$PZ = \text{Vorspannung der Firststange von Hand} = 1 \text{ kN}$$

$$PZ \text{ vorh.} = PZ/2 \times 1/\sin \alpha \times 1/\text{Umfang} = 0,04 \text{ kN/m}^2$$

$$\text{Umfang} = 20 \text{ m}$$

$$\alpha = 20^\circ$$

$$w = \text{Windstaudruck} = 0,3 \text{ kN/m}^2$$

$$c = c - \text{Wert} 0,7$$

$$q = = c \times w 0,21 \text{ kN/m}^2$$

$$f_D = \text{Planendurchhang infolge Zuschnitt} 0,39 \text{ m}$$

$$f_1 = \text{Planendurchhang infolge Dehnung} 0,01 \text{ m}$$

$$f = f_D + f_1 \quad \text{Planendurchhang gesamt} 0,4 \text{ m}$$

$$b = \text{Feldbreite} = 3,55 \text{ m}$$

Planenlänge l :

$$l = b \times (1 + (f_D \times f_D) / (b \times b) \times 8 / 3)$$

$$l = 3,66 \text{ m}$$

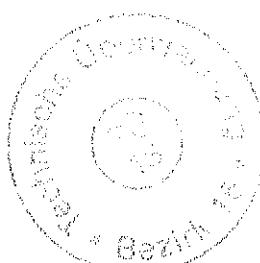
$$H = q \times b \times b / 15,588 \times 1/f + PZ \text{ vorh.}$$

$$H = 0,46 \text{ kN/m}$$

$\varepsilon$  = Dehnung = 5,5 % bei 10 kN/m für Trevira hochfest

$$\Delta l = l \times \varepsilon \times H / 10$$

$$\Delta l = 0,01 \text{ m}$$



Dachbelastung:

TH = Traufhöhe = 2,25 m  
 l1 = 2,79 m  
 l2 = 2,5 m  
 a = Stützenabstand = 5 m  
 Alpha = Neigung der Plane 20 Grad 0,93969262 0,34202014

$$A1 = l1 \times a / 2 \quad 6,975 \text{ m}^2$$

$$A2 = l2 \times a / 2 \quad 6,25 \text{ m}^2$$

$$PZ = 0,22 \text{ kN/m} \quad 0,46 \text{ kN/m}$$

$$H1'' = PZ \times \cos \alpha \quad 0,21 \text{ kN/m} \quad 0,43 \text{ kN/m}$$

$$V1'' = PZ \times \sin \alpha \quad 0,08 \text{ kN/m} \quad 0,16 \text{ kN/m}$$

$$qw = 0,3 \text{ kN/m}^2$$

$$c = 0,3 \quad -0,7$$

$$H1' = A1 \times qw \times c / a \times 2/3 \quad 0,08 \text{ kN/m} \quad -0,20 \text{ kN/m}$$

$$V1' = A2 \times qw \times c / a \times 2/3 \quad 0,08 \text{ kN/m} \quad -0,175 \text{ kN/m}$$

$$H1 = H1' + H1'' \quad 0,29 \text{ kN/m} \quad 0,24 \text{ kN/m}$$

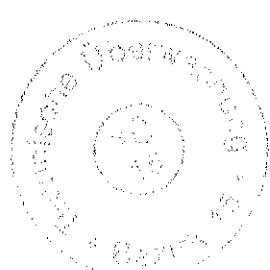
$$V1 = V1' + V1'' \quad 0,00 \text{ kN/m} \quad 0,33 \text{ kN/m}$$

$$V_{\text{first}}' = 1/3 \times A2 \times qw \times c \times 2 \quad 0,37 \text{ kN}$$

$$V_{\text{first}}'' = 1/3 \times A2 \times qw \times c \times 2 \quad -0,87 \text{ kN}$$

$$V_{\text{first}}'' = V1'' \times a \times 2 \quad 0,75 \text{ kN} \quad 1,57 \text{ kN}$$

$$V_{\text{first}} = \text{Summe } V_{\text{first}} = \underline{\underline{1,83 \text{ kN}}}$$



Ermittlung der H-Lasten aus dem Dach:

$$a = \text{Spannweite} = 5 \text{ m}$$

$$q = \text{Staudruck} = 0,3 \text{ kN/m}^2$$

$$c\text{-Wert} = 1$$

$$z = \text{Höhe Dach} = 2,79 \text{ m}$$

$$H = q \times c \times z/2$$

$$H = 0,42 \text{ kN}$$

$$H_1 = 2/6 \times H$$

$$H_1 = 0,14 \text{ kN}$$

$$H_2 = 1/6 \times H$$

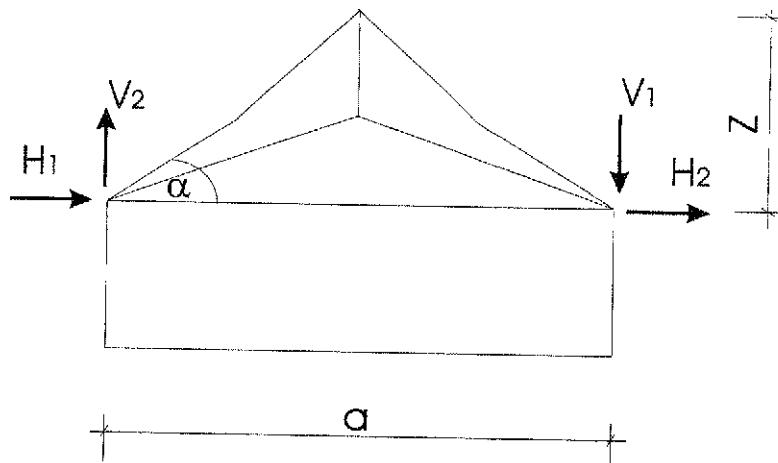
$$H_2 = 0,07 \text{ kN}$$

$$V_1 = (H/a) * 0,5$$

$$V_1 = 0,04 \text{ kN}$$

$$V_2 = (-H/a) * 0,5$$

$$V_2 = -0,04 \text{ kN}$$



Projekt: —

Position: Partyzelt Light  $q = 0,30 \text{ kNm}^2$  \_TUEVA

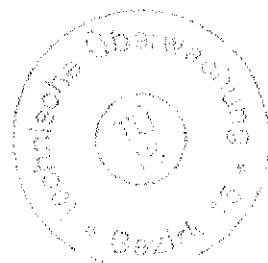
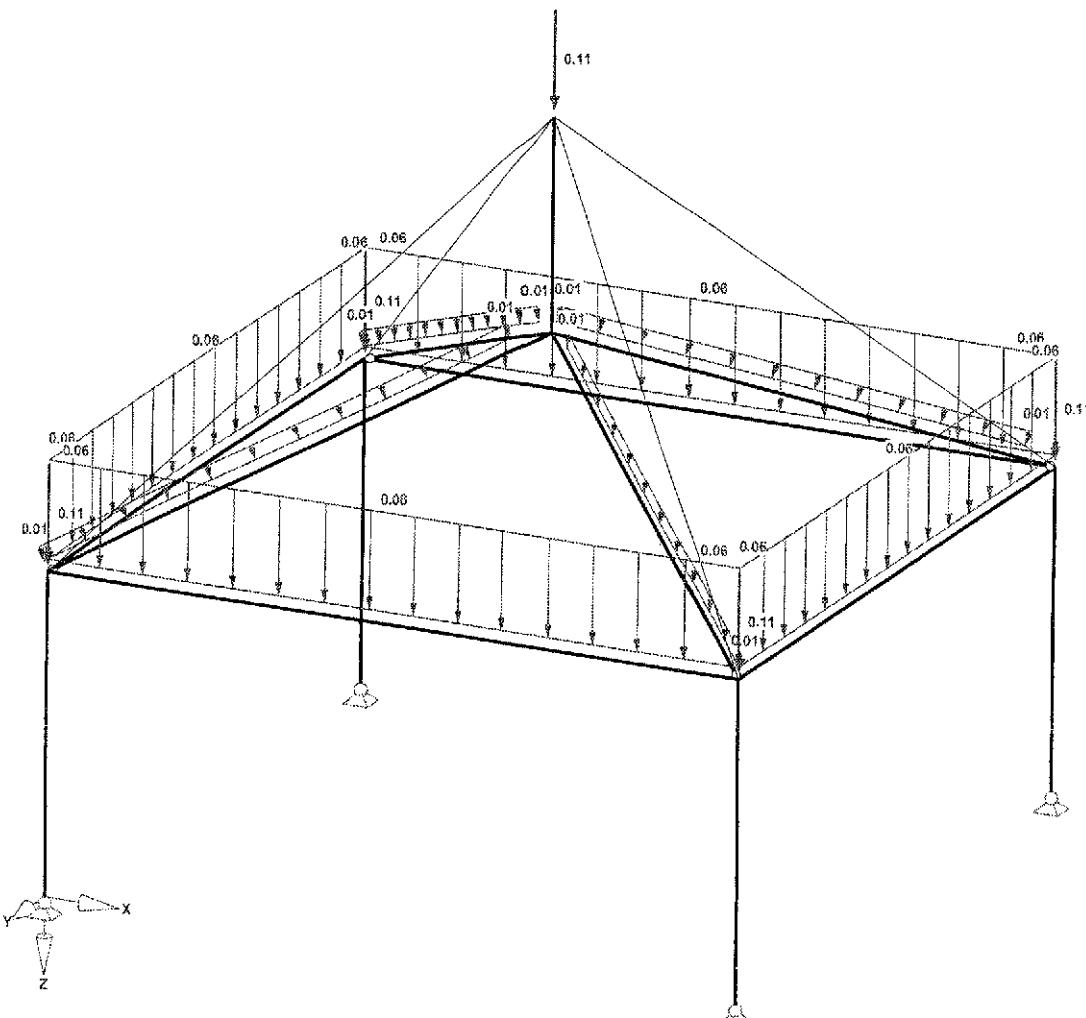
Seite: 1

17.07.2006

**BELASTUNG**

LF 1 - Eigengewicht und Aufbau  
(kN), [kN/m]

Isometrie

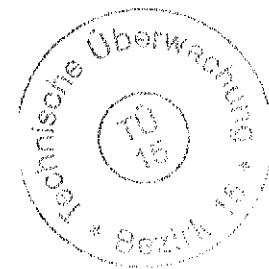
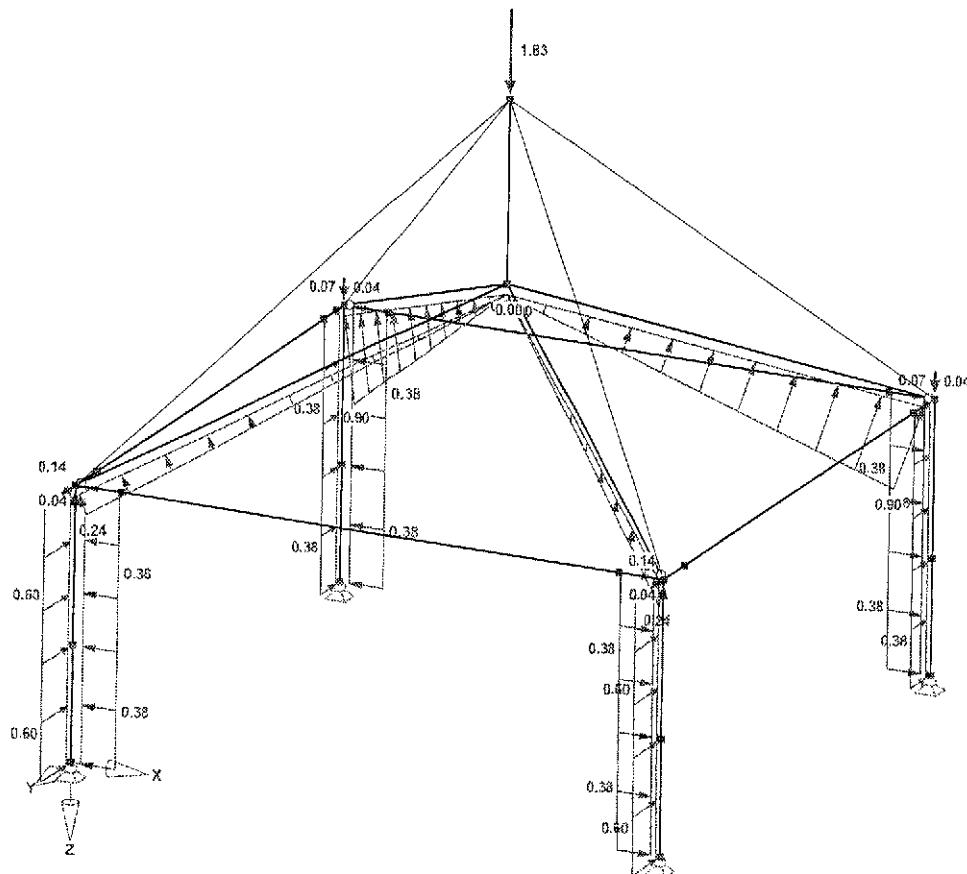


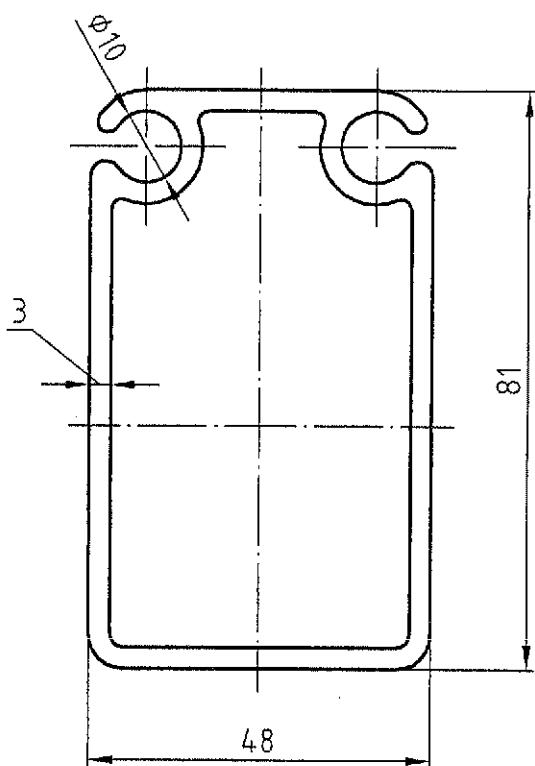
Projekt: _____	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 1
		17.07.2006

**ERGEBNISSE**

LF 2 - Wind

Isometrie

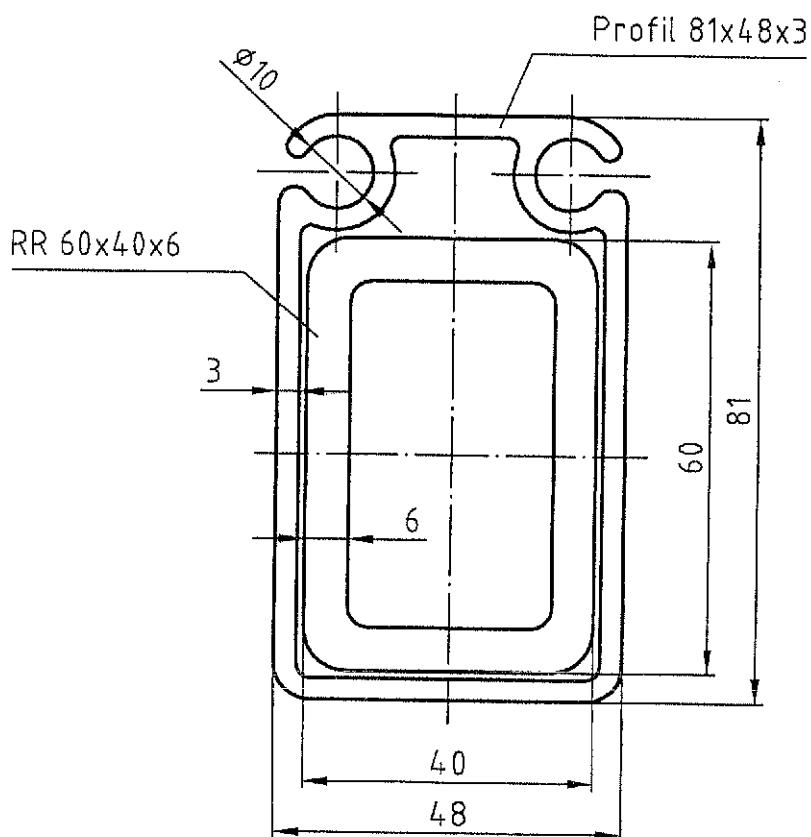




$W_x$	oben	$19,00 \text{ cm}^3$
$W_x$	unten	$16,30 \text{ cm}^3$
$W_y$		$11,90 \text{ cm}^3$
$I_x$		$70,97 \text{ cm}^4$
$I_y$		$28,61 \text{ cm}^4$
$A$		$8,31 \text{ cm}^2$

Alle Rechte an dieser Ausführung und Zeichnung,  
die ohne unsere Genehmigung anderen Personen  
nicht zugänglich gemacht werden darf, behalten  
wir uns vor.

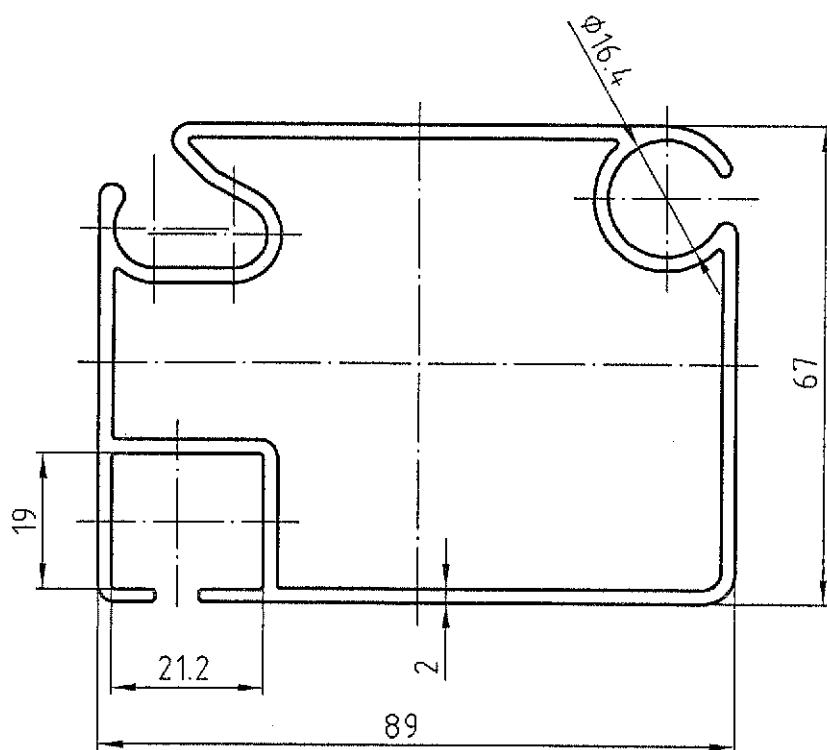
Allgemeintol. DIN 1748	Oberfläche	Artikel-Nr. Profil-14	Index
Gezeichnet 15.09.06 Benecke	Geprüft 15.09.06 Regenfuss	Benennung Profil 81x48x3	
Datum	Name	Werkstoff AlMgSi1 F28	
	Tel. (0 60 49) 700-0	Blattformat DIN A4	Maßstab
		Gewicht kg/m	Blatt



$W_y, \text{min}$	-25,45 $\text{cm}^3$
$W_y, \text{max}$	30,23 $\text{cm}^3$
$W_z, \text{min}$	-19,86 $\text{cm}^3$
$W_z, \text{max}$	19,74 $\text{cm}^3$
$I_y$	111,92 $\text{cm}^4$
$I_z$	47,71 $\text{cm}^4$
$A$	18,00 $\text{cm}^2$

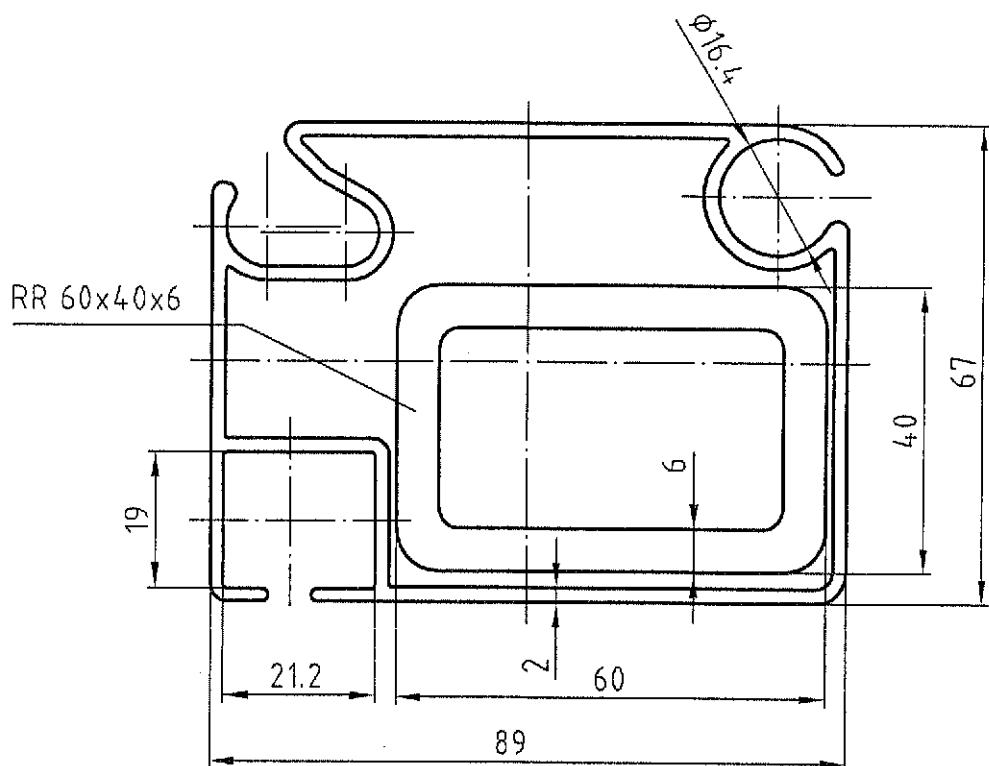
Alle Rechte an dieser Ausführung und Zeichnung,  
die ohne unsere Genehmigung anderen Personen  
nicht zugänglich gemacht werden darf, behalten  
wir uns vor.

Allgemeintoleranz		Dateiname	
DIN 1748		Profil-14 RR-60x40x6	
Gezeichn.	01.09.06	Benecke	Index
Geprüft	01.09.06	Regenfuß	
	Datum	Name	Profil 1
			Profil 2
		Profil 81x48x3 AlMgSi1 F28	
Tel. (0 60 49) 700-0		RR 60x40x6 S355	
Blattformat	Maßstab	Gewicht kg/m	Blatt
DIN A4	1:1		/



$W_x$	14,18 cm <sup>3</sup>	Allgemeintol.	Oberfläche	Artikel-Nr.	Profil-101	Index
$W_y$	16,60 cm <sup>3</sup>	DIN 1748		Benennung	Profil 89x67x2	
$I_x$	48,87 cm <sup>4</sup>	Gezeichnet 15.09.06	Benecke			
$I_y$	79,07 cm <sup>4</sup>	Geprüft 15.09.06	Regenfuss			
$A$	7,67 cm <sup>2</sup>	Datum	Name	Werkstoff	AlMgSi1 F28	
 Tel. (0 60 49) 700-0				Blattformat	Maßstab	Gewicht kg/m
				DIN A4		Blatt

Alle Rechte an dieser Ausführung und Zeichnung, die ohne unsere Genehmigung anderen Personen nicht zugänglich gemacht werden darf, behalten wir uns vor.



$W_y, \text{min}$	-19,63 $\text{cm}^3$
$W_y, \text{max}$	26,00 $\text{cm}^3$
$W_z, \text{min}$	-26,55 $\text{cm}^3$
$W_z, \text{max}$	32,42 $\text{cm}^3$
$I_y$	74,95 $\text{cm}^4$
$I_z$	129,91 $\text{cm}^4$
$A$	17,92 $\text{cm}^2$

Alle Rechte an dieser Ausführung und Zeichnung,  
die ohne unsere Genehmigung anderen Personen  
nicht zugänglich gemacht werden darf, behalten  
wir uns vor.



Tel. (0 60 49) 700-0

Allgemeintoleranz			Dateiname	Profil-101 RR-60x40x6	
DIN 1748			Profil 1	Profil 89x67x2 AlMgSi1 F28	Index
leichn.	15.09.06	Benecke	Profil 2	RR 60x40x6 S355	
rüft	15.09.06	Regenfuss			
	Datum	Name	Blattformat	Maßstab 1:1	Gewicht kg/m
 Tel. (0 60 49) 700-0			DIN A4		Blatt

Projekt: __	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 1
		17.07.2006

**INHALT**

Inhalt .....	1
Basisangaben .....	1
<b>Strukturdaten</b>	
·Knoten .....	1
·Materialien .....	2
·Querschnitte .....	2
·Stabendgelenke .....	2
·Stäbe .....	2
·Auflager .....	3
<b>Belastungen</b>	
·Basisangaben der Lastfälle .....	3
·LF 1 - Eigengewicht und Aufbau .....	3
·LF 2 - Wind .....	3
<b>LF-Gruppen</b> .....	4
<b>LF-Kombinationen</b> .....	4
<b>LF-, LG-Ergebnisse</b>	
·Daten zur Theorie II. Ordnung .....	5
·Schnittgrößen stabbezogen .....	5
·Schnittgrößen querschnittsbezogen .....	14
·Auflagerkräfte und -momente .....	24
Grafik - ·Ergebnisse .....	25
Grafik - ·Ergebnisse .....	26
Grafik - ·Ergebnisse .....	27
Grafik - ·Ergebnisse .....	28
Grafik - ·Ergebnisse .....	29
<b>LK-Ergebnisse</b>	
·Max/Min/Zugeh-Auflagerkräfte und -momente .....	29
<b>STAHL</b> .....	31
·Basisangaben .....	31
·Grenzspannungen .....	31
·Querschnitte .....	31
·Ergebnisse .....	31
Max. Spannungen in Querschnitten .....	31
Max. Spannungen in Stäben .....	32
Maßgebende Schnittgrößen - [Sigma-v] .....	33

**BASISANGABEN**
**BERECHNUNGSART**

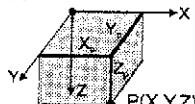
- |  |   |
|--|---|
| <input checked="" type="checkbox"/> Statik           | <input checked="" type="checkbox"/> Theorie I. Ordnung  |
| <input type="checkbox"/> Nachweis                    | <input checked="" type="checkbox"/> Theorie II. Ordnung |
| <input type="checkbox"/> Dynamik                     | <input type="checkbox"/> Seilttheorie                   |
| <input checked="" type="checkbox"/> Lastfälle        | <input checked="" type="checkbox"/> Bemessungsfälle     |
| <input checked="" type="checkbox"/> LF-Gruppen       | <input type="checkbox"/> Dynamikfälle                   |
| <input checked="" type="checkbox"/> LF-Kombinationen | <input type="checkbox"/> Knickfiguren                   |

**STRUKTURKENNWERTE**

<input type="checkbox"/> 1D-Durchlaufträger	22 Knoten	29 Stäbe
<input type="checkbox"/> 2D-Stabwerk	2 Materialien	0 Seilstäbe
<input checked="" type="checkbox"/> 3D-Stabwerk	11 Querschnitte	0 Voutenstäbe
<input type="checkbox"/> Trägerrost	1 Stabendgelenke	0 El. gebet. Stäbe
	0 Stabteilungen	0 Stabzüge

**STRUKTUR**

Kartesisch


**KNOTEN**

Knoten-Nr.	Koordinaten-System	Bezugs-Knoten	X [m]	Y [m]	Z [m]
1	Kartesisch	-	0.000	0.000	0.000
2	Kartesisch	-	5.000	0.000	0.000
3	Kartesisch	-	0.000	-5.000	0.000
4	Kartesisch	-	5.000	-5.000	0.000
5	Kartesisch	-	0.000	0.000	-2.250
6	Kartesisch	-	5.000	0.000	-2.250
7	Kartesisch	-	0.000	-5.000	-2.250
8	Kartesisch	-	5.000	-5.000	-2.250
9	Kartesisch	-	2.500	-2.500	-3.540
10	Kartesisch	-	2.500	-2.500	-5.040
11	Kartesisch	-	0.000	0.000	-0.953
12	Kartesisch	-	5.000	0.000	-0.953
13	Kartesisch	-	0.000	-5.000	-0.953
14	Kartesisch	-	5.000	-5.000	-0.953
15	Kartesisch	-	0.385	0.000	-2.250
16	Kartesisch	-	4.615	0.000	-2.250
17	Kartesisch	-	0.000	-0.385	-2.250
18	Kartesisch	-	0.000	-4.615	-2.250
19	Kartesisch	-	0.385	-5.000	-2.250
20	Kartesisch	-	4.615	-5.000	-2.250
21	Kartesisch	-	5.000	-0.385	-2.250
22	Kartesisch	-	5.000	-4.615	-2.250

Projekt: \_\_

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 2

17.07.2006

**MATERIALIEN**

Mater.-Nr.	Material-Bezeichnung	E-Modul [kN/cm²]	Schubmodul [kN/cm²]	Sp. Gewicht [kN/cm³]	Wärmedehn. [1/K]
1	Aluminium	7.000E+03	2.700E+03	2.700E-05	2.400E-05
2	Stahl St 37-2	2.100E+04	8.100E+03	7.850E-05	1.200E-05

RRO 80x40x3,2 K

QRO 50x3,2 K



DUENQ 89 X 67 X 2

DUENQ 81X48X3+RRO 60X40X6



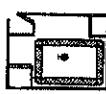
DUENQ 81X48X3+RRO

DUENQ 89 X 67 X 2+RRO

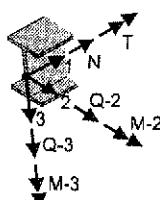
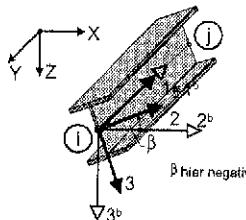


DUENQ 89 X 57 K3+RRO 60 X 40 X 6

DUENQ 81X48X3



RO 42,4x2,3

**Lokale Gelenkdefinition****Lokales Stabachsensystem****STABENDGELENKE**

Gelenk-Nr.	Bezugs-Achse	N/Q-Gelenk bzw. Feder [kN/m]			T/M-Gelenk bzw. Feder [kNm/rad]		
		1-Normal	2-Schub	3-Schub	1-Torsion	2-Biegung	3-Biegung
1	Lokal	Nein	Nein	Nein	Nein	Ja	Ja

**STÄBE**

Stab-Nr.	Stab-typ	Knoten Anf.	Knoten Ende	Beta [°]	Querschnitt Anf.	Querschnitt Ende	Gelenk Anf.	Gelenk Ende	Teil-Nr.	Länge [m]	Stab-lage
1	Balken	1	11	45.00	10	10	-	-	-	0.953	VERT
2	Balken	11	5	45.00	5	5	-	-	-	1.297	VERT
3	Balken	2	12	-45.00	10	10	-	-	-	0.953	VERT
4	Balken	12	6	-45.00	5	5	-	-	-	1.297	VERT
5	Balken	5	15	0.00	9	9	-	-	-	0.385	HORI
6	Balken	5	17	0.00	9	9	-	-	-	0.385	HORI
7	Balken	7	19	0.00	9	9	-	-	-	0.385	HORI
8	Balken	6	21	0.00	9	9	-	-	-	0.385	HORI
9	Balken	5	9	-90.00	2	2	1	-	-	3.764	ALLG
10	Balken	7	9	-90.00	2	2	1	-	-	3.764	ALLG
11	Balken	6	9	-90.00	2	2	1	-	-	3.764	ALLG
12	Balken	9	8	-90.00	2	2	-	1	-	3.764	ALLG
13	Balken	9	10	-90.00	11	11	-	-	-	1.500	VERT
14	Zugstab	5	10	0.00	3	3	-	-	-	4.504	ALLG
15	Zugstab	6	10	0.00	3	3	-	-	-	4.504	ALLG
16	Zugstab	7	10	0.00	3	3	-	-	-	4.504	ALLG
17	Zugstab	8	10	0.00	3	3	-	-	-	4.504	ALLG
18	Balken	3	13	-45.00	10	10	-	-	-	0.953	VERT
19	Balken	13	7	-45.00	5	5	-	-	-	1.297	VERT
20	Balken	4	14	45.00	10	10	-	-	-	0.953	VERT
21	Balken	14	8	45.00	5	5	-	-	-	1.297	VERT
22	Balken	15	16	0.00	4	4	-	-	-	4.230	HORI
23	Balken	16	6	0.00	9	9	-	-	-	0.385	HORI

**Projekt:** —

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 3

17.07.2006

**STÄBE**

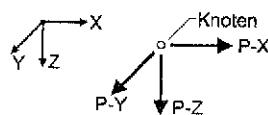
Stab-Nr.	Stabtyp	Knoten		Beta [°]	Querschnitt		Gelenk	Teil-Nr.	Länge [m]	Stablage
		Anf.	Ende		Anf.	Ende				
24	Balken	17	18	0.00	4	4	-	-	4.230	HORI
25	Balken	18	7	0.00	9	9	-	-	0.385	HORI
26	Balken	19	20	0.00	4	4	-	-	4.230	HORI
27	Balken	20	8	0.00	9	9	-	-	0.385	HORI
28	Balken	21	22	0.00	4	4	-	-	4.230	HORI
29	Balken	22	8	0.00	9	9	-	-	0.385	HORI

**AUFLAGER**

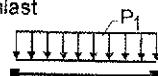
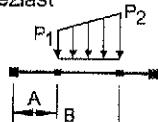
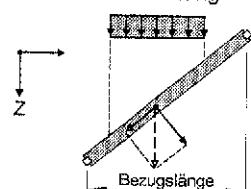
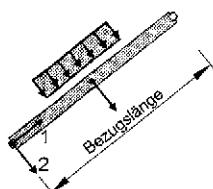
Lager-Nr.	Gelagerte Knoten	Drehung [°]		Festes Auflager bzw. Feder [kN/m] [kNm/rad]					
		Alpha	Beta	in X	in Y	um X	um Y	um Z	
1	1-4 Gelenkig	0.0	0.0	Ja	Ja	Ja	Nein	Nein	Ja

**BELASTUNG**
**BASISANGABEN DER LASTFÄLLE**

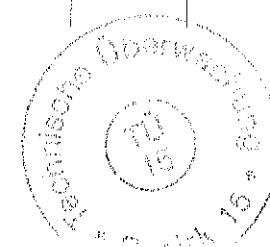
LF-Nr.	LF-Bezeichnung	Faktor	Überlagerungsart	Eigengewicht
1	Eigengewicht und Aufbau	1.00	Ständig	1.00
2	Wind	1.00	Veränderlich	-

**Globale Knotenkraft**

**KNOTENKRÄFTE**

Belastete Nr.	Belastete Knoten	Knotenkräfte			LF 1
		P <sub>X</sub> [kN]	P <sub>Y</sub> [kN]	P <sub>Z</sub> [kN]	
2	10	0.000	0.000	0.110	
3	5	0.000	0.000	0.110	
4	8	0.000	0.000	0.110	
5	6	0.000	0.000	0.110	
6	7	0.000	0.000	0.110	

**1- Linienlast**

**4 - Trapezlast**

**Z - Global in Z-Richtung**

**2 - Lokal in 2-Richtung**

**STABLASTEN**

Belastete Nr.	Belastete Stäbe	Lastart	Last-Richtung	Parameter [kN, kNm, m, °C, kN/m, kNm/m]				LF 1
				P <sub>1</sub>	P <sub>2</sub>	A	B	
14	12	4	2	-0.010	-0.010	0.000	3.500	
15	9	4	2	-0.010	-0.010	0.000	3.500	
16	11	4	2	-0.010	-0.010	0.000	3.500	
17	10	4	2	-0.010	-0.010	0.000	3.500	
18	6	1	Z	0.060				
19	24	1	Z	0.060				
20	25	1	Z	0.060				
21	7	1	Z	0.060				
22	26	1	Z	0.060				
23	27	1	Z	0.060				
24	5	1	Z	0.060				
25	22	1	Z	0.060				
26	23	1	Z	0.060				
27	8	1	Z	0.060				
28	28	1	Z	0.060				
29	29	1	Z	0.060				


**KNOTENKRÄFTE**

Belastete Nr.	Belastete Knoten	Knotenkräfte			LF 2
		P <sub>X</sub> [kN]	P <sub>Y</sub> [kN]	P <sub>Z</sub> [kN]	
1	6	0.000	-0.140	0.000	
2	8	0.000	-0.070	0.000	
3	6	0.000	0.000	-0.040	
4	8	0.000	0.000	0.040	

Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 4

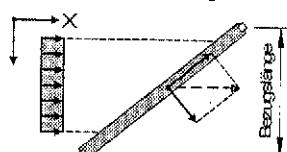
17.07.2006

## KNOTENKRÄFTE

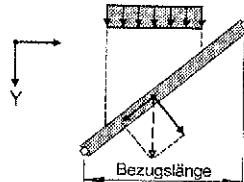
LF 2

Nr.	Belastete Knoten	$F_x$ [kN]	Knotenkräfte		
			$P_y$ [kN]	$P_z$ [kN]	
5	10	0.000	0.000	1.830	
6	5	0.000	-0.140	0.000	
7	7	0.000	-0.070	0.000	
8	7	0.000	0.000	0.040	
9	5	0.000	0.000	-0.040	

## X - Global in X-Richtung



## Y - Global in Y-Richtung



## STABLASTEN

LF 2

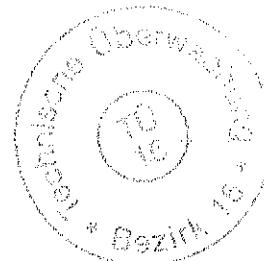
Nr.	Belastete Stäbe	Lastart	Last-Richtung	Parameter [kN, kNm, m, °C, kN/m, kNm/m]			
				$P_1$	$P_2$	A	B
1	1,2	1	Y	-0.600			
11	3	1	Y	-0.600			
12	4	1	Y	-0.600			
13	18	1	Y	-0.380			
14	19	1	Y	-0.380			
15	20	1	Y	-0.380			
16	21	1	Y	-0.380			
17	1	1	X	-0.380			
18	2,18,19	1	X	-0.380			
19	3,4,20,21	1	X	0.380			
20	9	4	2	0.240	0.000	0.000	3.700
21	11	4	2	0.240	0.000	0.000	3.700
22	10	4	2	0.900	0.000	0.000	3.700
23	12	4	2	0.000	0.900	0.000	3.700

## LF-GRUPPEN

LG-Nr.	LG-Bezeichnung	Faktor	Beiwert $\gamma_M$	Lastfälle in LG
1	g+w	1.00	1.10	LF1 + LF2

## LF-KOMBINATIONEN

LK-Nr.	LK-Bezeichnung	Kombinationskriterium
1	g+w	LF1 + LF2



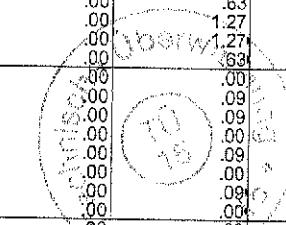
Projekt: —	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 5
		17.07.2006

**DATEN ZUR THEORIE II. ORDNUNG**

LG-Nr.	Faktor Ny.	Anzahl Iterationen	Eps-Konvergenz vorhanden	Eps-Konvergenz gewollt	Ny-fache Ergebnisse	Entlastung durch Zugkräfte
LG1	1.000	3	.10E-02	0.01	Ja	Nein

**SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	M <sub>1</sub>	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
1	LF1	1	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	.00
		11	.95	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max N	.95	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
	LF2	1	.00	-.75	.00	-.10	.00	-.09	.00
		11	.95	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max N	.95	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max Q-3	.00	-.75	.00	-.10	.00	-.09	.00
	LF3	1	.00	-.94	-1.25	.82	.00	.00	.00
		11	.95	-.94	-.59	.67	.00	.71	.88
		Max N	.95	-.94	-.59	.67	.00	.71	.88
		Min N	.00	-.94	-1.25	.82	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.94	-1.25	.82	.00	.00	.00
2	LF1	1	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
		11	.95	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Max N	.95	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Min N	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
	LF2	1	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
		11	.95	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		5	1.30	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Max N	1.30	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Min N	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
	LF3	1	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
		11	.95	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		5	1.30	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Max N	1.30	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		Min N	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00	.00
3	LF1	1	.00	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		11	.30	.29	.39	.00	1.27	1.11	
		5	.30	.29	.39	.00	1.27	1.11	
		Max N	.30	.29	.39	.00	1.27	1.11	
		Min N	.00	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
	LF2	1	.00	.24	-.61	.59	.00	.63	.90
		11	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		2	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		Max N	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		Min N	.00	.95	-1.26	.81	.00	.00	.00
	LF3	1	.00	.95	-1.26	.81	.00	.70	.88
		11	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		2	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		Max N	.95	.95	-.60	.66	.00	.70	.88
		Min N	.00	.95	-1.26	.81	.00	.00	.00



**Projekt:** —

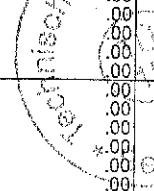
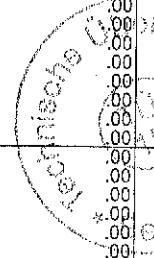
**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 6

17.07.2006

**SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
3	LF3	Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	2	.00	.22	-1.28	-.73	.00	.00	.00	.00
		12	.95	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		Max N	.95	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		Min N	.00	.22	-1.28	-.73	.00	.00	.00	.00
4	LF1	Max Q-3	.95	.24	-.61	-.59	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.22	-1.28	-.73	.00	-.63	.90	.90
		Max M-2	.00	.22	-1.28	-.73	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.95	.24	-.61	-.59	.00	.00	.00	.00
		12	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		6	1.30	-.67	.00	.10	.00	.22	.00	.00
	LF2	Max N	1.30	-.67	.00	.10	.00	.22	.00	.00
		Min N	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
5	LF1	Max M-2	1.30	-.67	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min M-2	.00	-.73	.00	.10	.00	.22	.00	.00
		12	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	.88
		6	1.30	.95	.30	-.46	.00	-1.43	1.07	1.07
		Max N	1.30	.95	.30	-.46	.00	-1.43	1.07	1.07
		Min N	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	.88
	LF2	Max Q-3	1.30	.95	.30	-.46	.00	-1.43	1.07	1.07
		Min Q-3	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	.88
		Max M-2	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	.88
		Min M-2	1.30	.95	.30	-.46	.00	-1.43	1.07	1.07
6	LF1	LF3	12	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		6	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LF2	Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		12	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		6	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11	1.11
7	LF1	Max N	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11	1.11
		Min N	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		Max Q-3	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11	1.11
		Min Q-3	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		Max M-2	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90	.90
		Min M-2	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11	1.11
	LF2	5	.00	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		15	.38	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		Max N	.38	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		Min N	.00	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
8	LF1	Max Q-3	.38	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		Min Q-3	.00	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		Max M-2	.38	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		Min M-2	.00	.62	.00	.00	.00	.22	-.02	-.02
		5	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		15	.38	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LF2	Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
9	LF1	Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		5	.00	.72	.01	.21	.00	.07	-.01	-.01
		15	.38	.72	.01	.17	.00	.15	-.01	-.01
		Max N	.00	.72	.01	.21	.00	.07	-.01	-.01
		Min N	.00	.72	.01	.21	.00	.07	-.01	-.01
	LF2	Max Q-3	.00	.72	.01	.21	.00	.07	-.01	-.01
		Min Q-3	.38	.72	.01	.17	.00	.15	-.01	-.01
		Max M-2	.38	.72	.01	.17	.00	.15	-.01	-.01
		Min M-2	.00	.72	.01	.21	.00	.07	-.01	-.01
10	LF1	5	.00	.11	.01	.21	.00	.15	-.01	-.01
		17	.38	.11	.01	.17	.00	.08	.01	.01
		Max N	.00	.11	.01	.21	.00	.15	-.01	-.01
		Min N	.00	.11	.01	.21	*.00	.15	-.01	-.01
		Max Q-3	.00	.11	.01	.21	.00	.15	-.01	-.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00	.08	.01	.01
	LF2	Max M-2	.38	.11	.01	.17	.00	.15	-.01	-.01
		Min M-2	.00	.11	.01	.21	.00	.15	-.01	-.01
		5	.00	.04	-.04	-.71	-.07	1.74	-.11	-.11
		17	.38	.04	-.04	-.71	-.07	1.46	-.09	-.09





Projekt: —

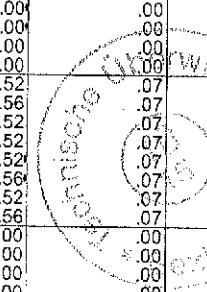
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 7

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
6	LF2	Min Q-3	.00	.04	-.04	-.71	-.07	1.74	-.11
		Max M-2	.00	.04	-.04	-.71	-.07	1.74	-.11
		Min M-2	.38	.04	-.04	-.71	-.07	1.46	-.09
	LF3	5	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		17	.38	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	5	.00	.17	-.03	-.52	-.07	1.64	-.10
		17	.38	.17	-.03	-.56	-.07	1.43	-.09
		Max N	.38	.17	-.03	-.56	-.07	1.43	-.09
		Min N	.00	.17	-.03	-.52	-.07	1.64	-.10
		Max Q-3	.00	.17	-.03	-.52	-.07	1.64	-.10
		Min Q-3	.38	.17	-.03	-.56	-.07	1.43	-.09
		Max M-2	.00	.17	-.03	-.52	-.07	1.64	-.10
	LF1	7	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		19	.38	.11	.01	.17	.00	-.08	.01
		Max N	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		Min N	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		Max Q-3	.00	.11	.02	.21	.00	-.08	.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00	-.08	.01
		Max M-2	.38	.11	.01	.17	.00	-.08	.01
	LF2	7	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.00
		19	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.01
		Max N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.00
		Min N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.00
		Max Q-3	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.01
		Min Q-3	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.00
		Max M-2	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.00
	LF3	7	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		19	.38	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	7	.00	.82	.01	.21	.00	-.27	.02
		19	.38	.82	.01	.17	.00	-.20	.01
		Max N	.38	.82	.01	.17	.00	-.20	.01
		Min N	.00	.82	.01	.21	.00	-.27	.02
		Max Q-3	.00	.82	.01	.21	.00	-.27	.02
		Min Q-3	.38	.82	.01	.17	.00	-.20	.01
		Max M-2	.38	.82	.01	.17	.00	-.20	.01
	LF1	6	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		21	.38	.11	.01	.17	.00	-.08	.01
		Max N	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		Min N	.00	.11	.02	.21	.00	-.15	.01
		Max Q-3	.00	.11	.02	.21	.00	-.08	.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00	-.08	.01
		Max M-2	.38	.11	.01	.17	.00	-.15	.01
	LF2	6	.00	.04	-.05	-.71	.07	1.73	-.13
		21	.38	.04	-.05	-.71	.07	1.46	-.11
		Max N	.38	.04	-.05	-.71	.07	1.73	-.13
		Min N	.00	.04	-.05	-.71	.07	1.46	-.11
		Max Q-3	.38	.04	-.05	-.71	.07	1.73	-.13
		Min Q-3	.00	.04	-.05	-.71	.07	1.46	-.11
		Max M-2	.38	.04	-.05	-.71	.07	1.73	-.13
	LF3	6	.00	.00	.00	.00	.00	1.46	-.11
		21	.38	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	0.00	0.00
	LG1	6	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
		21	.38	.17	-.04	-.56	.07	1.43	-.10
		Max N	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
		Min N	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
		Max Q-3	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
		Min Q-3	.38	.17	-.04	-.56	.07	1.43	-.10
		Max M-2	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
	LF1	5	.00	.28	-.03	.00	.00	1.43	-.10
		9	3.76	.26	.06	.00	*.00	0.00	-0.04
		Max N	3.76	.26	.06	.00	*.00	0.00	-0.04
		Min N	.00	.28	-.03	.00	*.00	0.00	-0.04
		Max Q-3	3.76	.26	.06	.00	*.00	0.00	-0.04
		Min Q-3	.00	.28	-.03	.00	*.00	0.00	-0.04
		Max M-2	3.76	.26	.06	.00	*.00	0.00	-0.04





Projekt: \_\_

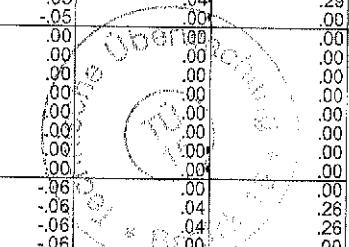
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 8

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>1</sub>	M <sub>2</sub>
9	LF2	5	.00	-.03	.22	-.01	.05	.00	.00
		9	3.76	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.30
		Max N	3.76	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.30
		Min N	.00	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.30
		Max Q-3	3.76	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.00
		Min Q-3	.00	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.00
	LF3	5	.00	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.00
		9	3.76	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
10	LG1	5	.00	-.31	.18	-.01	.05	.00	.00
		9	3.76	-.29	.17	-.01	.05	-.04	.26
		Max N	3.76	-.29	.17	-.01	.05	-.04	.26
		Min N	.00	-.31	.18	-.01	.05	-.04	.26
		Max Q-3	3.76	-.29	.17	-.01	.05	-.04	.26
		Min Q-3	.00	-.31	.18	-.01	.05	-.04	.26
	LF1	7	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Max N	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
11	LF2	7	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76	-.33	.71	-.01	.07	-.04	.63
		Max N	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min N	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
	LF3	7	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76	-.33	.71	-.01	.07	-.04	.63
		Max N	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min N	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
12	LG1	7	.00	-.51	.94	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76	-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Max N	3.76	-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Min N	.00	-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
		Max Q-3	3.76	-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Min Q-3	.00	-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
	LF1	6	.00	-.61	.94	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76	-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Max N	3.76	-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Min N	.00	-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
		Max Q-3	.00	-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
		Min Q-3	.00	-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
13	LF2	6	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Max N	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
	LF3	6	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
14	LG1	6	.00	-.30	.19	-.01	-.06	.00	.00
		9	3.76	-.28	.17	-.01	-.06	.04	.26
		Max N	3.76	-.28	.17	-.01	-.06	.04	.26
		Min N	.00	-.30	.19	-.01	-.06	.04	.26
		Max Q-3	.00	-.30	.19	-.01	-.06	.04	.00
		Min Q-3	3.76	-.28	.17	-.01	-.06	.04	.00
	LF1	6	.00	-.28	.17	-.01	-.06	.04	.26
		9	3.76	-.26	.06	-.01	-.06	.04	.00
		Max N	.00	-.26	.06	-.01	-.06	.04	.00
		Min N	.00	-.28	.03	-.01	-.06	.04	.00
		Max Q-3	.00	-.28	.03	-.01	-.06	.04	.00
		Min Q-3	3.76	-.26	.06	-.01	-.06	.04	.00





Projekt: —

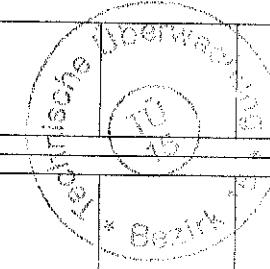
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 9

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
12	LF1	Min N	3.76	-28	.03	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.26	-.06	.00	.00	.00	.00	-.04
		Min Q-3	.00	-.26	-.06	.00	.00	.00	.00	-.04
		Max M-2	.00	-.26	-.06	.00	.00	.00	.00	-.04
		Min M-2	3.76	-.28	.03	.00	.00	.00	.00	-.04
	LF2	9	.00	-.35	.75	.01	.07	-.03	.65	
		8	3.76	-.35	-.92	.01	-.07	.00	.00	
		Max N	.00	-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65	
		Min N	.00	-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65	
		Max Q-3	.00	-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65	
	LF3	9	.00	-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65	
		8	3.76	-.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	.00	
13	LG1	9	.00	-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63	
		8	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00	
		Max N	.00	-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63	
		Min N	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00	
		Max Q-3	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00	
	LG2	9	.00	-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63	
		8	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00	
		Max M-2	.00	-.62	.70	.01	-.07	.00	.00	
		Min M-2	.00	-.62	-.91	.01	-.07	.00	.00	
		Max M-2	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00	
14	LF1	9	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	-.12	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	-.12	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
	LF2	9	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	-.20	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Max N	1.50	-.20	-.01	-.19	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.20	-.01	-.19	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.20	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
15	LG1	9	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
	LG2	9	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	-.20	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Max N	1.50	-.20	-.01	-.19	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.20	-.01	-.19	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.20	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
16	LF1	9	.00	-.22	.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	1.50	-.21	-.01	-.21	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	-.21	-.01	-.21	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		Max Q-3	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.00	.00	
	LF2	9	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Max N	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Min N	.00	-.17	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	-.17	.00	.00	.00			
17	LG1	9	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Max N	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Min N	.00	-.17	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	-.17	.00	.00	.00			
	LG2	9	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Max N	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Min N	.00	-.17	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	-.17	.00	.00	.00			
18	LF2	9	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Max N	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Min N	.00	-.17	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	-.17	.00	.00	.00			
	LF3	9	.00	-.22	-.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Max N	4.50	-.17	.00	.00	.00			
		Min N	.00	-.17	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	-.17	.00	.00	.00			





Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 10

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]		
					Q <sub>1</sub>	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>1</sub>	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
16	LF3	Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00				
		7	.00	.18	.00	.00	.00				
		10	4.50	.18	.00	.00	.00				
		Max N	4.50	.18	.00	.00	.00				
		Min N	.00	.18	.00	.00	.00				
		Max Q-3	.00	.18	.00	.00	.00				
17	LF1	Druck > Ausfall									
		8	.00	.18	.00	.00	.00				
		10	4.50	.18	.00	.00	.00				
		Max N	4.50	.18	.00	.00	.00				
		Min N	.00	.18	.00	.00	.00				
		Max Q-3	.00	.18	.00	.00	.00				
		Min Q-3	.00	.18	.00	.00	.00				
		8	.00	.19	.00	.00	.00				
		10	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Max N	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Min N	.00	.19	.00	.00	.00				
18	LF1	8	.00	.19	.00	.00	.00				
		10	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Max N	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Min N	.00	.19	.00	.00	.00				
		Max Q-3	.00	.19	.00	.00	.00				
		Min Q-3	.00	.19	.00	.00	.00				
		10	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Max N	4.50	.19	.00	.00	.00				
		Min N	.00	.19	.00	.00	.00				
		Max Q-3	.00	.19	.00	.00	.00				
		Min Q-3	.00	.19	.00	.00	.00				
18	LF2	3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	.00	.00	.00
		13	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max N	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		13	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
18	LF3	3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		13	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		13	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min N	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
19	LF1	3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max Q-3	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max M-2	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min M-2	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
19	LF2	3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max Q-3	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max M-2	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min M-2	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
19	LF3	3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max Q-3	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Max M-2	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		Min M-2	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		3	.00	-.75	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		13	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00	.00
19	LG1	3	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	-.04	.54	.00
		13	.00	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		7	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Max N	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Min N	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Max Q-3	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Min Q-3	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Max M-2	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25	.00
		Min M-2	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		3	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25	.00
		13	.00	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00
		7	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25	.00

Projekt: —

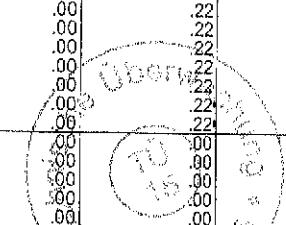
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 11

17.07.2006

**SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
20	LF1	14	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
		Max N	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
		Min N	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	
		Max M-2	.95	-.73	.00	.10	.00	.00	.00	
	LF2	4	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		14	.95	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		Max N	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.95	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
	LF3	4	.00	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		14	.95	.00	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Max N	.00	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	4	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		14	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Max N	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Min N	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.95	-.64	-.55	.84	.00	.00	.00	
	LG2	4	.00	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		14	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Max N	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Min N	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.95	-.64	-.55	.84	.00	.00	.00	
	LG3	4	.00	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		14	.00	-.66	-.57	1.36	.00	1.05	.54	
		Max N	.00	-.66	-.57	1.36	.00	1.05	.54	
		Min N	.00	-.68	-.59	1.36	.00	1.05	.54	
		Max Q-3	.00	-.68	-.59	1.36	.00	1.05	.54	
		Min Q-3	.00	-.68	-.59	1.36	.00	1.05	.54	
21	LF1	14	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
		8	1.30	-.66	.00	.10	.00	.22	.00	
		Max N	1.30	-.66	.00	.10	.00	.22	.00	
		Min N	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
		Max Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
		Min Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	
	LF2	14	.00	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		8	1.30	.10	-.54	.02	.00	1.40	1.21	
		Max N	.00	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		Min N	.00	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		Max Q-3	.00	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		Min Q-3	.00	.10	-.54	.02	.00	1.40	1.21	
	LF3	14	.00	.00	-.00	.00	.00	.93	.51	
		8	1.30	.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	-.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	-.00	-.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	14	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Max N	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Min N	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Max Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Min Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
	LG2	14	.00	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Max N	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Min N	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Max Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Min Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
	LG3	14	.00	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Max N	1.30	-.58	-.53	.12	.00	1.67	1.24	
		Min N	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Max Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
		Min Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	1.05	.54	
22	LF1	15	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00	
		16	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Max N	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00	
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00	
	LF2	15	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.01	
		16	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02	
		Max N	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02	
		Min N	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.01	
		Max Q-3	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02	
		Min Q-3	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.01	
	LF3	15	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.02	
		16	4.23	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	15	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.01	
		16	4.23	.72	-.01	.17	.00	.14	.02	
		Max N	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.01	
		Min N	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.01	





Projekt: \_\_

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 12

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N.	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
22	LG1	Max Q-3	.00	.72	-.01	-.17	.00	.15	.01	
		Min Q-3	4.23	.72	.01	-.17	.00	.14	.02	
		Max M-2	2.12	.72	.00	.00	.00	.32	.03	
		Min M-2	4.23	.72	.01	-.17	.00	.14	.02	
23	LF1	16	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		6	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Max N	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min Q-3	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
	LF2	16	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		6	.38	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		Max N	.38	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		Min N	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		Max Q-3	.38	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		Min Q-3	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
	LF3	16	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		6	.38	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	16	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		6	.38	.72	-.02	-.21	.00	.07	.01	
		Max N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Max Q-3	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min Q-3	.38	.72	-.02	-.21	.00	.14	.01	
	LG2	16	.00	.72	-.02	-.17	.00	.07	.01	
		6	.38	.72	-.02	-.21	.00	.07	.01	
		Max N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Max Q-3	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min Q-3	.38	.72	-.02	-.21	.00	.14	.01	
	LG3	16	.00	.72	-.02	-.17	.00	.07	.01	
		6	.38	.72	-.02	-.21	.00	.07	.01	
		Max N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Max Q-3	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
		Min Q-3	.38	.72	-.02	-.21	.00	.14	.01	
24	LF1	17	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		18	4.23	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		Min Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
	LF2	17	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00	
		18	4.23	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
		Max N	.00	.04	.05	-.71	-.07	-1.52	-.11	
		Min N	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
		Max Q-3	4.23	.04	.05	-.71	-.07	-1.52	-.11	
		Min Q-3	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
	LF3	17	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.07	-.15	
		18	4.23	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
		Max N	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
		Min N	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
		Max Q-3	.00	.04	.05	-.71	-.07	-1.52	-.11	
		Min Q-3	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09	
	LG1	17	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		18	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Max N	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Min N	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Max Q-3	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Min Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
	LG2	17	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		18	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Max N	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Min N	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Max Q-3	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Min Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
	LG3	17	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		18	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Max N	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
		Min N	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Max Q-3	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09	
		Min Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11	
25	LF1	18	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		7	.38	.11	-.02	-.21	.00	.15	.01	
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	.08	.01	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	.08	.01	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	.08	.01	
		Min Q-3	.38	.11	-.02	-.21	.00	.08	.01	
	LF2	18	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.07	-.15	
		7	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.180	.10	
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.152	.09	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.152	.09	
		Max Q-3	.00	.11	-.02	-.21	.00	-.180	.10	
		Min Q-3	.38	.11	-.01	-.17	.00	-.152	.09	
	LF3	18	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		7	.38	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Min Q-3	.38	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
	LG2	18	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		7	.38	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Min Q-3	.38	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
	LG3	18	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		7	.38	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.180	.10	
		Min Q-3	.38	.00	.00	.00	.00	-.152	.09	

Projekt: —

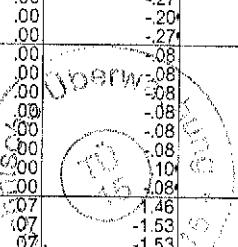
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 13

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
25	LG1	Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		18	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
		7	.38	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
		Max N	.38	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
		Min N	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
		Max Q-3	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
		Min Q-3	.38	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
		Max M-2	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
		Min M-2	.38	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
26	LF1	19	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00
		20	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Max N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	.00	.00	.00	-.08	.00
		Min M-2	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.01
26	LF2	19	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		20	4.23	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max Q-3	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min Q-3	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max M-2	4.23	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min M-2	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
								-.11	-.01
								-.11	-.01
26	LG1	19	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		20	4.23	.82	.01	-.17	.00	-.20	-.00
		Max N	4.23	.82	.01	-.17	.00	-.20	-.00
		Min N	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Max Q-3	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Min Q-3	4.23	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Max M-2	2.12	.82	.00	.00	.00	-.20	-.00
		Min M-2	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.00
								-.20	-.01
								-.20	-.01
27	LF1	20	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		8	.38	.11	-.01	.21	.00	-.15	.01
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Min Q-3	.38	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01
		Min M-2	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01
								-.15	.01
								-.15	.01
27	LF2	20	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		8	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Max N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Min N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Max Q-3	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Min Q-3	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Max M-2	.38	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
		Min M-2	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	.02
								-.11	.02
								-.11	.02
27	LF3	20	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		8	.38	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
								.00	.00
								.00	.00
27	LG1	20	.00	.82	-.02	-.17	.00	-.20	.03
		8	.38	.82	-.02	-.21	.00	-.27	.03
		Max N	.38	.82	-.02	-.21	.00	-.27	.03
		Min N	.00	.82	-.02	-.17	.00	-.20	.03
		Max Q-3	.00	.82	-.02	-.17	.00	-.20	.03
		Min Q-3	.38	.82	-.02	-.17	.00	-.20	.03
		Max M-2	.00	.82	-.02	-.21	.00	-.27	.03
		Min M-2	.38	.82	-.02	-.21	.00	-.27	.03
								.00	.00
								.00	.00
28	LF1	21	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		22	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Max N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min M-2	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
								.10	.01
								.10	.01
28	LF2	21	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		22	4.23	.04	.04	-.71	.07	1.53	.08
		Max N	4.23	.04	.04	-.71	.07	1.53	.08
		Min N	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Max Q-3	4.23	.04	.04	-.71	.07	1.53	.08
		Min Q-3	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Max M-2	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Min M-2	4.23	.04	.04	-.71	.07	1.53	.08
								1.53	.08
								1.53	.08
28	LF3	21	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		22	4.23	.00	.00	.00	.00	.00	.00





**Projekt:** \_\_\_\_\_

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30

Seite: 14

kNm2 TUEVA PZ

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN STABBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
28	LF3	Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
29	LG1	21	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		22	4.23	.17	.05	-.90	.07	-1.65	-.08
		Max N	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Min N	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Max Q-3	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Min Q-3	4.23	.17	.05	-.90	.07	-1.65	-.08
		Max M-2	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Min M-2	4.23	.17	.05	-.90	.07	-1.65	-.08
30	LF1	22	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		8	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
	LF2	Min Q-3	.38	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01
		Min M-2	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01
		22	.00	.04	-.05	-.71	.07	-1.52	.12
		8	.38	.04	-.05	-.71	.07	-1.79	.14
	LF3	Max N	.38	.04	-.05	-.71	.07	-1.79	.14
		Min N	.00	.04	-.05	-.71	.07	-1.52	.12
		Max Q-3	.38	.04	-.05	-.71	.07	-1.79	.14
		Min Q-3	.00	.04	-.05	-.71	.07	-1.52	.12
		Max M-2	.00	.04	-.05	-.71	.07	-1.52	.12
	LG1	Min M-2	.38	.04	-.05	-.71	.07	-1.79	.14
		22	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		8	.38	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		22	.00	.17	-.07	-.90	.07	-1.65	.13
		8	.38	.17	-.07	-.94	.07	-2.01	.15
		Max N	.00	.17	-.07	-.90	.07	-1.65	.13
		Min N	.00	.17	-.07	-.90	.07	-1.65	.13
		Max Q-3	.00	.17	-.07	-.90	.07	-1.65	.13
		Min Q-3	.38	.17	-.07	-.94	.07	-2.01	.15
		Max M-2	.00	.17	-.07	-.90	.07	-1.65	.13
		Min M-2	.38	.17	-.07	-.94	.07	-2.01	.15

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
<b>Querschnitt-Nr. 2: QRO 50x3,2 K</b>									
9	LF1	5	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Max N	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Min N	0.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04
		Max Q-3	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Min Q-3	0.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04
		Max M-2	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Min M-2	0.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04
									0.00
	LF2	5	.00	-.03	.22	-.01	.05	.00	.00
		9	3.76	-.03	-.22	-.01	.05	-.03	.30
		Max N	3.76	-.03	-.22	-.01	.05	-.03	.30
		Min N	0.00	-.03	.22	-.01	.05	.00	.00
		Max Q-3	3.76	-.03	-.22	-.01	.05	-.03	.30
		Min Q-3	0.00	-.03	.22	-.01	.05	.00	.00
		Max M-2	3.76	-.03	-.22	-.01	.05	.00	.00
		Min M-2	0.00	-.03	.22	-.01	.05	-.03	.30
									0.00
	LF3	5	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	0.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
									0.00
	LG1	5	.00	-.31	.18	-.01	.05	.00	.00
		9	3.76	-.29	-.17	-.01	.05	-.04	.26
		Max N	3.76	-.29	-.17	-.01	.05	-.04	.26
		Min N	0.00	-.31	.18	-.01	.05	.00	.00
		Max Q-3	3.76	-.29	-.17	-.01	.05	-.04	.26
		Min Q-3	0.00	-.31	.18	-.01	.05	-.04	.26
		Max M-2	3.76	-.31	.18	-.01	.05	.00	.00
		Min M-2	3.76	-.29	-.17	-.01	.05	-.04	.26
									0.00
10	LF1	7	.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Max N	3.76	-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Min N	0.00	-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04

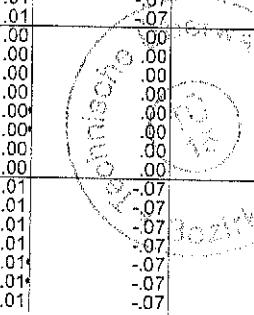
**Projekt:**
**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 15

17.07.2006

**SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
10	LF1	Max Q-3	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	3.76		-.26	-.06	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04
	LF2	7	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76		-.33	.71	-.01	.07	-.04	.00
		Max N	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.63
		Min N	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Max Q-3	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Max M-2	.00		-.33	.95	-.01	.07	.00	.00
		Min M-2	3.76		-.33	.71	-.01	.07	-.04	.00
	LF3	7	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		9	3.76		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	7	.00		-.61	.94	-.01	.07	.00	.00
		9	3.76		-.59	.67	-.01	.07	.00	.00
		Max N	3.76		-.59	.67	-.01	.07	-.04	.60
		Min N	.00		-.61	.94	-.01	.07	-.04	.60
		Max Q-3	3.76		-.59	.67	-.01	.07	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.61	.94	-.01	.07	.00	.00
		Max M-2	.00		-.61	.94	-.01	.07	.00	.00
		Min M-2	.00		-.59	.67	-.01	.07	-.04	.00
11	LF1	6	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		9	3.76		-.26	.06	.00	.00	.00	.00
		Max N	3.76		-.26	.06	.00	.00	.00	-.04
		Min N	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	-.04
		Max Q-3	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	3.76		-.26	.06	.00	.00	.00	.00
	LF2	6	.00		-.02	.22	.01	-.05	.00	.00
		9	3.76		-.02	.22	.01	-.05	.04	.00
		Max N	.00		-.02	.22	.01	-.05	.00	.29
		Min N	.00		-.02	.22	.01	-.05	.00	.00
		Max Q-3	3.76		-.02	.22	.01	-.05	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.02	.22	.01	-.05	.04	.29
		Max M-2	3.76		-.02	.22	.01	-.05	.00	.00
		Min M-2	.00		-.02	.22	.01	-.05	.04	.29
	LF3	6	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		9	3.76		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	6	.00		-.30	.19	.01	-.06	.00	.00
		9	3.76		-.28	-.17	.01	-.06	.04	.26
		Max N	3.76		-.28	-.17	.01	-.06	.04	.26
		Min N	.00		-.30	.19	.01	-.06	.04	.26
		Max Q-3	.00		-.30	.19	.01	-.06	.00	.00
		Min Q-3	3.76		-.28	-.17	.01	-.06	.00	.00
		Max M-2	3.76		-.28	-.17	.01	-.06	.04	.26
		Min M-2	.00		-.30	.19	.01	-.06	.04	.26
12	LF1	9	.00		-.26	-.06	.00	.00	.00	.00
		8	3.76		-.28	.03	.00	.00	.00	-.04
		Max N	.00		-.26	-.06	.00	.00	.00	.00
		Min N	3.76		-.28	-.06	.00	.00	.00	-.04
		Max Q-3	.00		-.26	-.06	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.26	-.06	.00	.00	.00	-.04
		Max M-2	.00		-.26	-.06	.00	.00	.00	-.04
		Min M-2	3.76		-.28	-.03	.00	.00	.00	.00
	LF2	9	.00		-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65
		8	3.76		-.35	-.92	.01	-.07	.00	.00
		Max N	.00		-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65
		Min N	.00		-.35	-.92	.01	-.07	-.03	.65
		Max Q-3	.00		-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65
		Min Q-3	.00		-.35	-.92	.01	-.07	-.03	.65
		Max M-2	3.76		-.35	-.92	.01	-.07	-.03	.65
		Min M-2	.00		-.35	.75	.01	-.07	-.03	.65
	LF3	9	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		8	3.76		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00		.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	9	.00		-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63
		8	3.76		-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00
		Max N	.00		-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63
		Min N	3.76		-.64	-.91	.01	-.07	-.03	.63
		Max Q-3	3.76		-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00
		Min Q-3	.00		-.62	.70	.01	-.07	.00	.00
		Max M-2	3.76		-.64	-.91	.01	-.07	-.03	.63
		Min M-2	.00		-.62	-.91	.01	-.07	.00	.00





# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein, 63654 BÜDINGEN

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

41

ERGEBNISSE

Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 16

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>		M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
12	LG1	Min M-2	.00	-.62	.70	.01	-.07	-.03	.63
9	LF3	MAX N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
12	LG1	MIN N	3.76	-.64	-.91	.01	-.07	.00	.00
11	LF2	MAX Q-3	3.76	-.02	-.22	.01	-.05	.04	.29
9	LF2	MIN Q-3	.00	-.03	-.22	-.01	.05	.00	.00
11	LF2	MAX M-2	3.76	-.02	-.22	.01	-.05	.04	.29
9	LG1	MIN M-2	3.76	-.29	-.17	-.01	.05	-.04	.26
<b>Querschnitt-Nr. 3: Textil Plane</b>									
14	LF1	Druck -> Ausfall							
	LF2	Druck -> Ausfall							
	LF3	5	.00	.00	.00	.00			
		10	4.50	.00	.00	.00			
		Max N	.00	.00	.00	.00			
		Min N	.00	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00			
	LG1	Druck -> Ausfall							
15	LF1	Druck -> Ausfall							
	LF2	Druck -> Ausfall							
	LF3	6	.00	.00	.00	.00			
		10	4.50	.00	.00	.00			
		Max N	.00	.00	.00	.00			
		Min N	.00	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00			
	LG1	Druck -> Ausfall							
16	LF1	Druck -> Ausfall							
	LF2	Druck -> Ausfall							
	LF2	7	.00	.17	.00	.00			
		10	4.50	.17	.00	.00			
		Max N	4.50	.17	.00	.00			
		Min N	.00	.17	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.17	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.17	.00	.00			
	LF3	7	.00	.00	.00	.00			
		10	4.50	.00	.00	.00			
		Max N	.00	.00	.00	.00			
		Min N	.00	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00			
	LG1	7	.00	.18	.00	.00			
		10	4.50	.18	.00	.00			
		Max N	4.50	.18	.00	.00			
		Min N	.00	.18	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.18	.00	.00			
		Min Q-3	4.50	.18	.00	.00			
17	LF1	Druck -> Ausfall							
	LF2	8	.00	.18	.00	.00			
		10	4.50	.18	.00	.00			
		Max N	4.50	.18	.00	.00			
		Min N	.00	.18	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.18	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.18	.00	.00			
	LF3	8	.00	.00	.00	.00			
		10	4.50	.00	.00	.00			
		Max N	.00	.00	.00	.00			
		Min N	.00	.00	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00			
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00			
	LG1	8	.00	.19	.00	.00			
		10	4.50	.19	.00	.00			
		Max N	4.50	.19	.00	.00			
		Min N	.00	.19	.00	.00			
		Max Q-3	.00	.19	.00	.00			
		Min Q-3	4.50	.19	.00	.00			
17	LG1	MAX N	4.50	.19	.00	.00			
14	LF3	MIN N	.00	.00	.00	.00			
14	LF3	MAX Q-3	.00	.00	.00	.00			
14	LF3	MIN Q-3	.00	.00	.00	.00			
<b>Querschnitt-Nr. 4: DUEQ189 X 67 X 2</b>									
22	LF1	15	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		16	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Max N	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	.00	-.17	.00	-.08	.00
		Min M-2	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.01
	LF2	15	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.01
		16	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02
		Max N	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02
		Min N	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.02
		Max Q-3	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.01
		Min Q-3	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.02
		Max M-2	.00	.62	.00	.00	.00	.22	.01
		Min M-2	4.23	.62	.00	.00	.00	.22	.02
	LF3	15	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		16	4.23	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00



Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 17

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]				Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
22	LF3	Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		LG1	15	.00	.72	-.01	.17	.00	.15
			16	4.23	.72	.01	-.17	.00	.14
		Max N	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.02
		Min N	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.01
		Max Q-3	.00	.72	-.01	.17	.00	.15	.01
		Min Q-3	4.23	.72	-.01	.17	.00	.15	.01
		Max M-2	2.12	.72	.01	-.17	.00	.14	.02
		Min M-2	4.23	.72	.01	-.17	.00	.32	.03
24	LF1	17	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		18	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Max N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	.01	-.17	.00	-.08	.00
		Min M-2	4.23	.11	.01	-.17	.00	-.10	.01
		LF2	17	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46
		18	4.23	.04	.05	-.71	-.07	-1.52	-.11
26	LF1	Max N	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		Min N	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		Max Q-3	4.23	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		Min Q-3	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.52	-.11
		Max M-2	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		Min M-2	4.23	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		LG1	17	.00	.00	.00	.00	-.152	-.11
		18	4.23	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
26	LF2	Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		Min Q-3	4.23	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		Min M-2	4.23	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		LG3	17	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43
		18	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Max N	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Min N	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Max Q-3	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Min Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
26	LF3	Max M-2	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Min M-2	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		LG1	17	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43
		18	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Max N	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Min N	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Max Q-3	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Min Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Max M-2	.00	.17	.04	-.56	-.07	1.43	.09
		Min M-2	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
26	LF1	19	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		20	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.00
		Min M-2	.00	.11	-.01	.17	.00	-.10	.01
		LF2	19	.00	.72	.00	.00	-.11	-.01
		20	4.23	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
26	LF2	Max N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min N	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max Q-3	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min Q-3	4.23	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max M-2	4.23	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min M-2	.00	.72	.00	.00	.00	-.11	-.01
		LG3	19	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		20	4.23	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max N	4.23	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
26	LF3	Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	-.11	-.01
		LG1	19	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20
		20	4.23	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Max N	4.23	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Min N	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Max Q-3	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Min Q-3	4.23	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
26	LF1	Max M-2	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		Min M-2	.00	.82	-.01	.17	.00	-.20	-.01
		LG2	21	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08
		22	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min N	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min Q-3	4.23	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Max M-2	2.12	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		Min M-2	.00	.11	-.01	.17	.00	-.10	.01
26	LF2	21	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		22	4.23	.04	.04	-.71	.07	-1.53	.08
		Max N	4.23	.04	.04	-.71	.07	-1.53	.08
		Min N	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Max Q-3	4.23	.04	.04	-.71	.07	-1.53	.08
		Min Q-3	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Max M-2	.00	.04	.04	-.71	.07	1.46	.08
		Min M-2	4.23	.04	.04	-.71	.07	-1.53	.08
		LG3	21	.00	.00	.00	.00	-.00	.00
		22	4.23	.00	.00	.00	.00	-.00	.00



Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 18

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
28	LF3	22	4.23	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	21	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		22	4.23	.17	.05	-.90	.07	-1.65	-.08
		Max N	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Min N	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
		Max Q-3	.00	.17	.03	-.56	.07	1.43	.08
26	LG1	MAX N	4.23	.82	.01	-.17	.00	-.20	.00
		MIN N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		MAX Q-3	.00	.11	-.01	.17	.00	-.08	.00
		MIN Q-3	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
	LG2	MAX M-2	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		MIN M-2	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
		Max M-2	.00	.04	.05	-.71	-.07	1.46	.09
		Min M-2	4.23	.17	.06	-.90	-.07	-1.65	-.11
Querschnitt-Nr. 5: DUENO 41X48X3+RRO60X40X6									
2	LF1	11	.00	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		5	1.30	-.67	.00	-.10	.00	-.22	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	-.10	.00	-.22	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
	LF2	11	.00	.94	-.59	.67	.00	.71	.88
		5	1.30	.94	.30	.46	.00	1.44	1.07
		Max N	1.30	.94	.30	.46	.00	1.44	1.07
		Min N	.00	.94	-.59	.67	.00	.71	.88
		Max Q-3	.00	.94	-.59	.67	.00	1.44	1.07
3	LF3	11	.00	.94	-.59	.67	.00	.71	.88
		5	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	11	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		5	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
4	LF1	12	.00	-.73	.00	-.10	.00	.09	.00
		6	1.30	-.67	.00	.10	.00	.22	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	.10	.00	.22	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	.09	.00
		Max Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	.09	.00
	LF2	12	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88
		6	1.30	.95	.30	.46	.00	-1.43	1.07
		Max N	1.30	.95	.30	.46	.00	-1.43	1.07
		Min N	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88
		Max Q-3	.00	.95	.30	.46	.00	-1.43	1.07
5	LF3	12	.00	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88
		6	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	12	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		6	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
6	LF1	13	.00	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		7	1.30	-.67	.00	-.10	.00	-.22	.00
		Max N	1.30	-.67	.00	-.10	.00	-.22	.00
		Min N	.00	-.73	.00	-.10	.00	-.09	.00
		Max Q-3	1.30	-.67	.00	-.10	.00	-.22	.00
	LG2	13	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		7	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
		Max N	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
		Min N	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		Max Q-3	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
7	LG1	13	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		7	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
		Max N	1.30	.30	.28	-.39	.00	-.63	.90
		Min N	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		Max Q-3	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
	LG2	13	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		7	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11
		Max N	1.30	.30	.28	-.39	.00	-.63	.90
		Min N	.00	.24	-.61	-.59	.00	-.63	.90
		Max Q-3	1.30	.30	.28	-.39	.00	-1.26	1.11

**Projekt:** —

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 19

17.07.2006

**SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]			
				N	Q <sub>1</sub>	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>
19	LF1	Min Q-3	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00
		Max M-2	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	-.09	.00
		Min M-2	1.30	-.67	.00	-.10	.00	.00	-.22	.00
	LF2	13	.00	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.93	.51
		7	1.30	.14	-.54	-.02	.00	.00	-1.40	1.21
		Max N	.00	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.93	.51
		Min N	.00	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.93	.51
		Max Q-3	1.30	.14	-.54	-.02	.00	.00	-1.40	1.21
		Min Q-3	.00	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.93	.51
	LF3	13	.00	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.93	.51
		7	1.30	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	13	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		7	1.30	-.61	-.56	-.83	.00	.00	.00	.00
		Max N	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	-1.04	.54
		Min N	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25
		Max Q-3	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25
		Min Q-3	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25
	LG2	13	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	-1.04	.54
		7	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25
		Max M-2	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25
	LG3	13	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25
		7	1.30	-.55	-.53	-.12	.00	.00	1.66	1.25
		Min M-2	.00	-.61	-.56	-.83	.00	.00	1.66	1.25
21	LF1	14	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	.09	.00
		8	1.30	-.66	.00	.10	.00	.00	.22	.00
		Max N	1.30	-.66	.00	.10	.00	.00	.22	.00
	LF2	14	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	.09	.00
		8	1.30	-.66	.00	.10	.00	.00	.22	.00
		Min N	.00	-.73	.00	.10	.00	.00	.22	.00
		Max Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.00	.09	.00
		Min Q-3	.00	-.73	.00	.10	.00	.00	.09	.00
		Max M-2	1.30	-.66	.00	.10	.00	.00	.09	.00
	LF3	14	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	.09	.00
		8	1.30	-.66	.00	-.10	.00	.00	.09	.00
		Min M-2	.00	-.73	.00	-.10	.00	.00	.09	.00
	LG1	14	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
		Max N	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
	LG2	14	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
		Min N	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
		Max Q-3	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
		Min Q-3	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.05	.54
		Max M-2	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
	LG3	14	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
		8	1.30	-.58	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
		Min M-2	.00	-.64	-.56	.84	.00	.00	1.67	1.24
4	LF2	MAX N	1.30	.95	.30	-.46	.00	.00	1.05	.54
	LF1	MIN N	.00	.73	.00	-.10	.00	.00	-1.43	1.07
	LG1	MAX Q-3	.00	.64	-.56	.84	.00	.00	-.09	.00
	LG1	MIN Q-3	.00	.61	-.56	.84	.00	.00	1.05	.54
	LG1	MAX M-2	1.30	.58	-.53	-.83	.00	.00	-1.04	.54
	LG1	MIN M-2	1.30	.55	-.53	.12	.00	.00	1.67	1.24
<b>Querschnitt-Nr. 9: DUEENQ 89 X 67 X 24 RRC 60 X 40 X 6</b>										
5	LF1	5	.00	.11	.01	.21	.00	.00	-.15	.01
		15	.38	.11	.01	.17	.00	.00	-.08	.01
		Max N	.38	.11	.01	.17	.00	.00	-.08	.01
		Min N	.00	.11	.01	.21	.00	.00	-.15	.01
		Max Q-3	.00	.11	.01	.21	.00	.00	-.15	.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00	.00	-.15	.01
	LF2	5	.00	.11	.01	.21	.00	.00	-.08	.01
		15	.38	.62	.00	.00	.00	.00	-.15	.01
		Max N	.38	.62	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
		Min N	.00	.62	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
	LF3	5	.00	.00	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
		15	.38	.00	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	-.22	.02
	LG1	5	.00	.00	.00	.00	.00	.00	-.01	.00



# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein, 63654 BüDINGEN

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

45

ERGEBNISSE

Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 20

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]			T	Momente [kNm]		
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	M <sub>2</sub>		M <sub>3</sub>		
5	LG1	15	.38	.72	.01	.17	.00		.15		-.01
		Max N	.00	.72	.01	.21	.00		.07		-.01
		Min N	.00	.72	.01	.21	.00		.07		-.01
		Max Q-3	.00	.72	.01	.21	.00		.07		-.01
		Min Q-3	.00	.72	.01	.21	.00		.07		-.01
		Max M-2	.38	.72	.01	.17	.00		.15		-.01
6	LF1	5	.00	.11	.01	.21	.00		-.15		.01
		17	.38	.11	.01	.17	.00		-.08		.01
		Max N	.00	.11	.01	.21	.00		-.15		.01
		Min N	.00	.11	.01	.21	.00		-.15		.01
		Max Q-3	.00	.11	.01	.21	.00		-.15		.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.21	.00		-.15		.01
6	LF2	5	.00	.04	-.04	-.71	-.07		1.74		-.11
		17	.38	.04	-.04	-.71	-.07		1.46		-.09
		Max N	.00	.04	-.04	-.71	-.07		1.74		-.11
		Min N	.00	.04	-.04	-.71	-.07		1.74		-.11
		Max Q-3	.38	.04	-.04	-.71	-.07		1.46		-.09
		Min Q-3	.00	.04	-.04	-.71	-.07		1.74		-.11
6	LF3	5	.00	.00	.00	.00	.00		1.74		-.11
		17	.38	.00	.00	.00	.00		1.46		-.09
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
6	LG1	5	.00	.17	-.03	-.52	-.07		1.64		-.10
		17	.38	.17	-.03	-.56	-.07		1.43		-.09
		Max N	.38	.17	-.03	-.56	-.07		1.43		-.09
		Min N	.00	.17	-.03	-.52	-.07		1.64		-.10
		Max Q-3	.00	.17	-.03	-.52	-.07		1.64		-.10
		Min Q-3	.38	.17	-.03	-.56	-.07		1.43		-.09
7	LF1	7	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		19	.38	.11	.01	.17	.00		-.08		.01
		Max N	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Min N	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Max Q-3	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00		-.08		.01
7	LF2	7	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		19	.38	.12	.00	.00	.00		-.11		.00
		Max N	.00	.12	.00	.00	.00		-.11		.00
		Min N	.00	.12	.00	.00	.00		-.11		.00
		Max Q-3	.38	.12	.00	.00	.00		-.11		.01
		Min Q-3	.00	.12	.00	.00	.00		-.11		.01
7	LF3	7	.00	.00	.00	.00	.00		-.11		.00
		19	.38	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
7	LG1	7	.00	.82	.01	.21	.00		-.27		.02
		19	.38	.82	.01	.17	.00		-.20		.01
		Max N	.38	.82	.01	.17	.00		-.20		.01
		Min N	.00	.82	.01	.21	.00		-.20		.01
		Max Q-3	.00	.82	.01	.21	.00		-.27		.02
		Min Q-3	.38	.82	.01	.21	.00		-.27		.02
8	LF1	6	.00	.11	.02	.21	.00		-.27		.02
		21	.38	.11	.01	.17	.00		-.08		.01
		Max N	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Min N	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Max Q-3	.00	.11	.02	.21	.00		-.15		.01
		Min Q-3	.38	.11	.01	.17	.00		-.08		.01
8	LF2	6	.00	.11	.02	.21	.00		-.27		.01
		21	.38	.04	-.05	-.71	.07		1.73		-.13
		Max N	.38	.04	-.05	-.71	.07		1.46		-.11
		Min N	.00	.04	-.05	-.71	.07		1.46		-.11
		Max Q-3	.38	.04	-.05	-.71	.07		1.73		-.13
		Min Q-3	.00	.04	-.05	-.71	.07		1.73		-.13
8	LF3	6	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		21	.38	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00		0.00		0.00
		Max M-2	.00	.04	-.05	-.71	.07		1.73		-.13
		Min M-2	.38	.04	-.05	-.71	.07		1.73		-.13



# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein, 63654 Büdingen

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

46

ERGEBNISSE

Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 21

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]				Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
8	LF3	Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		LG1	6	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
			21	.38	.17	-.04	-.56	.07	1.43	-.10
			Max N	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
			Min N	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
			Max Q-3	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.64	-.12
			Min Q-3	.38	.17	-.04	-.56	.07	1.64	-.12
			Max M-2	.00	.17	-.04	-.52	.07	1.43	-.10
			Min M-2	.38	.17	-.04	-.56	.07	1.64	-.12
23	LF1	16	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		6	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Max N	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min Q-3	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.08	.01	
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.15	.01	
		Min M-2	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.08	.01	
		LF2	16	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
			6	.62	.00	.00	.00	.22	.00	
			Max N	.38	.62	.00	.00	.22	.00	
			Min N	.00	.62	.00	.00	.22	.00	
			Max Q-3	.38	.62	.00	.00	.22	.00	
			Min Q-3	.00	.62	.00	.00	.22	.00	
			Max M-2	.38	.62	.00	.00	.22	.00	
			Min M-2	.00	.62	.00	.00	.22	.00	
25	LF3	16	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		6	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		LG1	16	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01	
			6	.72	-.02	-.21	.00	.07	.01	
			Max N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01
			Min N	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01
			Max Q-3	.00	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01
			Min Q-3	.38	.72	-.02	-.17	.00	.14	.01
			Max M-2	.00	.72	-.02	-.21	.00	.07	.01
25	LF1	18	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		7	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min Q-3	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min M-2	.38	.11	-.02	-.21	.00	-.15	.01	
		LF2	18	.04	-.04	-.71	-.07	-1.52	.09	
			7	.04	-.04	-.71	-.07	-1.80	.10	
			Max N	.00	-.04	-.71	-.07	-1.52	.09	
			Min N	.00	-.04	-.71	-.07	-1.52	.09	
			Max Q-3	.38	-.04	-.71	-.07	-1.80	.10	
			Min Q-3	.00	-.04	-.71	-.07	-1.52	.09	
			Max M-2	.00	-.04	-.71	-.07	-1.52	.09	
27	LF3	18	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		7	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		LG1	18	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10	
			7	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12	
			Max N	.00	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
			Min N	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
			Max Q-3	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
			Min Q-3	.38	.17	-.06	-.94	-.07	-2.01	.12
			Max M-2	.00	.17	-.06	-.90	-.07	-1.65	.10
27	LF1	20	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		8	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01	
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min Q-3	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01	
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08	.01	
		Min M-2	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.15	.01	
		LF2	20	.00	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			8	.38	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			Max N	.00	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			Min N	.00	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			Max Q-3	.38	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			Min Q-3	.00	.72	-.00	.00	-.11	.02	
			Max M-2	.38	.72	-.00	.00	-.11	.02	



Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 22

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]	
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>
27	LF2	Min M-2	.00	.72	.00	.00	.00	-.11
		20	.00	.00	.00	.00	.00	.02
		.8	.38	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	20	.00	.82	-.02	-.17	.00	-.20
		.8	.38	.82	-.02	-.21	.00	-.27
		Max N	.38	.82	-.02	-.21	.00	.03
		Min N	.00	.82	-.02	-.17	.00	.03
		Max Q-3	.00	.82	-.02	-.17	.00	.03
		Min Q-3	.38	.82	-.02	-.21	.00	.03
		Max M-2	.00	.82	-.02	-.17	.00	.03
		Min M-2	.38	.82	-.02	-.21	.00	.03
		22	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.06
29	LF1	.8	.38	.11	-.01	-.21	.00	.01
		Max N	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.15
		Min N	.00	.11	-.01	-.17	.00	.01
		Max Q-3	.00	.11	-.01	-.17	.00	-.08
		Min Q-3	.38	.11	-.01	-.17	.00	.01
		Max M-2	.00	.11	-.01	-.21	.00	-.15
		Min M-2	.38	.11	-.01	-.21	.00	-.08
		22	.00	.04	-.05	-.71	.07	-.15
		.8	.38	.04	-.05	-.71	.07	-.19
	LF2	Max N	.38	.04	-.05	-.71	.07	.14
		Min N	.00	.04	-.05	-.71	.07	.14
		Max Q-3	.38	.04	-.05	-.71	.07	.12
		Min Q-3	.00	.04	-.05	-.71	.07	.14
		Max M-2	.00	.04	-.05	-.71	.07	.12
		Min M-2	.38	.04	-.05	-.71	.07	.12
		22	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		.8	.38	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LF3	Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		22	.00	.17	-.07	-.90	.07	-.15
		.8	.38	.17	-.07	-.94	.07	-.15
		Max N	.00	.17	-.07	-.90	.07	-.15
		Min N	.00	.17	-.07	-.90	.07	-.15
7	LG1	Max Q-3	.00	.17	-.07	-.90	.07	-.15
		Min Q-3	.38	.17	-.07	-.94	.07	-.15
		Max M-2	.00	.17	-.07	-.94	.07	-.15
		Min M-2	.38	.17	-.07	-.94	.07	-.15
		22	.00	.17	-.07	-.94	.07	-.201
	LG1	MAX N	.38	.82	.01	.17	.00	.20
		MIN N	.00	.00	.00	.00	.00	.01
		MAX Q-3	.00	.11	.01	.21	.00	.00
		MIN Q-3	.38	.17	-.06	-.94	-.07	.15
		MAX M-2	.00	.04	-.04	-.71	-.07	.201
5	LG1	MIN M-2	.38	.17	-.06	-.94	-.07	.174
		22	.00	.17	-.06	-.94	-.07	.201
		11	.95	.75	.00	-.10	.00	.00
		Max N	.95	.73	.00	-.10	.00	.09
		Min N	.00	.73	.00	-.10	.00	.00
	LF2	Max Q-3	.95	.75	.00	-.10	.00	.00
		Min Q-3	.00	.75	.00	-.10	.00	.00
		Max M-2	.00	.75	.00	-.10	.00	.00
		Min M-2	.95	.73	.00	-.10	.00	.00
		22	.00	.94	-.125	.82	.00	.00
5	LF2	11	.95	.94	-.59	.67	.00	.88
		Max N	.95	.94	-.59	.67	.00	.88
		Min N	.00	.94	-1.25	.82	.00	.00
		Max Q-3	.00	.94	-1.25	.82	.00	.00
		Min Q-3	.95	.94	-.59	.67	.00	.00
	LF3	Max M-2	.95	.94	-.59	.67	.00	.88
		Min M-2	.00	.94	-1.25	.82	.00	.00
		22	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		.95	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
5	LG1	Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	22	.00	.22	-1.27	.74	.00	.00
		.95	.22	.24	-.61	.59	.00	.63
		Max N	.95	.24	-.61	.59	.00	.90
		Min N	.00	.22	-1.27	.74	.00	.63
		Max Q-3	.00	.22	-.61	.59	.00	.00
3	LF1	Min Q-3	.95	.24	-.61	.59	.00	.00
		Max M-2	.95	.24	-.61	.59	.00	.63
		Min M-2	.00	.22	-1.27	.74	.00	.90
		22	.00	.75	.00	.10	.00	.00
5	LF1	12	.95	.73	.00	.10	.00	.09
		Max N	.95	.73	.00	.10	.00	.09
		22	.00	.73	.00	.10	.00	.09



# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein, 63654 Büdingen

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

48

ERGEBNISSE

Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 23

17.07.2006

## SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITSBEZOGEN

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	N	Kräfte [kN]				Momente [kNm]	
					Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
3	LF1	Min N	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min M-2	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
	LF2	2	.00	.95	-1.26	-.81	.00	.00	.00	.00
		12	.95	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	
		Max N	.95	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	
		Min N	.00	.95	-1.26	-.81	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.95	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	
18	LF3	2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		12	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
	LG1	2	.00	.22	-1.28	-.73	.00	.00	.00	.00
		12	.95	.24	-.61	-.59	.00	.63	.90	
		Max N	.95	.24	-.61	-.59	.00	.63	.90	
		Min N	.00	.22	-1.28	-.73	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.95	.24	-.61	-.59	.00	.63	.90	
20	LF1	3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		13	.95	-.73	.00	.10	.00	-.09	.00	
		Max N	.95	-.73	.00	.10	.00	-.09	.00	
		Min N	.00	-.75	.00	.10	.00	-.09	.00	
		Max Q-3	.95	-.73	.00	.10	.00	-.09	.00	
		Min Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	-.09	.00	
		Max M-2	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	
		Min M-2	.95	-.73	.00	.10	.00	.00	.00	
	LF2	3	.00	.14	-.54	-1.23	.00	.00	-.63	.90
		13	.95	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.92	.51
		Max N	.00	.14	-.54	-1.23	.00	.00	-.92	.51
		Min N	.00	.14	-.54	-1.23	.00	.00	-.92	.51
		Max Q-3	.95	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.92	.51
18	LF3	3	.00	.14	-.54	-1.23	.00	.00	-.92	.51
		13	.95	.14	-.54	-.71	.00	.00	-.92	.51
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-2	.95	.14	-.54	-1.23	.00	.00	-.92	.51
	LG1	3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		13	.95	.61	-.57	-1.35	.00	.00	.00	.00
		Max N	.95	.61	-.56	-.83	.00	-.104	.54	
		Min N	.00	.63	-.57	-1.35	.00	-.104	.54	
		Max Q-3	.95	.61	-.56	-.83	.00	-.104	.54	
20	LF1	4	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		14	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Max N	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min N	.00	-.75	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Max Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		Min Q-3	.00	-.75	.00	.10	.00	.00	.00	.00
		Max M-2	.95	-.73	.00	.10	.00	.09	.00	.00
		Min M-2	.00	-.75	.00	.10	.00	.09	.00	.00
	LF2	4	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	.00
		14	.95	.10	-.54	.72	.00	.93	.51	
		Max N	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.00	
18	LF3	4	.00	.10	-.53	1.23	.00	.00	.93	.51
		14	.95	.10	-.53	1.23	.00	.93	.51	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	4	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	1.05	.54
		14	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Max N	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Min N	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	

Projekt: —

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 24

17.07.2006

**SCHNITTGRÖSSEN QUERSCHNITTSBEZOGEN**

Stab-Nr.	LF/LG-Nr.	Knoten-Nr.	x [m]	Kräfte [kN]				Momente [kNm]		
				N	Q <sub>2</sub>	Q <sub>3</sub>	T	M <sub>2</sub>	M <sub>3</sub>	
20	LG1	Max M-2	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
		Min M-2	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
3	LF2	MAX N	.95	.95	-.60	-.66	.00	-.70	.88	
		MIN N	.00	+.75	.00	-.10	.00	.00	.00	
20	LG1	MAX Q-3	.00	-.66	-.57	1.36	.00	.00	.00	
18	LG1	MIN Q-3	.00	-.63	-.57	-1.35	.00	.00	.00	
20	LG1	MAX M-2	.95	-.64	-.55	.84	.00	1.05	.54	
18	LG1	Min M-2	.95	-.61	-.56	-.83	.00	-1.04	.54	
<b>Querschnitt-Nr. 11: RO 42.4x2.3</b>										
13	LF1	9	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	-.12	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	-.12	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max M-2	.00	-.15	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min M-2	1.50	-.12	.00	.00	.00	.00	.00	
	LF2	9	.00	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		10	1.50	2.05	-.01	-.19	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Min N	.00	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Max Q-3	.00	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Min Q-3	.00	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Max M-2	.00	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
		Min M-2	1.50	2.05	-.01	-.19	.00	.29	-.01	
	LF3	9	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		10	1.50	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min Q-3	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Max M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
		Min M-2	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
	LG1	9	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	-.01	
		10	1.50	-.217	-.01	-.21	.00	.00	.00	
		Max N	1.50	-.217	-.01	-.21	.00	.00	.00	
		Min N	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	-.01	
		Max Q-3	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	-.01	
		Min Q-3	1.50	-.217	-.01	-.21	.00	.00	.00	
		Max M-2	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	-.01	
		Min M-2	1.50	-.217	-.01	-.21	.00	.30	-.01	
13	LF3	MAX N	.00	.00	.00	.00	.00	.00	.00	
13	LG1	MIN N	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	.00	
13	LF1	MAX Q-3	.00	-.15	.00	-.00	.00	.00	-.01	
13	LG1	MIN Q-3	1.50	-.217	-.01	-.21	.00	.00	.00	
13	LG1	MAX M-2	.00	-.220	.00	-.17	.00	.30	.00	
13	LF1	MIN M-2	1.50	-.12	.00	-.00	.00	.00	-.01	

**AUFLAGERKRÄFTE UND -MOMENTE**

Knoten-Nr.	LF/LG-Nr.	P <sub>X</sub>	Auflagerkräfte [kN]			Auflagermomente [kNm]		
			P <sub>Y</sub>	P <sub>Z</sub>	M <sub>X</sub>	M <sub>Y</sub>	M <sub>Z</sub>	
1	LF1	-.069	.069	.749	.000	.000	.000	
	LF2	-.313	-1.463	-.941	.000	.000	.000	
	LF3	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	LG1	.379	-1.421	-.216	.000	.000	.000	
2	LF1	.069	.069	.749	.000	.000	.000	
	LF2	.313	-1.463	-.946	.000	.000	.000	
	LF3	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	LG1	.380	-1.421	-.221	.000	.000	.000	
3	LF1	-.069	-.069	.749	.000	.000	.000	
	LF2	-.489	-1.248	-.140	.000	.000	-.002	
	LF3	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	LG1	.561	-1.291	.632	.000	.000	-.002	
4	LF1	.069	-.069	.746	.000	.000	.000	
	LF2	.488	-1.248	-.105	.000	.000	.003	
	LF3	.000	.000	.000	.000	.000	.000	
	LG1	.560	-1.289	.664	.000	.000	.003	
$\Sigma$ Kräfte	LF1	.000	.000	2.992				
$\Sigma$ Lasten		.000	.000	2.992				
$\Sigma$ Kräfte	LF2	.000	-5.422	-2.132				
$\Sigma$ Lasten		.000	-5.422	-2.132				
$\Sigma$ Kräfte	LF3	.000	.000	.000				
$\Sigma$ Lasten		.000	.000	.000				
$\Sigma$ Kräfte	LG1	.000	-5.422	.860				
$\Sigma$ Lasten		.000	-5.422	.860				



Projekt: \_\_

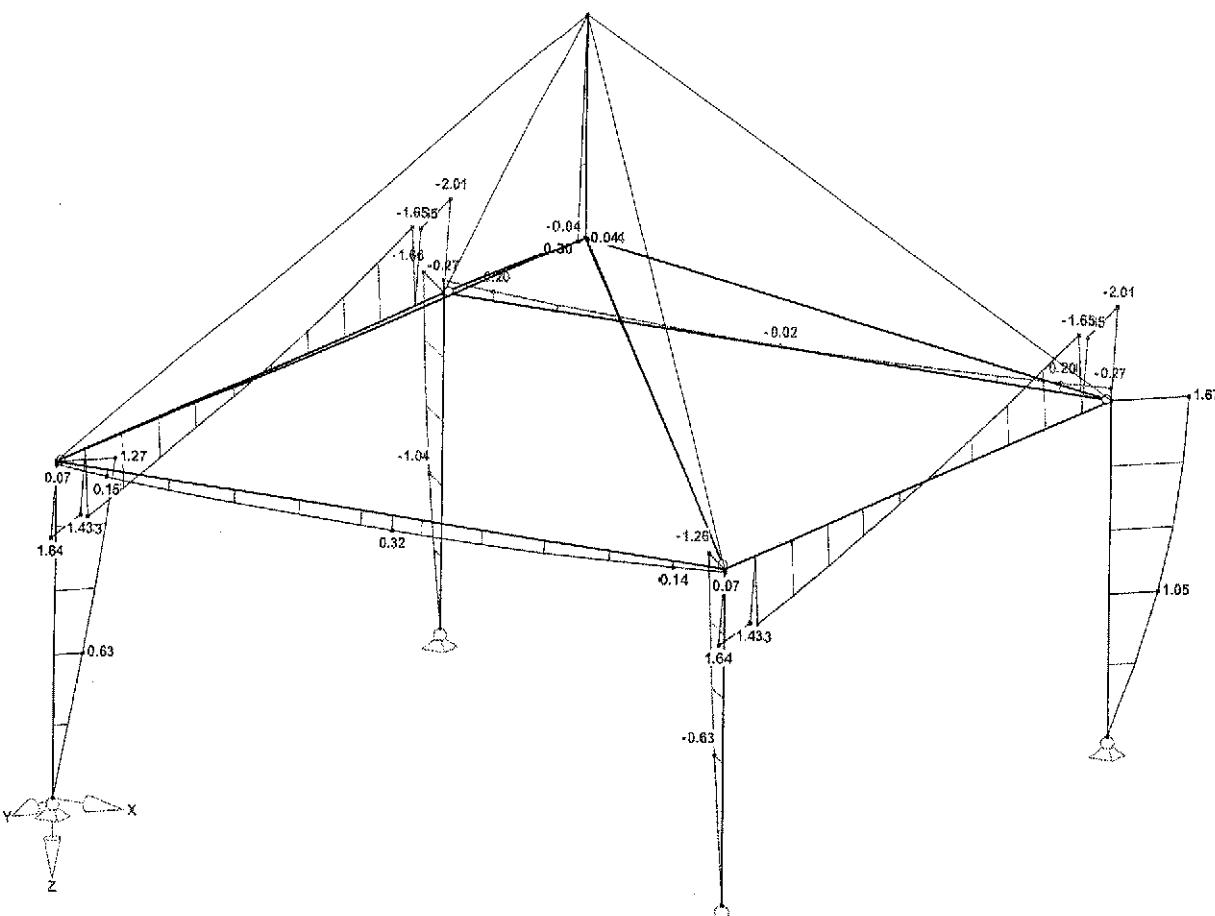
**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 1

17.07.2006

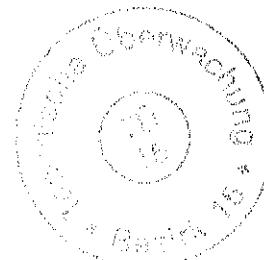
**ERGEBNISSE**LG 1 - g+w  
Schnitträßen M-2

Isometrie



Max M-2: 1.67, Min M-2: -2.01 kNm

1.548 kNm



Projekt: \_\_\_\_\_

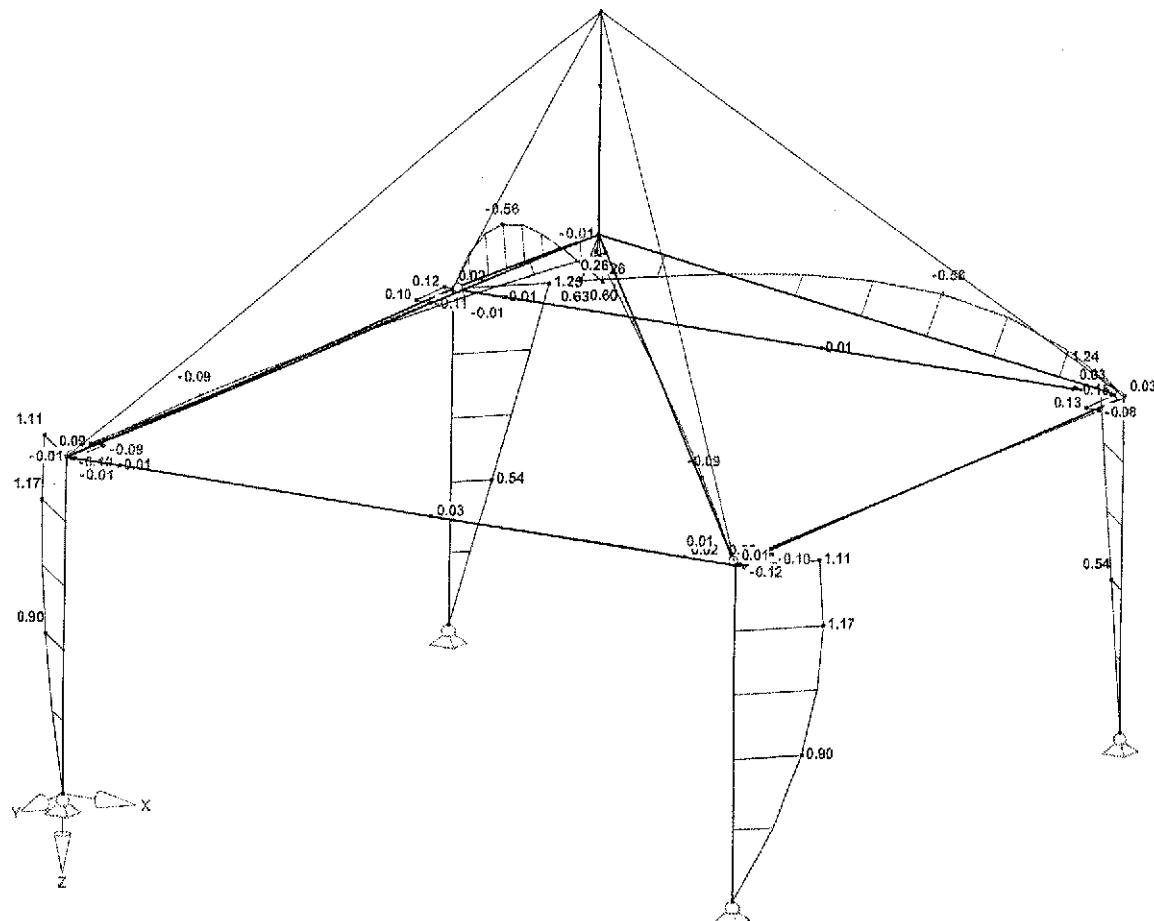
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 1

17.07.2006

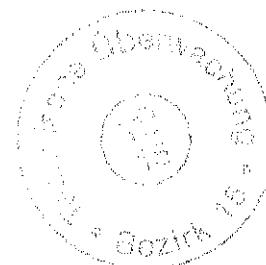
**ERGEBNISSE**LG 1 - g+w  
Schnittgrößen M-3

Isometrie



Max M-3: 1.25, Min M-3: -0.56 kNm

0.963 kNm

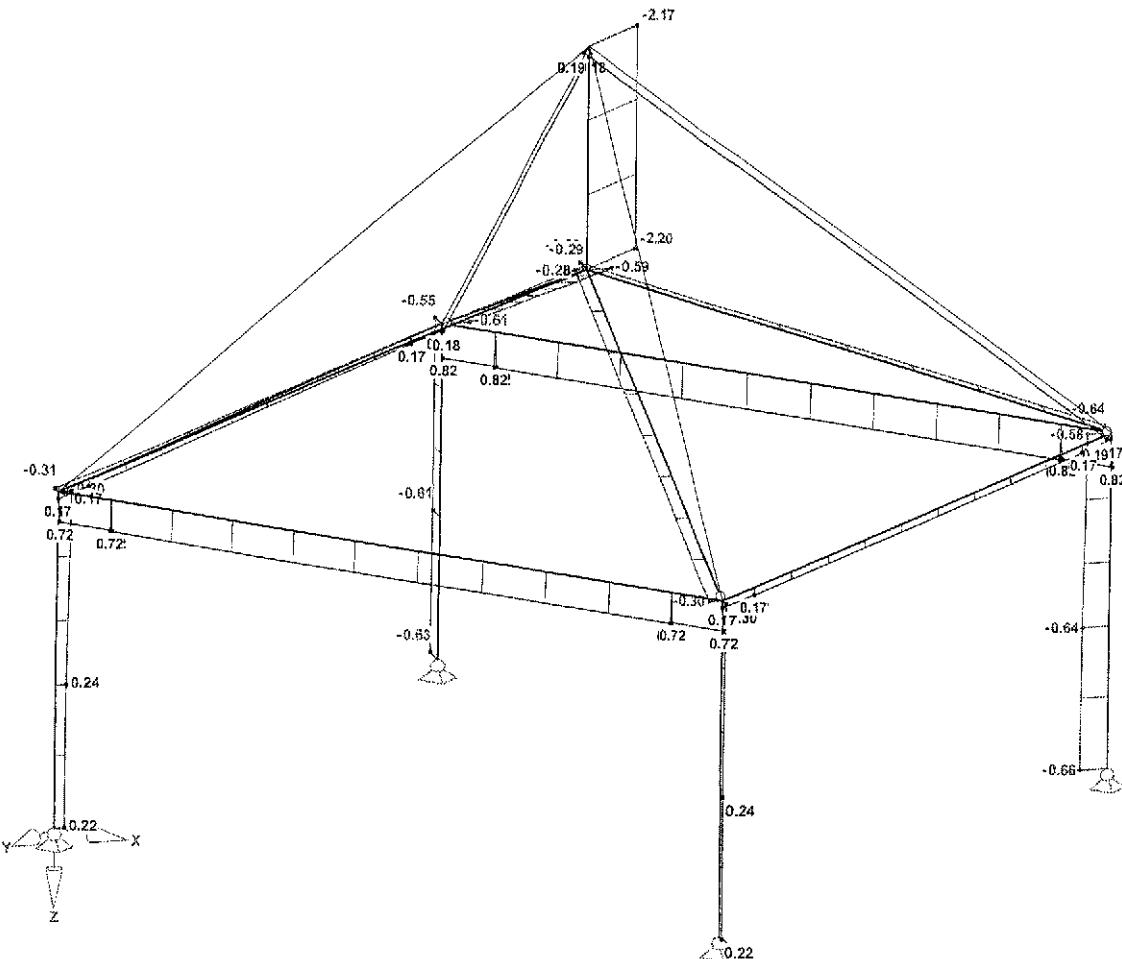


Projekt: _____	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 1
		17.07.2006

**ERGEBNISSE**

LG 1 - g+w  
Schnittrößen N

Isometrie



Max N: 0.82, Min N: -2.20 kN

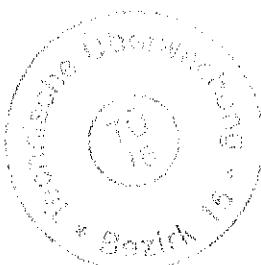
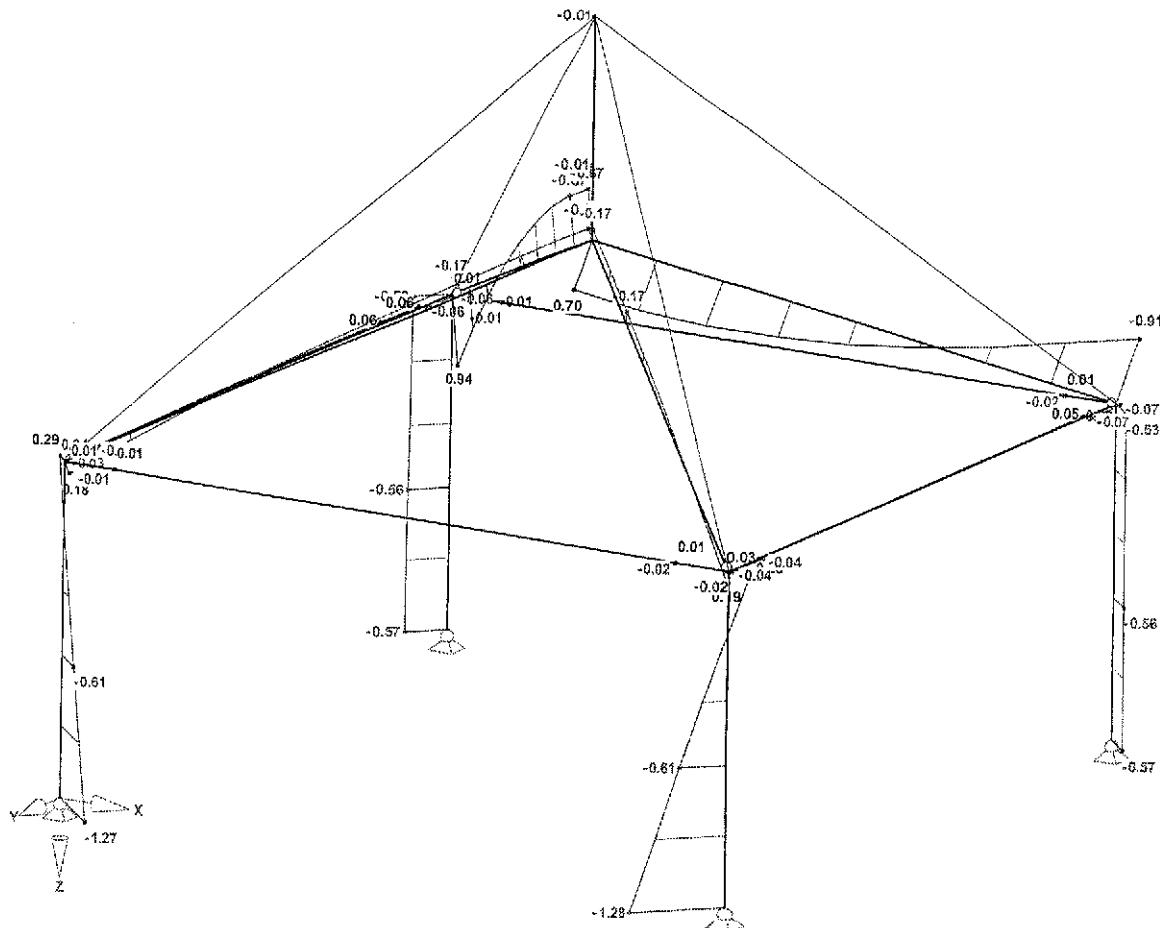
1.694 kN



Projekt: _____	Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 1
		17.07.2006

**ERGEBNISSE**LG 1 - grw  
Schnittgrößen Q-2

Isometrie

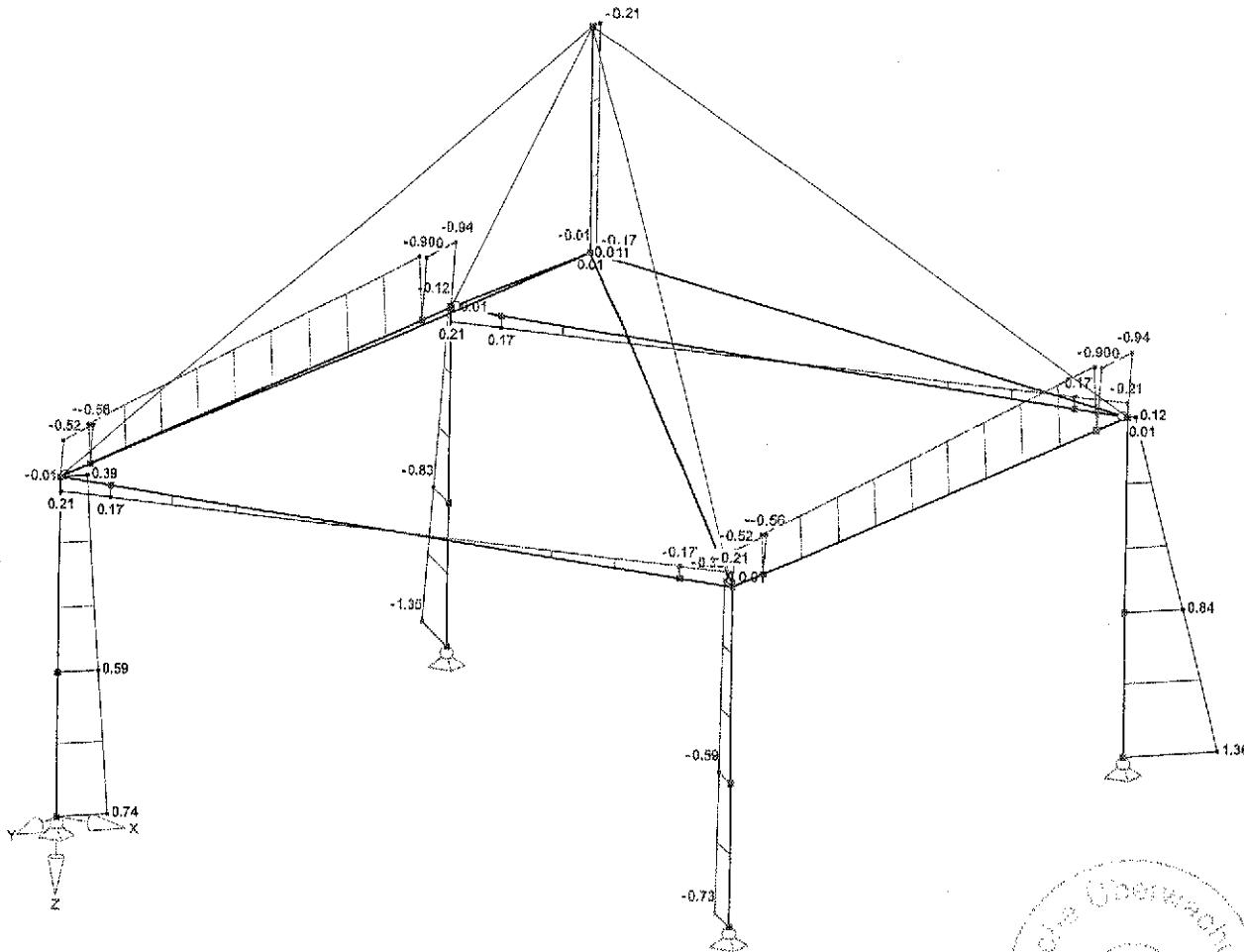


<b>Projekt:</b> _____	<b>Position:</b> Partyzelt Light q = 0,30 kNm2_TUEVA_PZ	Seite: 29
		17.07.2006

**ERGEBNISSE**

LG 1 - g+w  
Schnittgrößen Q-3

Isometrie



Max Q-3: 1.36, Min Q-3: -1.35 kN

**MAX/MIN/ZUGEH-AUFLAGERKRÄFTE UND -MOMENTE**

Knoten-Nr.	LK-Nr.		Auflagerkräfte [kN]			Auflagermomente [kNm]		
			P <sub>X</sub>	P <sub>Y</sub>	P <sub>Z</sub>	M <sub>X</sub>	M <sub>Y</sub>	M <sub>Z</sub>
1	LK1	Max P-X	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min P-X	-.38	-1.39	-.19	.00	.00	.00
		LFe in Max P-X: LFe in Min P-X: LF1 LF2						
		Max P-Y	-.07	.07	.75	.00	.00	.00
		Min P-Y	-.31	-1.46	-.94	.00	.00	.00
		LFe in Max P-Y: LF1 LFe in Min P-Y: LF2						
		Max P-Z	-.07	.07	.75	.00	.00	.00
		Min P-Z	-.31	-1.46	-.94	.00	.00	.00
		LFe in Max P-Z: LF1 LFe in Min P-Z: LF2						
		Max M-Z	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		Min M-Z	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		LFe in Max M-Z: LFe in Min M-Z:						
2	LK1	Max P-X	.38	-1.39	-.20	.00	.00	.00
		Min P-X	.00	.00	.00	.00	.00	.00
		LFe in Max P-X: LF1 LF2 LFe in Min P-X:						
		Max P-Y	.07	.07	.75	.00	.00	.00
		Min P-Y	.31	-1.46	-.95	.00	.00	.00
		LFe in Max P-Y: LF1 LFe in Min P-Y: LF2						
		Max P-Z	.07	.07	.75	.00	.00	.00

Projekt: \_\_

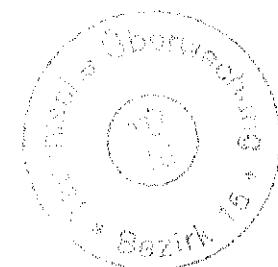
Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 30

17.07.2006

## MAX/MIN/ZUGEH-AUFLAGERKRÄFTE UND -MOMENTE

Knoten-Nr.	LK-Nr.		Auflagerkräfte [kN]			Auflagemomente [kNm]		
			P <sub>X</sub>	P <sub>Y</sub>	P <sub>Z</sub>	M <sub>X</sub>	M <sub>Y</sub>	M <sub>Z</sub>
2	LK1	Min P-Z LF'e in Max P-Z: LF1	.31	-1.46	-.95	.00	.00	.00
		Max M-Z Min M-Z LF'e in Max M-Z: LF2 LF'e in Min M-Z:	.31 .00	-1.46 .00	-.95 .00	.00 .00	.00 .00	.00 .00
3	LK1	Max P-X Min P-X LF'e in Max P-X: LF'e in Min P-X: LF1 LF2	.00 -.56	.00 -1.32	.00 .61	.00 .00	.00 .00	.00 .00
		Max P-Y Min P-Y LF'e in Max P-Y: LF'e in Min P-Y: LF1 LF2	.00 -.49	.00 -1.25	.00 -.14	.00 .00	.00 .00	.00 .00
4	LK1	Max P-Z Min P-Z LF'e in Max P-Z: LF1 LF'e in Min P-Z: LF2	.07 .49	-.07 -1.25	.75 -.10	.00 .00	.00 .00	.00 .00
		Max M-Z Min M-Z LF'e in Max M-Z: LF2 LF'e in Min M-Z:	.49 .00	-1.25 .00	-.10 .00	.00 .00	.00 .00	.00 .00



Projekt: —

Position: Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 31

17.07.2006

## STAHL1 - SPANNUNGSANALYSE

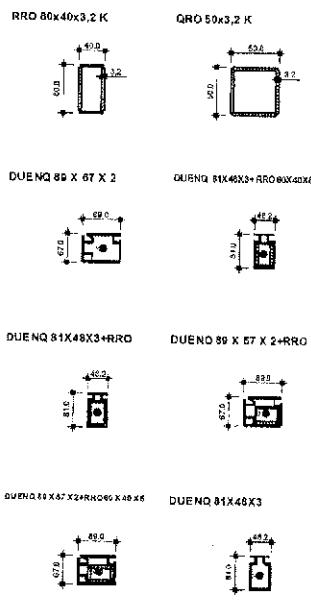
### BASISANGABEN

ZU BEMESSENDE STÄBE  
Alle

ZU BEMESSENDE LASTFÄLLE  
LG1 - g+w  
LK1 - g+w

### GRENZSPANNUNGEN

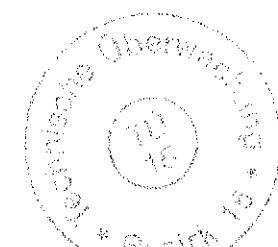
Mat.-Nr.	Material-Bezeichnung	Material-Norm, Kriterium	Sigma	Tau	Grenzspannungen [kN/cm <sup>2</sup> ]
					Sigma-v
1	Aluminium		13	7	13
2	Stahl St 37	DIN 4114, LF HZ	18	10.4	18



### QUERSCHNITTE

Quer-Nr.	Mat.-Nr.	Querschnittsbezeichnung Querschnittsdrehung	I-T [cm <sup>4</sup> ] A [cm <sup>2</sup> ]	I-2 [cm <sup>4</sup> ] Alpha pl. y	I-3 [cm <sup>4</sup> ] Alpha pl. z
1	1	RRO 80x40x3,2 K	46.04 7.01	54.94 1.00	18.41 1.00
2	1	QRO 50x3,2 K	33.70 5.73	20.40 1.00	20.40 1.00
3	1	Textil Plane	0.10 0.21	0.20 1.00	0.20 1.00
4	1	DUENQ 89 X 67 X 2 $\alpha = -3.10^\circ$	52.64 7.67	48.79 1.00	79.16 1.00
5	1	DUENQ 81X48X3+RRO 60X40X6 $\alpha = 0.11^\circ$	95.37 18.00	111.92 1.00	47.71 1.00
6	1	DUENQ 81X48X3+RRO $\alpha = 0.11^\circ$	86.77 15.74	103.97 1.00	44.35 1.00
7	1	DUENQ 89 X 67 X 2+RRO $\alpha = 3.63^\circ$	88.92 14.89	69.44 1.00	118.90 1.00
8	1	DUENQ 81X48X3+RRO 60X40X6 $\alpha = 0.11^\circ$	95.37 18.00	111.92 1.00	47.71 1.00
9	1	DUENQ 89 X 67 X 2+RRO 60 X 40 X 6 $\alpha = 4.12^\circ$	100.83 17.92	74.66 1.00	130.19 1.00
10	1	DUENQ 81X48X3 $\alpha = 0.13^\circ$	47.18 7.94	66.27 1.00	25.96 1.00
11	2	RO 42,4x2,3	11.65 2.90	5.84 1.00	5.84 1.00

RO 42,4x2,3



### MAX. SPANNUNGEN IN QUERSCHNITTEN

Spannungsart	Stab-Nr.	x-Stelle [m]	S-Punkt-Nr.	LF-Nr.	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] vorh.	Spannungsgrenz	Ausnutzung
Querschnitt Nr. 2 - QRO 50x3,2 K							
Sigma gesamt	12	0.000	15	LK1 +Q-3	-8.30	13.00	0.64
Tau gesamt	10	0.000	4	LK1 -Q-3	0.86	7.00	0.12
Sigma-v	12	0.000	15	LK1 +Q-3	8.38	13.00	0.64
Querschnitt Nr. 4 - DUENQ 89 X 67 X 2							
Sigma gesamt	28	4.230	30	LG1	-11.95	13.00	0.92
Tau gesamt	28	4.230	7	LG1	-5.52	7.00	0.79
Sigma-v	28	4.230	30	LG1	11.95	13.00	0.92
Querschnitt Nr. 5 - DUENQ 81X48X3+RRO 60X40X6							
Sigma gesamt	21	1.300	41	LG1	-12.45	13.00	0.96
Tau gesamt	19	0.000	121	LG1	0.22	7.00	0.03
Sigma-v	21	1.300	41	LG1	12.45	13.00	0.96
Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89 X 67 X 2+RRO 60 X 40 X 6							
Sigma gesamt	25	0.380	65	LG1	10.72	13.00	0.82
Tau gesamt	29	0.380	7	LG1	-3.48	7.00	0.50
Sigma-v	25	0.380	65	LG1	10.72	13.00	0.82
Querschnitt Nr. 10 - DUENQ 81X48X3							
Sigma gesamt	1	0.950	7	LK1 +N	12.62	13.00	0.97
Tau gesamt	3	0.000	37	LG1	0.57	7.00	0.08
Sigma-v	1	0.950	7	LK1 +N	12.62	13.00	0.97
Querschnitt Nr. 11 - RO 42,4x2,3							
Sigma gesamt	13	0.000	10	LG1	-11.64	18.00	0.65
Tau gesamt	13	1.000	1	LG1	-0.14	10.40	0.01

**Projekt:**
**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 32

17.07.2006

**MAX. SPANNUNGEN IN QUERSCHNITTEN**

Spannungsart	Stab-Nr.	x-Stelle [m]	S-Punkt Nr.	LF-Nr.	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] vorh	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] grenz	Ausnutzung
Sigma-v	13	0.000	10	LG1	11.64	18.00	0.65

**MAX. SPANNUNGEN IN STÄBEN**

Spannungsart	x-Stelle [m]	S-Punkt Nr.	LF-Nr.	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] vorh	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] grenz	Ausnutzung
Stab Nr. 1: Querschnitt Nr. 10 - DUENQ 81X48X3						
Sigma gesamt	0.950	7	LK1+N	12.62	13.00	0.97
Tau gesamt	0.000	31	LG1	-0.57	7.00	0.08
Sigma-v	0.950	7	LK1+N	12.62	13.00	0.97
Stab Nr. 2: Querschnitt Nr. 5 - DUENQ 81X48X3+RR060X40X6						
Sigma gesamt	1.300	41	LK1+N	-10.66	13.00	0.82
Tau gesamt	0.000	11	LK1+N	-0.19	7.00	0.03
Sigma-v	1.300	41	LK1+N	10.66	13.00	0.82
Stab Nr. 3: Querschnitt Nr. 10 - DUENQ 81X48X3						
Sigma gesamt	0.950	62	LK1+N	-12.33	13.00	0.95
Tau gesamt	0.000	37	LG1	0.57	7.00	0.08
Sigma-v	0.950	62	LK1+N	12.33	13.00	0.95
Stab Nr. 4: Querschnitt Nr. 5 - DUENQ 81X48X3+RR060X40X6						
Sigma gesamt	1.300	24	LK1+N	10.72	13.00	0.82
Tau gesamt	0.000	121	LK1+N	0.20	7.00	0.03
Sigma-v	1.300	24	LK1+N	10.72	13.00	0.82
Stab Nr. 5: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.000	65	LK1+M-2	-1.12	13.00	0.09
Tau gesamt	0.000	7	LG1	0.27	7.00	0.04
Sigma-v	0.000	65	LK1+M-2	1.12	13.00	0.09
Stab Nr. 6: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.000	65	LK1-Q-3	-9.25	13.00	0.71
Tau gesamt	0.000	11	LK1+N	1.58	7.00	0.23
Sigma-v	0.000	65	LK1-Q-3	9.25	13.00	0.71
Stab Nr. 7: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.000	65	LK1+N	1.47	13.00	0.11
Tau gesamt	0.000	7	LG1	0.27	7.00	0.04
Sigma-v	0.000	65	LK1+N	1.47	13.00	0.11
Stab Nr. 8: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.000	65	LK1-Q-3	-9.14	13.00	0.70
Tau gesamt	0.000	7	LK1-Q-3	-3.17	7.00	0.45
Sigma-v	0.000	65	LK1-Q-3	9.14	13.00	0.70
Stab Nr. 9: Querschnitt Nr. 2 - QRO 50x3,2 K						
Sigma gesamt	3.760	15	LK1-Q-3	-3.96	13.00	0.30
Tau gesamt	0.000	4	LK1-Q-3	0.44	7.00	0.06
Sigma-v	3.760	15	LK1-Q-3	4.02	13.00	0.31
Stab Nr. 10: Querschnitt Nr. 2 - QRO 60x3,2 K						
Sigma gesamt	3.760	15	LK1-Q-3	-8.14	13.00	0.63
Tau gesamt	0.000	4	LK1-Q-3	0.86	7.00	0.12
Sigma-v	3.760	15	LK1-Q-3	8.22	13.00	0.63
Stab Nr. 11: Querschnitt Nr. 2 - QRO 50x3,2 K						
Sigma gesamt	3.760	1	LK1+Q-3	-3.92	13.00	0.30
Tau gesamt	0.000	12	LG1	-0.50	7.00	0.07
Sigma-v	3.760	1	LK1+Q-3	3.98	13.00	0.31
Stab Nr. 12: Querschnitt Nr. 2 - QRO 50x3,2 K						
Sigma gesamt	0.000	15	LK1+Q-3	-8.30	13.00	0.64
Tau gesamt	3.760	4	LK1+Q-3	-0.85	7.00	0.12
Sigma-v	0.000	15	LK1+Q-3	8.38	13.00	0.64
Stab Nr. 13: Querschnitt Nr. 11 - RO 42,4x2,3						
Sigma gesamt	0.000	10	LG1	-11.64	18.00	0.65
Tau gesamt	1.000	1	LG1	-0.14	10.40	0.01
Sigma-v	0.000	10	LG1	11.64	18.00	0.65
Stab Nr. 18: Querschnitt Nr. 10 - DUENQ 81X48X3						
Sigma gesamt	0.950	62	LG1	-11.47	13.00	0.88
Tau gesamt	0.000	55	LG1	0.42	7.00	0.06
Sigma-v	0.950	62	LG1	11.47	13.00	0.88
Stab Nr. 19: Querschnitt Nr. 5 - DUENQ 81X48X3+RR060X40X6						
Sigma gesamt	1.300	24	LG1	12.39	13.00	0.95
Tau gesamt	0.000	121	LG1	0.22	7.00	0.03
Sigma-v	1.300	24	LG1	12.39	13.00	0.95
Stab Nr. 20: Querschnitt Nr. 10 - DUENQ 81X48X3						
Sigma gesamt	0.950	7	LG1	11.38	13.00	0.88
Tau gesamt	0.000	11	LG1	-0.43	7.00	0.06
Sigma-v	0.950	7	LG1	11.38	13.00	0.88
Stab Nr. 21: Querschnitt Nr. 5 - DUENQ 81X48X3+RR060X40X6						
Sigma gesamt	1.300	41	LG1	-12.45	13.00	0.96
Tau gesamt	0.000	9	LG1	-0.21	7.00	0.03
Sigma-v	1.300	41	LG1	12.45	13.00	0.96
Stab Nr. 22: Querschnitt Nr. 4 - DUENQ 89X67X2						
Sigma gesamt	1.880	30	LK1+N	2.39	13.00	0.18
Tau gesamt	0.000	7	LG1	0.25	7.00	0.04
Sigma-v	1.880	30	LK1+N	2.39	13.00	0.18
Stab Nr. 23: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.000	65	LK1+Q-3	-1.17	13.00	0.09
Tau gesamt	0.380	7	LG1	-0.29	7.00	0.04
Sigma-v	0.000	65	LK1+Q-3	1.17	13.00	0.09
Stab Nr. 24: Querschnitt Nr. 4 - DUENQ 89X67X2						
Sigma gesamt	4.230	30	LG1	11.78	13.00	0.91
Tau gesamt	0.000	11	LK1+N	3.45	7.00	0.49
Sigma-v	4.230	30	LG1	11.83	13.00	0.91
Stab Nr. 25: Querschnitt Nr. 9 - DUENQ 89X67X2+RR060X40X6						
Sigma gesamt	0.380	65	LG1	10.72	13.00	0.82

Projekt: —

**Position:** Partyzelt Light q = 0,30  
kNm2\_TUEVA\_PZ

Seite: 33

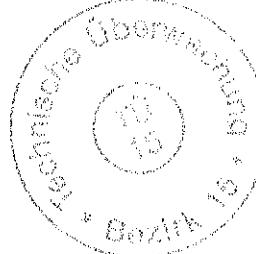
17.07.2006

**MAX. SPANNUNGEN IN STÄBEN**

Spannungsart	x-Stelle [m]	S-Punkt Nr.	LF-Nr.	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] vorh.	Spannung [kN/cm <sup>2</sup> ] grenz.	Ausnutzung
Tau gesamt	0.000	11	LK1+N	1.08	7.00	0.15
Sigma-v	0.380	65	LG1	10.72	13.00	0.82
Stab Nr. 26: Querschnitt Nr. 4 - DUENO 89 X 67 X 2						
Sigma gesamt	4.230	84	LG1	1.52	13.00	0.12
Tau gesamt	0.000	7	LG1	0.25	7.00	0.04
Sigma-v	4.230	84	LG1	1.52	13.00	0.12
Stab Nr. 27: Querschnitt Nr. 9 - DUENO 89 X 67 X 2+RR060 X 40 X 6						
Sigma gesamt	0.380	65	LK1+N	1.45	13.00	0.11
Tau gesamt	0.380	7	LG1	-0.29	7.00	0.04
Sigma-v	0.380	65	LK1+N	1.45	13.00	0.11
Stab Nr. 28: Querschnitt Nr. 4 - DUENO 89 X 67 X 2						
Sigma gesamt	4.230	30	LG1	-11.95	13.00	0.92
Tau gesamt	4.230	7	LG1	-5.52	7.00	0.79
Sigma-v	4.230	30	LG1	11.95	13.00	0.92
Stab Nr. 29: Querschnitt Nr. 9 - DUENO 89 X 67 X 2+RR060 X 40 X 6						
Sigma gesamt	0.380	65	LG1	10.64	13.00	0.82
Tau gesamt	0.380	7	LG1	-3.48	7.00	0.50
Sigma-v	0.380	65	LG1	10.64	13.00	0.82

**MASSGEBENDE SCHNITTGRÖSSEN - [SIGMA-V]**

Stab-Nr.	x-Stelle [m]	LF-Nr.	N	Kräfte [kN]		M-T	Momente [kNm]	
				Q-2	Q-3		M-1	M-2
1	0.950	LK1	0.94	-0.59	0.67	0.00	0.71	0.88
2	1.300	LK1	0.94	0.30	0.46	0.00	1.44	1.07
3	0.950	LK1	0.95	-0.60	-0.66	0.00	-0.70	0.88
4	1.300	LK1	0.95	0.30	-0.46	0.00	-1.43	1.07
5	0.000	LK1	0.62	0.00	0.00	0.00	0.22	-0.02
6	0.000	LK1	0.04	-0.04	-0.71	-0.07	1.74	-0.11
7	0.000	LK1	0.83	0.01	0.21	0.00	-0.27	0.02
8	0.000	LK1	0.04	-0.05	-0.71	0.07	1.73	-0.13
9	3.760	LK1	-0.03	-0.22	-0.01	0.05	-0.03	0.30
10	3.760	LK1	-0.33	-0.71	0.01	0.07	-0.04	0.63
11	3.760	LK1	-0.02	-0.22	0.01	-0.05	0.04	0.29
12	0.000	LK1	-0.35	0.75	0.01	-0.07	-0.03	0.65
13	0.000	LG1	-2.20	0.00	-0.17	0.00	0.30	-0.01
18	0.950	LG1	-0.61	-0.56	-0.83	0.00	-1.04	0.54
19	1.300	LG1	-0.55	-0.53	-0.12	0.00	-1.66	1.25
20	0.950	LG1	-0.64	-0.55	0.84	0.00	1.05	0.54
21	1.300	LG1	-0.58	-0.53	0.12	0.00	1.67	1.24
22	1.880	LK1	0.73	0.00	0.02	0.00	0.32	0.02
23	0.000	LK1	0.62	0.00	0.00	0.00	0.22	0.00
24	4.230	LG1	0.17	0.06	-0.90	-0.07	-1.65	-0.11
25	0.380	LG1	0.17	-0.06	-0.94	-0.07	-2.01	0.12
26	4.230	LG1	0.82	0.01	-0.17	0.00	-0.20	0.00
27	0.380	LK1	0.83	-0.02	-0.21	0.00	-0.27	0.03
28	4.230	LG1	0.17	0.05	-0.90	0.07	-1.65	-0.08
29	0.380	LG1	0.17	-0.07	-0.94	0.07	-2.01	0.15





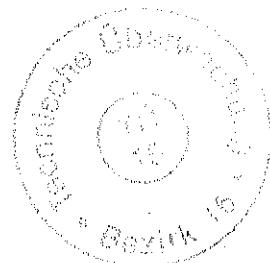
<b>Spannungsnachweis :</b>	Stab Nr.:	21	Rahmenstütze
Aus EDV Berechnung :	LG	LG1 g+w	N = 1058 kN
Schnittgrößen :		M <sub>y</sub> =	1,67 kNm
		M <sub>z</sub> =	1,24 kNm
Profil :	81 x 48 x 3 + 60 x 40 x 6		
$\sigma_{y,z} = \frac{N}{A} + \frac{M_y}{W_y} + \frac{M_z}{W_z}$		Wy = 25,45 cm <sup>3</sup>	
		Wz = 19,74 cm <sup>3</sup>	
		A = 18 cm <sup>2</sup>	
		zul.σ = 13 kN/cm <sup>2</sup>	
<u>σ<sub>y,z</sub> =</u>	<u>12,88 kN/cm<sup>2</sup></u>	<u>&lt;</u>	<u>zul.σ = 13 kN/cm<sup>2</sup></u>
Sk/Rk	=	0,99 < 1	

\* Röder



<b>Spannungsnachweis :</b>	Stab Nr.:	25.	Rahmenriegel
Aus EDV Berechnung :	LG	LG1 g+w N =	0,17 kN
Schnittgrößen :		M <sub>y</sub> =	2,01 kNm
		M <sub>z</sub> =	0,12 kNm
Profil :	89 x 67 x 2 + 60 x 40 x 6		
$\sigma_{y,z} = \frac{N}{A} + \frac{M_y}{W_y} + \frac{M_z}{W_z}$		Wy =	19,63 cm <sup>3</sup>
		Wz =	26,55 cm <sup>3</sup>
		A =	17,92 cm <sup>2</sup>
		zul.σ =	13 kN/cm <sup>2</sup>
$\sigma_{y,z} =$	10,70 kN/cm <sup>2</sup>	<	zul.σ = 13 kN/cm <sup>2</sup>

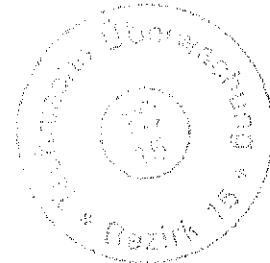
Sk/Rk = 0,82 < 1





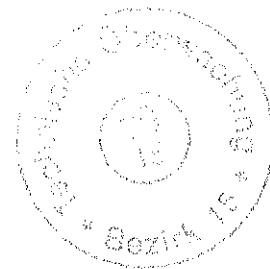
<u>Spannungsnachweis:</u>	Stab Nr.:	1	Rahmenstütze
Aus EDV Berechnung :	LG	LK1 g+w	N = 0,94 kN
Schnittgrößen :		M <sub>y</sub> =	0,71 kNm
		M <sub>z</sub> =	0,88 kNm
Profil :	81 x 48 x 3		
$\sigma_{y,z} = \frac{N}{A} + \frac{M_y}{W_y} + \frac{M_z}{W_z}$		W <sub>y</sub> =	16,3 cm <sup>3</sup>
		W <sub>z</sub> =	11,9 cm <sup>3</sup>
		A =	8,31 cm <sup>2</sup>
		zul.σ =	13 kN/cm <sup>2</sup>
$\sigma_{y,z} = 11,86 \text{ kN/cm}^2$	<	zul.σ =	13 kN/cm <sup>2</sup>

Sk/Rk = 0,91 < 1





<b>Spannungsnachweis :</b>	Stab Nr.:	28	Rahmenriegel
Aus EDV Berechnung :	LG	LG1 g+w	N = 0,17 kN
Schnittgrößen :		M <sub>y</sub> =	1,65 kNm
		M <sub>z</sub> =	0,08 kNm
Profil :	89 x 67 x 2		
$\sigma_{y,z} = \frac{N}{A} + \frac{M_y}{W_y} + \frac{M_z}{W_z}$		Wy =	14,18 cm <sup>3</sup>
		Wz =	16,6 cm <sup>3</sup>
		A =	7,67 cm <sup>2</sup>
		zul.σ =	13 kN/cm <sup>2</sup>
<u>σ<sub>y,z</sub> =</u>	<u>12,14 kN/cm<sup>2</sup></u>	<u>&lt;</u>	<u>zul.σ =</u>
Sk/Rk	=	0,93 < 1	



**Pos**

Firststange

Lastfall :

LG 1 &gt; g+W

Knicken : Profil

42.4 x 2.3

Material :

St37

zul.σ =

14 kN/cm<sup>2</sup>

Einwirkung :

$$N = 2,2 \text{ kN}$$

$$A = 2,9 \text{ cm}^2$$

$$iz = 1,42 \text{ cm}$$

$$sk = 150 \text{ cm}$$

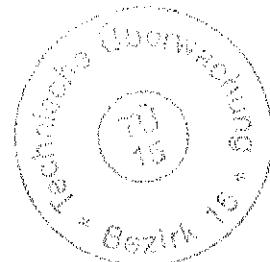
$$\lambda = sk / i$$

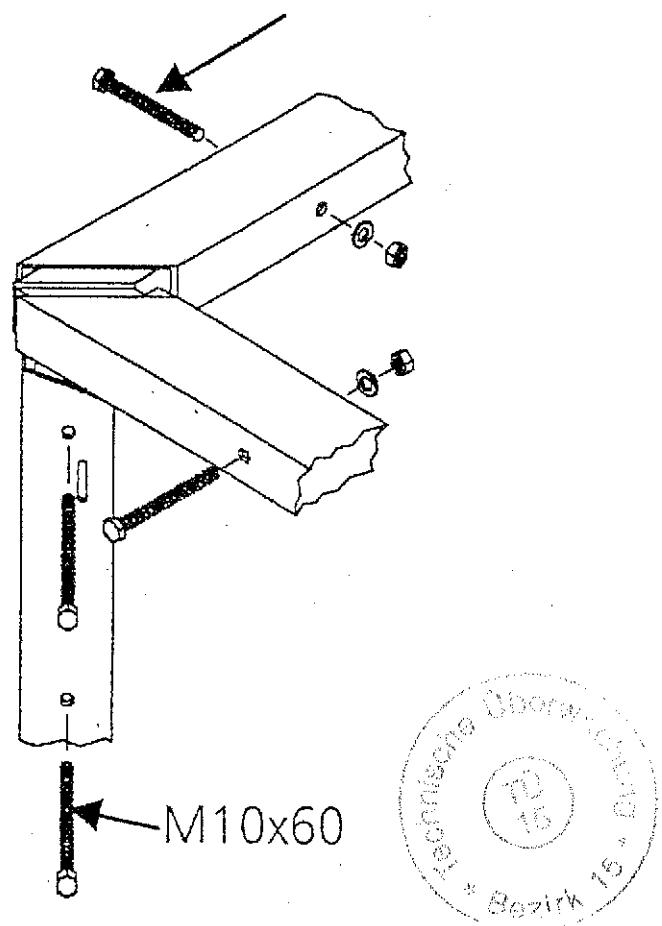
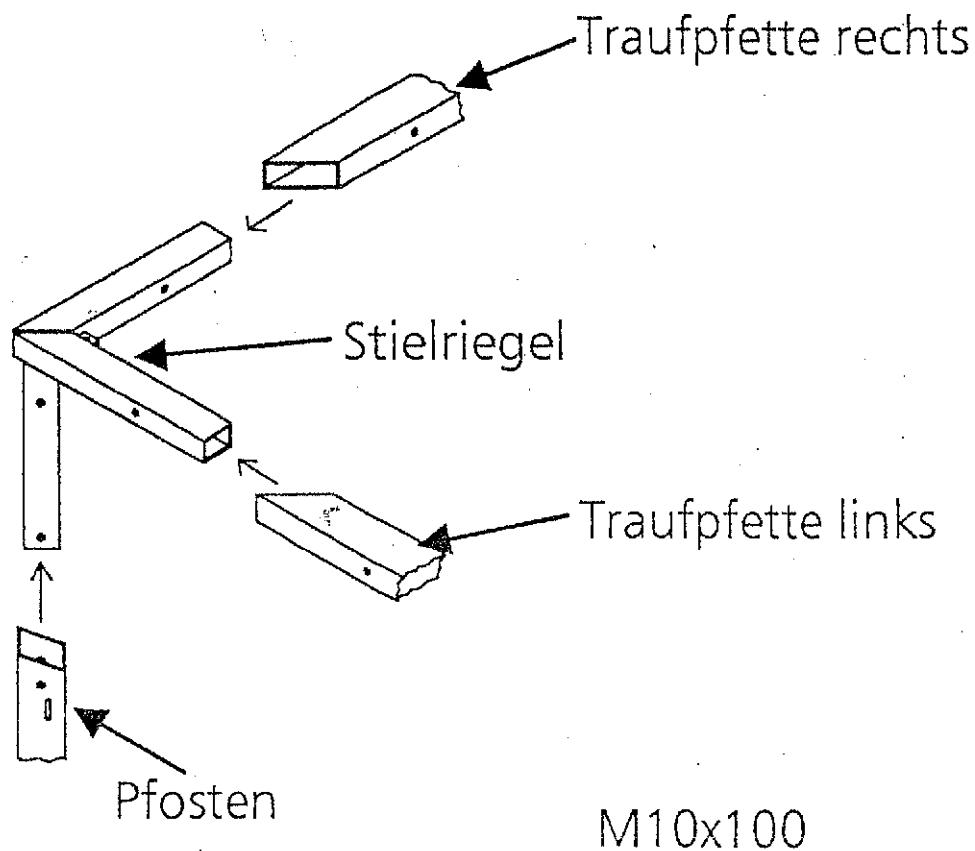
$$\lambda = 105,63$$

$$\omega = 1,87$$

$$\sigma z = \omega \times N/A$$

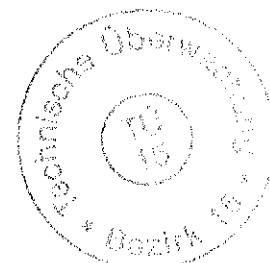
$$\sigma z = 1,42 \text{ kN/cm}^2 < 14 \text{ kN/cm}^2$$

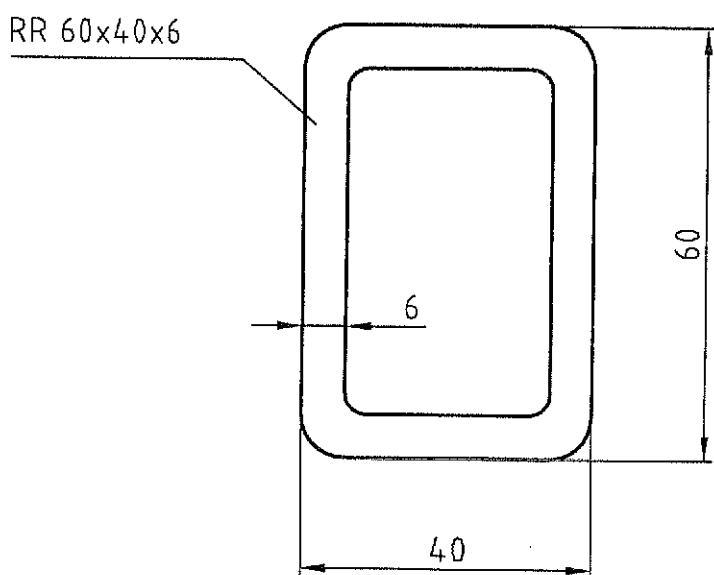






<u>Spannungsnachweis :</u>	Stab Nr.:	21	Stielriegel
Aus EDV Berechnung :	LG	1 N =	0,58 kN
Schnittgrößen :		My =	1,67 kNm
		Mz =	1,24 kNm
Profil :	60x40x6 St52		
$\sigma_{y,z} = \frac{N}{A} + \frac{M_y}{W_y} + \frac{M_z}{W_z}$		Wy =	14,6 cm <sup>3</sup>
		Wz =	11,1 cm <sup>3</sup>
		A =	10,3 cm <sup>2</sup>
		zul.σ =	24 kN/cm <sup>2</sup>
<u>σy,z =</u>	<u>22,67 kN/cm<sup>2</sup></u>	<u>&lt;</u>	<u>zul.σ =</u>
Sk/Rk	=	0,94 <	1

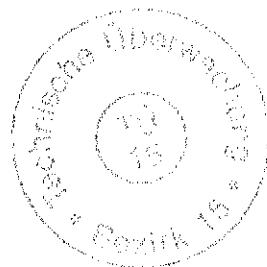




$W_y, \text{min}$	$-14,30 \text{ cm}^3$	
$W_y, \text{max}$	$14,30 \text{ cm}^3$	
$W_z, \text{min}$	$-10,82 \text{ cm}^3$	
$W_z, \text{max}$	$-10,82 \text{ cm}^3$	
$I_y$	$42,91 \text{ cm}^4$	
$I_z$	$21,64 \text{ cm}^4$	
$A$	$10,58 \text{ cm}^2$	

Alle Rechte an dieser Ausführung und Zeichnung,  
die ohne Unsere Genehmigung anderen Personen  
nicht zugänglich gemacht werden darf, behalten  
wir uns vor.

Allgemeintoleranz			Dateiname	Index
DIN	1748	RR-60x40x6		
Gezeichnet	01.09.06	Benecke	Profil 1	
Geprüft	01.09.06	Regenfuß		
	Datum	Name	Profil 2	
 Tel. (0 60 49) 700-0			Blattformat	Maßstab
			DIN A4	1:1
			Gewicht kg/m	
			Blatt	/



Schraubenanschluß :

Stielriegel

Anschluß Stielriegel an Stütze

Einwirkung :

LF :

LG 1

M =

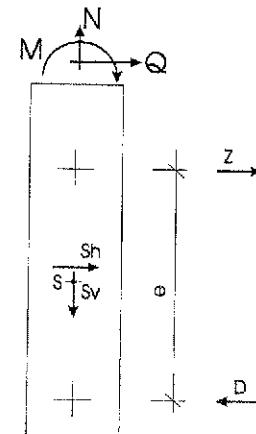
1,67 kNm

Q =

0,12 kN

N =

0,58 kN



Schraube : M 10 4.6 d =

10 mm

Abstand der Schrauben : e =

240 mm

zul.σ\_l =

 13 kN/cm<sup>2</sup>

Kraft Vertikal :

$$S_v = \frac{N}{2}$$

$$S_v = 0,29 \text{ kN}$$

$$S_H = Q + \frac{M}{e}$$

Kraft horizontal :

$$S_H = 7,08 \text{ kN}$$

$$S = \sqrt{S_v^2 + S_H^2}$$

resultierende Schraubenkraft :

$$S = 7,08 \text{ kN}$$

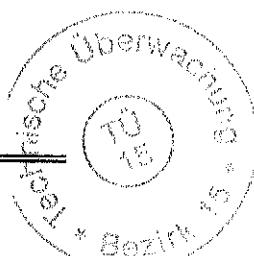
Nachweis : Schraube : M 10 4.6

$$\text{zul.} S_L = 2 \cdot d \cdot t_{\min} \cdot \text{zul.} \sigma_l$$

$$t_{\min} = 3 \text{ mm}$$

$$\text{zul.} S_L = 7,8 \text{ kN}$$

$$\underline{\text{vorh.} S = 7,08 \text{ kN}} < \underline{\text{zul.} S_L = 7,8 \text{ kN}}$$



Schraubenanschluß:
Stielriegel

Anschluß Stielriegel an Stütze

Einwirkung:

LF:

LG1

M =

0,24 kNm

Q =

0,53 kN

N =

0,58 kN

Schraube: M 10 4.6 d =

10 mm

Abstand der Schrauben: e =

4600 mm

 zul.σ<sub>t</sub> =

 13 kN/cm<sup>2</sup>

Kraft Vertikal:

$$S_V = \frac{N}{2}$$

 S<sub>V</sub> =

0,29 kN

$$S_H = Q + \frac{M}{e}$$

Kraft horizontal:

$$S_H = 0,80 \text{ kN}$$

$$S = \sqrt{S_V^2 + S_H^2}$$

resultierende Schraubenkraft:

$$S = 0,85 \text{ kN}$$

Nachweis: Schraube: M 10 4.6

$$\text{zul.} S_L = 2 \cdot d \cdot t_{\min} \cdot \text{zul.} \sigma_t$$

$$t_{\min} =$$

2 mm

$$\text{zul.} S_L = 5,2 \text{ kN}$$

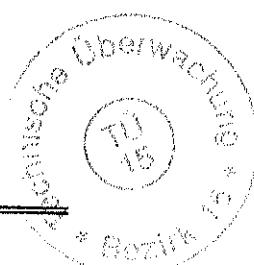
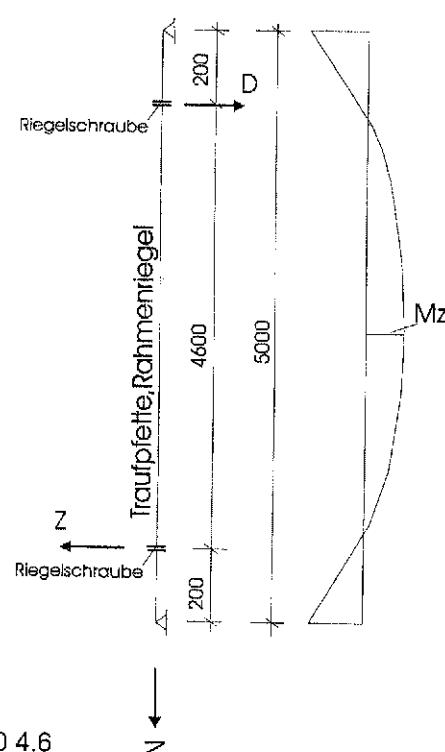
$$\text{vorh.} S =$$

0,85 kN

&lt;

$$\text{zul.} S_L =$$

5,2 kN



# Röder Zelt- u. Veranstaltungsservice GmbH

Am Lautenstein , 63654 BÜDINGEN

Tel: 06049/700-140 - Fax: 06049/700-149

69

G R A F I K

Projekt: doppelt

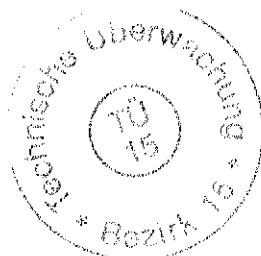
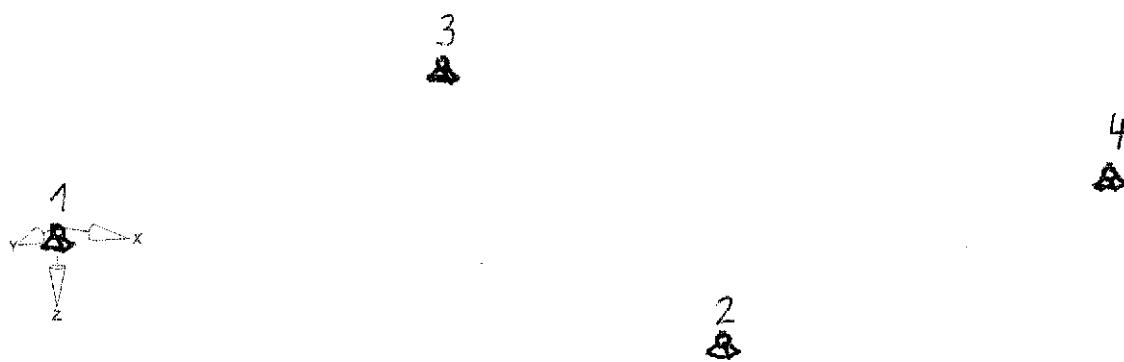
Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm2 \_TUEVA

Seite: 1

25.08.2006

## STRUKTUR

Isometrie



Auflagerlasten :

Lastfall	Knoten	V	Hx	Hy
g	1	0,75 ↓	0,1 ←	0,1 ← →
	2	0,75 ↓	0,1 →	0,1 ← →
	3	0,75 ↓	0,1 ←	0,1 ← →
	4	0,75 ↓	0,1 →	0,1 ← →
Wind in x	1	0,94 ↑	0,31 ←	1,46 ← →
Wind in y	2	0,95 ↑	0,31 →	1,46 ← →
	3	0,14 ↑	0,49 ←	1,25 ← →
	4	0,11 ↑	0,49 →	1,25 ← →
	11			
	12			
	13			
	14			



**Erdnägel** für Auflager Nr.:

1,2,3,4

Boden : dichtgelagerter nichtbindiger Boden

**Auflagerreaktionen :**

$$Z_{hy} = 1,46 \text{ kN}$$

$$Z_{hx} = 0,49 \text{ kN}$$

**resultierende Zugkraft :**

$$Zh = \sqrt{(Z_{hy})^2 + (Z_{hx})^2}$$

$$Zh = 1,54 \text{ kN}$$

$$Zv = 0,95 \text{ kN}$$

**resultierende Zugkraft :**

$$Z = \sqrt{(Zv)^2 + (Zh)^2}$$

$$Z = 1,81 \text{ kN}$$

**Winkel :**

$$\max H/V = Zh/Zv$$

$$\max H/V = 1,62$$

$$\beta = 58,33^\circ > 45^\circ$$

→ nach DIN 4112 Bild 15

$$Z = 17 \times d \times l$$

Gewählt :  $d = 25 \text{ mm}$   $t = 80 \text{ cm}$   $n = 1 \text{ Stck}$

$$d = 2,5 \text{ cm}$$

$$l = 80 \text{ cm}$$

$$n = 1 \text{ Stk.}$$

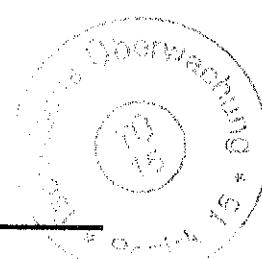
$$Z = 3400 \text{ N}$$

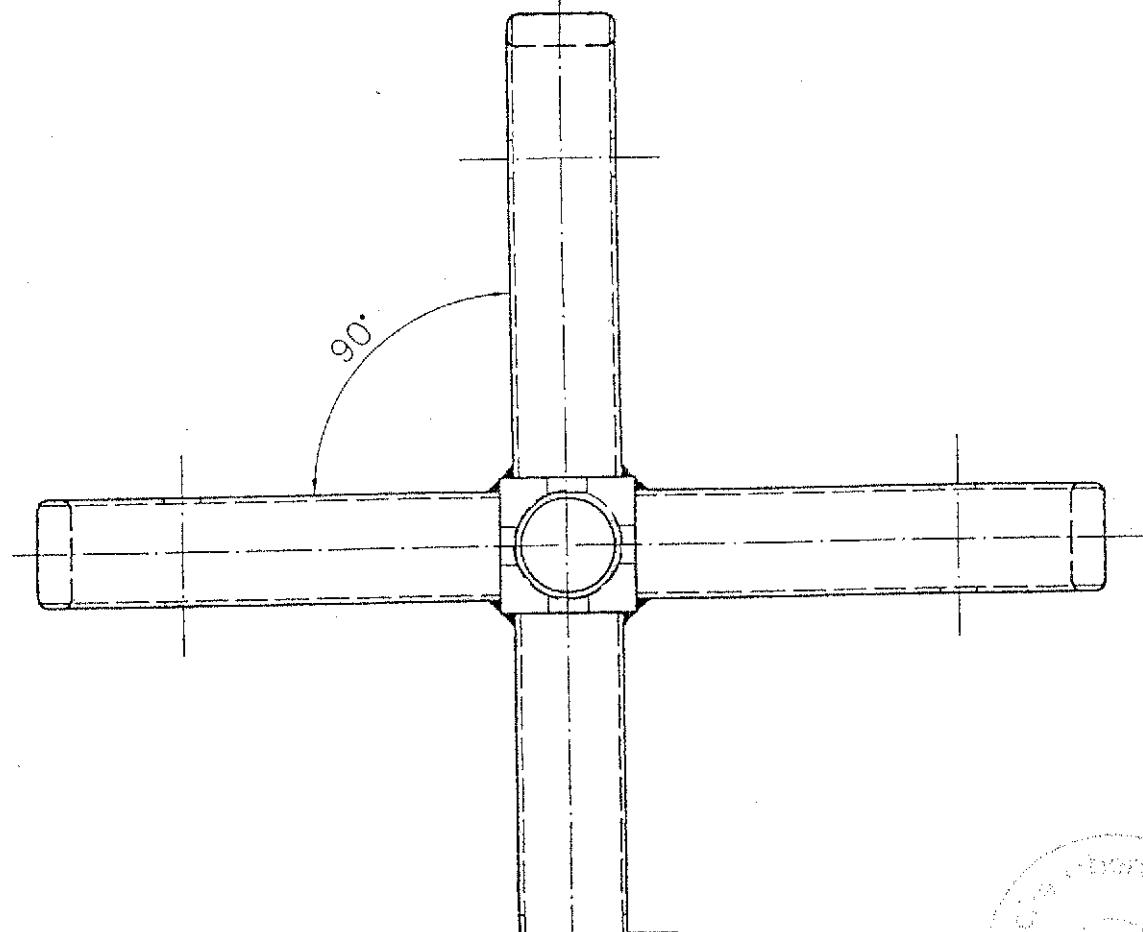
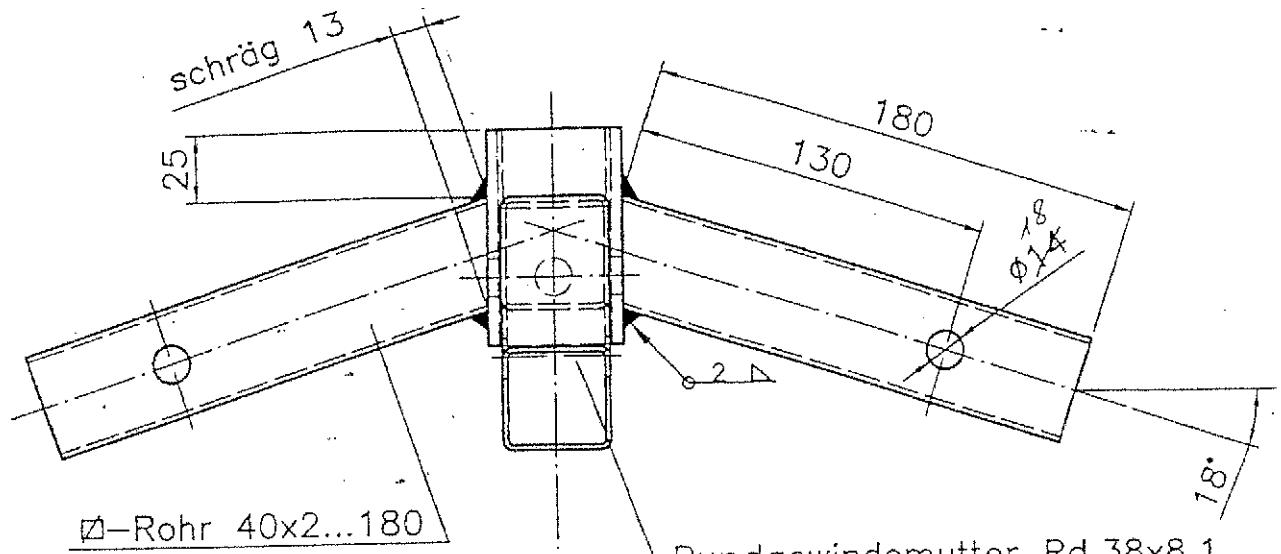
$$\text{vorh.} Z = 2,17 \text{ kN}$$

$$\text{zul.} Z = 3,4 \text{ kN}$$

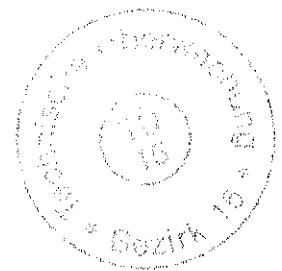
**Nachweis Erdnagel :**  $d = 25 \text{ mm}$   $t = 80 \text{ cm}$   $n = 1 \text{ Stck}$

**vorh Z = 2,17 kN < zul. Z = 3,4 kN**





✓ Überzug DIN 50976-t Zn o  
schleuderverzinkt oder  
HT-verzinkt, 40-50 µm



Schraubenanschluß : Firstverbinder

Einwirkung :

LF : LK 1

M = 0 kNm

Q = 0 kN

N = 0,64 kN

Schraube : M 16 4.6 d = 16 mm

Einwirkung : LF LG LK 1

zul.σ<sub>t</sub> = 13 kN/cm<sup>2</sup>

Nachweis : Schraube : M 16 4.6

$$\text{zul.}S_L = 2 \cdot d \cdot t_{\min} \cdot \text{zul.}\sigma_t$$

t min = 2 mm

Lochleibung : zul.SL = 4,16 kN

Sa = N = 0,64 kN

vorh.S = 0,64 kN < zul.SL = 4,16 kN

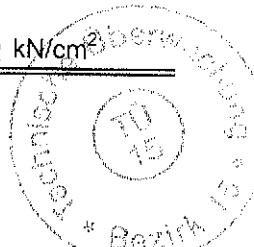
Abscheren :  $A = d^2 \cdot \frac{\pi}{4}$  zul.τ = 11,2 kN/cm<sup>2</sup>

A = 2,01 cm<sup>2</sup>

Sa = N = 0,64 kN

$$\tau = \frac{Sa}{A} < \text{zul.}\tau$$

T = 0,32 kN/cm<sup>2</sup> < zul.τ = 11,2 kN/cm<sup>2</sup>



Firstverbinder :

Spannungsnachweis : Firstverbinder

Aus EDV Berechnung : LG

LK 1

Stab Nr.:

$$\sigma = \frac{N}{A} + \frac{M}{W}$$

Schnittgrößen :

N =

0,64 kN

M =

0 kNm

Profil :

40 x 40 x 2

Wy = 3,44 cm<sup>3</sup>

A = 2,94 cm<sup>2</sup>

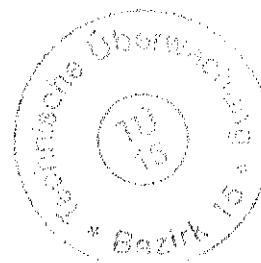
zul.σ = 14 kN/cm<sup>2</sup>

σ = 0,22 kN/cm<sup>2</sup>

<

zul.σ = 14 kN/cm<sup>2</sup>

14 kN/cm<sup>2</sup>



**Pos**

Firstverbinder

Lastfall :

LK1 : g+w

Knicken : Profil

40x2

Material :

St37

zul. $\sigma$  =14 kN/cm<sup>2</sup>

Einwirkung :

$$N = 0,64 \text{ kN}$$

$$A = 2,94 \text{ cm}^2$$

$$iz = 1,54 \text{ cm}$$

$$sk = 195 \text{ cm}$$

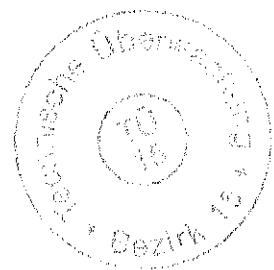
$$\lambda = sk / i$$

$$\lambda = 126,62$$

$$\omega = 2,68$$

$$\sigma_z = \omega \times N/A$$

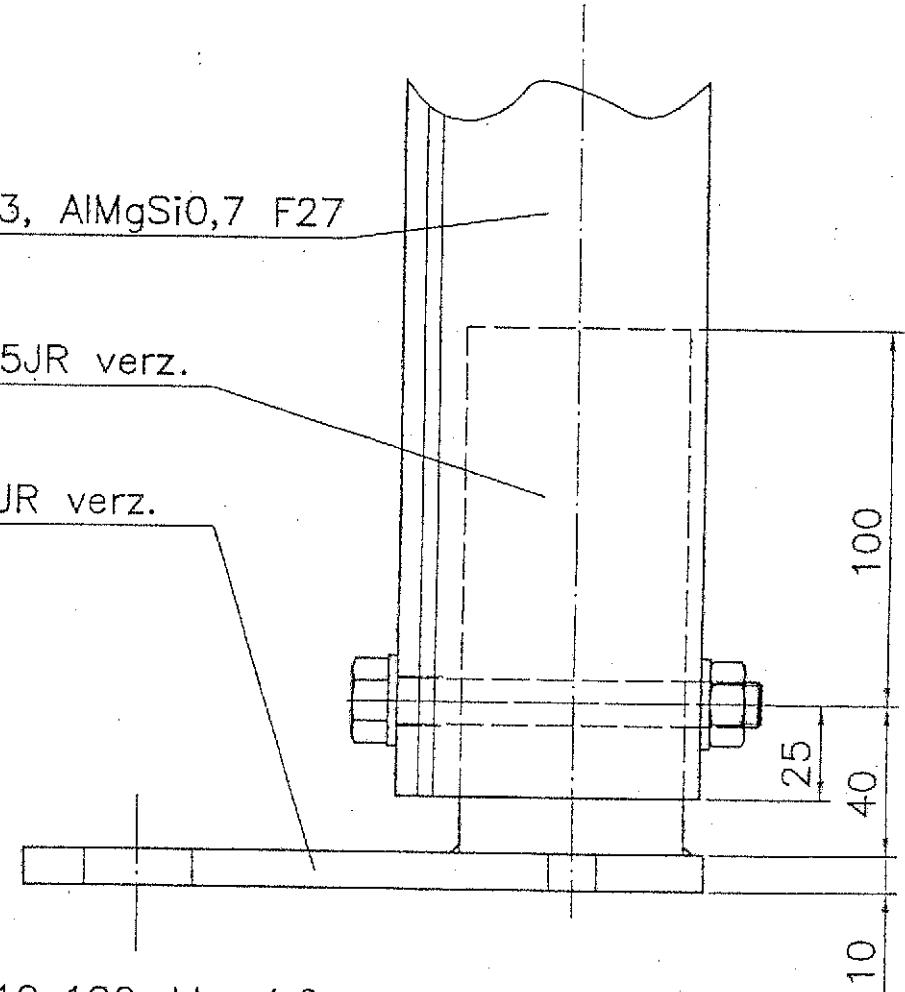
$$\underline{\sigma_z = 0,58 \text{ kN/cm}^2 < 14 \text{ kN/cm}^2}$$



Alu-Hohlprofil 81x48x3, AlMgSi0,7 F27

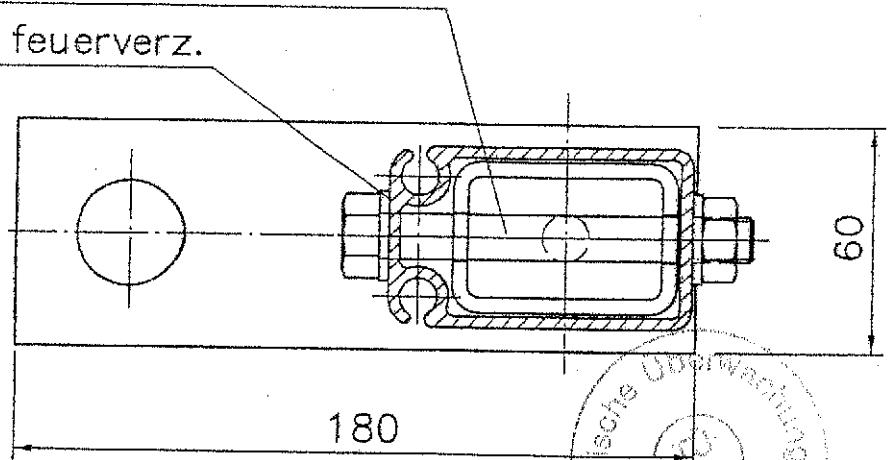
D-Rohr 60x40x4, S235JR verz.

Fl. 60x10...180, S235JR verz.



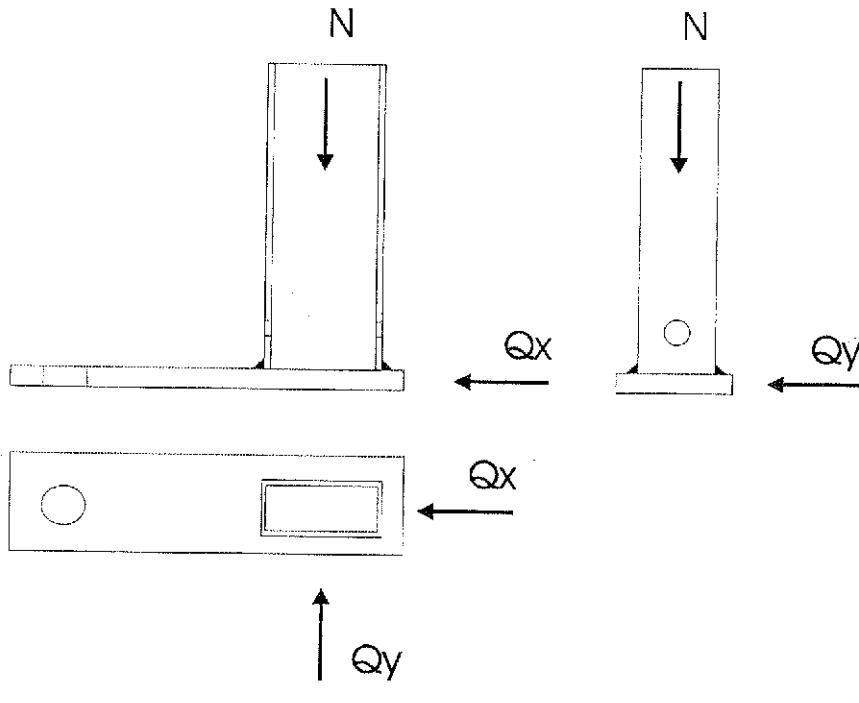
Schraube DIN 7990-M12x120-Mu-4.6 verz.

U-Scheibe 13 DIN 125 feuerverz.



Schweißnähte Kehlnaht  $a=3\text{mm}$

Pos.

Fußpunkt

Einwirkung LF

$$Q_x = 0,49 \text{ kN}$$

$$Q_y = 1,46 \text{ kN}$$

$$N = 0,95 \text{ kN}$$

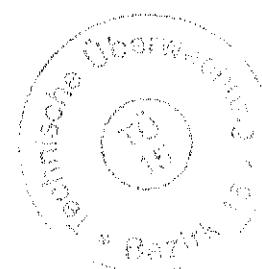
Belastung des Bolzens:

$$S_{xy} = \sqrt{Q_x^2 + Q_y^2}$$

$$S_{xyz} = \sqrt{S_{xy}^2 + N^2}$$

$$S_{xy} = 1,54 \text{ kN}$$

$$S_{xyz} = 1,81 \text{ kN} = S_a$$



Pos. Fußpunkt  
Bolzen : M12 d = 12 mm

min t = 3 mm

zul. $\sigma_i$  = 13 kN/cm<sup>2</sup>

Abscheren:

$$A = d^2 \cdot \frac{\pi}{4}$$

zul. $\tau$  = 11,2 kN/cm<sup>2</sup>

$$A = 1,13 \text{ cm}^2$$

$$Sa = S_{xyz} = 1,81 \text{ kN}$$

$$\tau = \frac{Sa}{A} < \text{zul.} \tau$$

$$t = 1,60 \text{ kN/cm}^2 < \text{zul.} \tau = 11,2 \text{ kN/cm}^2$$

Nachweis : Schraube : M12

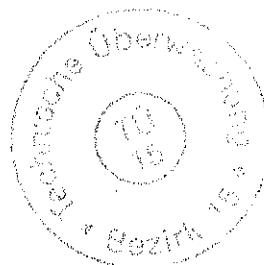
$$\text{zul.} S_L = d \cdot t \text{ min} \cdot \text{zul.} \sigma_i$$

$$t \text{ min} = 3 \text{ mm}$$

Lochleibung: zul.SL = 4,68 kN

$$Sa = S_{xyz} = 1,81 \text{ kN}$$

$$\text{vorh.} S = 1,81 \text{ kN} < \text{zul.} SL = 4,68 \text{ kN}$$



Pos. Fußpunkt

Schweißnaht: Rro 60 x 40 x 4 St37 an Fußpl. 180 x 60 x 10 St37

$$Q_x = 0,49 \text{ kN}$$

$$Q_y = 1,46 \text{ kN}$$

$$N = 0,95 \text{ kN}$$

Schweißnahtdicke:

$$\min a = \sqrt{t_{\max}} - 0,5 \quad t_{\min} = 4 \text{ mm}$$

$$\max a = 0,7 \cdot \min t \quad t_{\max} = 10 \text{ mm}$$

$$\text{zul.}\sigma_w = 13,5 \text{ kN/cm}^2$$

$$\min a = 2,66 \text{ mm}$$

$$\max a = 2,8 \text{ mm}$$

$$\text{gewählt: } a_w = 3 \text{ mm}$$

$$l_{wx} = 60 \text{ mm}$$

$$l_{wy} = 40 \text{ mm}$$

$$A_w = a_w \cdot l_w \cdot 2$$

$$A_{wx} = 3,6 \text{ cm}^2$$

$$A_{wy} = 2,4 \text{ cm}^2$$

$$A_{wges.} = 6 \text{ cm}^2$$

$$\sigma_{wx} = \frac{Q_x}{A_{wx}}$$

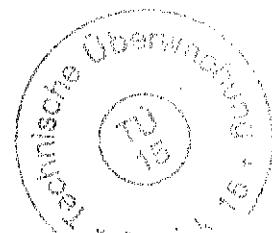
$$\sigma_{wx} = 0,14 \text{ kN/cm}^2$$

$$\sigma_{wy} = \frac{Q_y}{A_{wy}}$$

$$\sigma_{wy} = 0,61 \text{ kN/cm}^2$$

$$\sigma_{wz} = \frac{N}{A_w}$$

$$\sigma_{wz} = 0,16 \text{ kN/cm}^2$$





88

Pos.

Fußpunkt

Schweißnaht: Rro 60 x 40 x 4 St37 an Fußpl. 180 x 60 x 10 St37

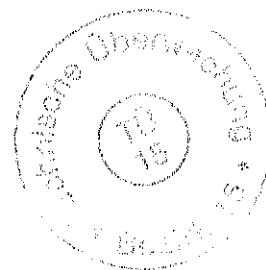
$$\sigma_{wx,y,z} = \sqrt{\sigma_{wx}^2 + \sigma_{wy}^2 + \sigma_{wz}^2}$$

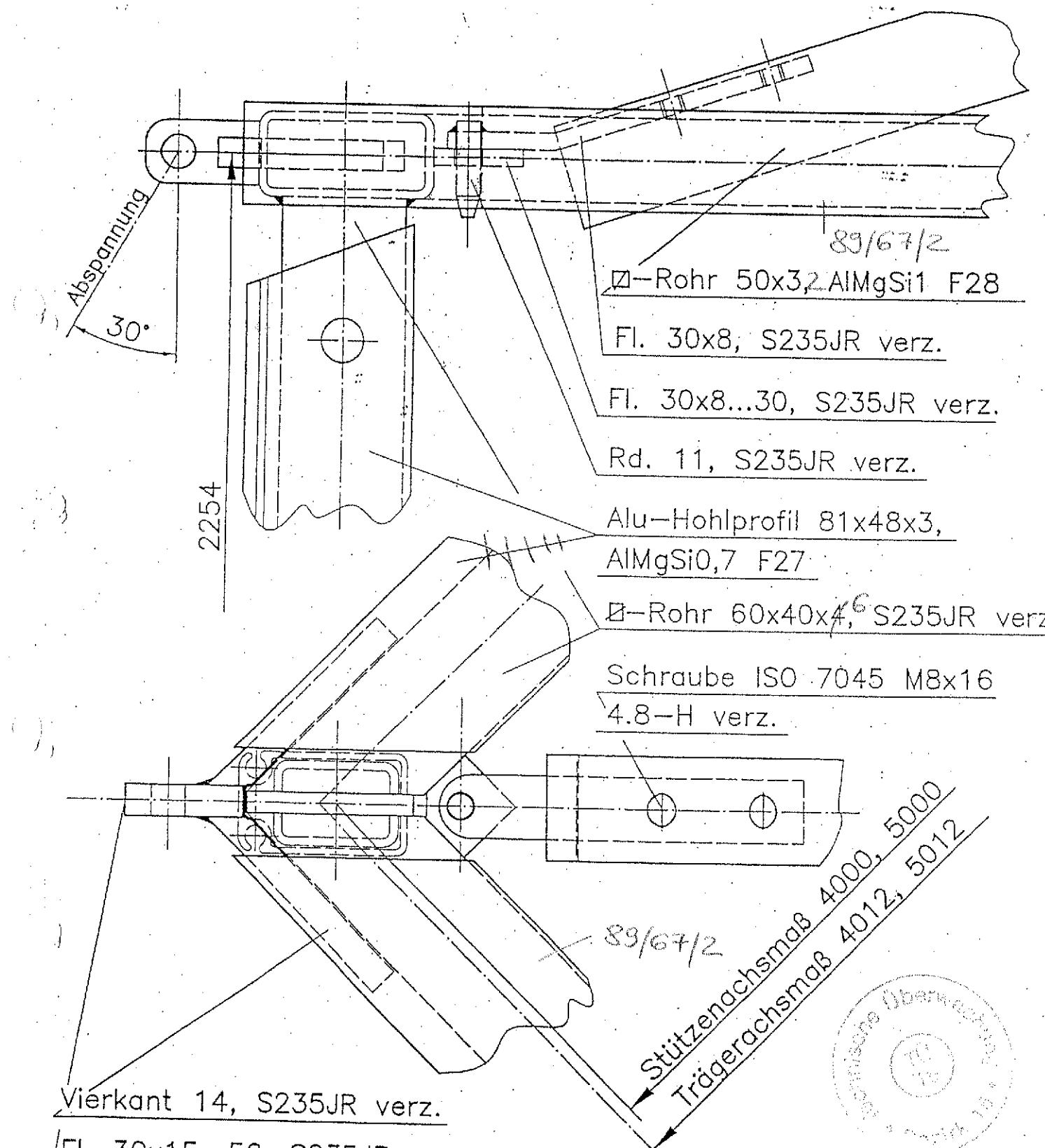
$$\sigma_{wx,y,z} = 0,64 \text{ kN/cm}^2$$

---

vorh. $\sigma_w =$	0,64	kN/cm <sup>2</sup>	<	zul. $\sigma_w =$	13,5	kN/cm <sup>2</sup>
--------------------	------	--------------------	---	-------------------	------	--------------------

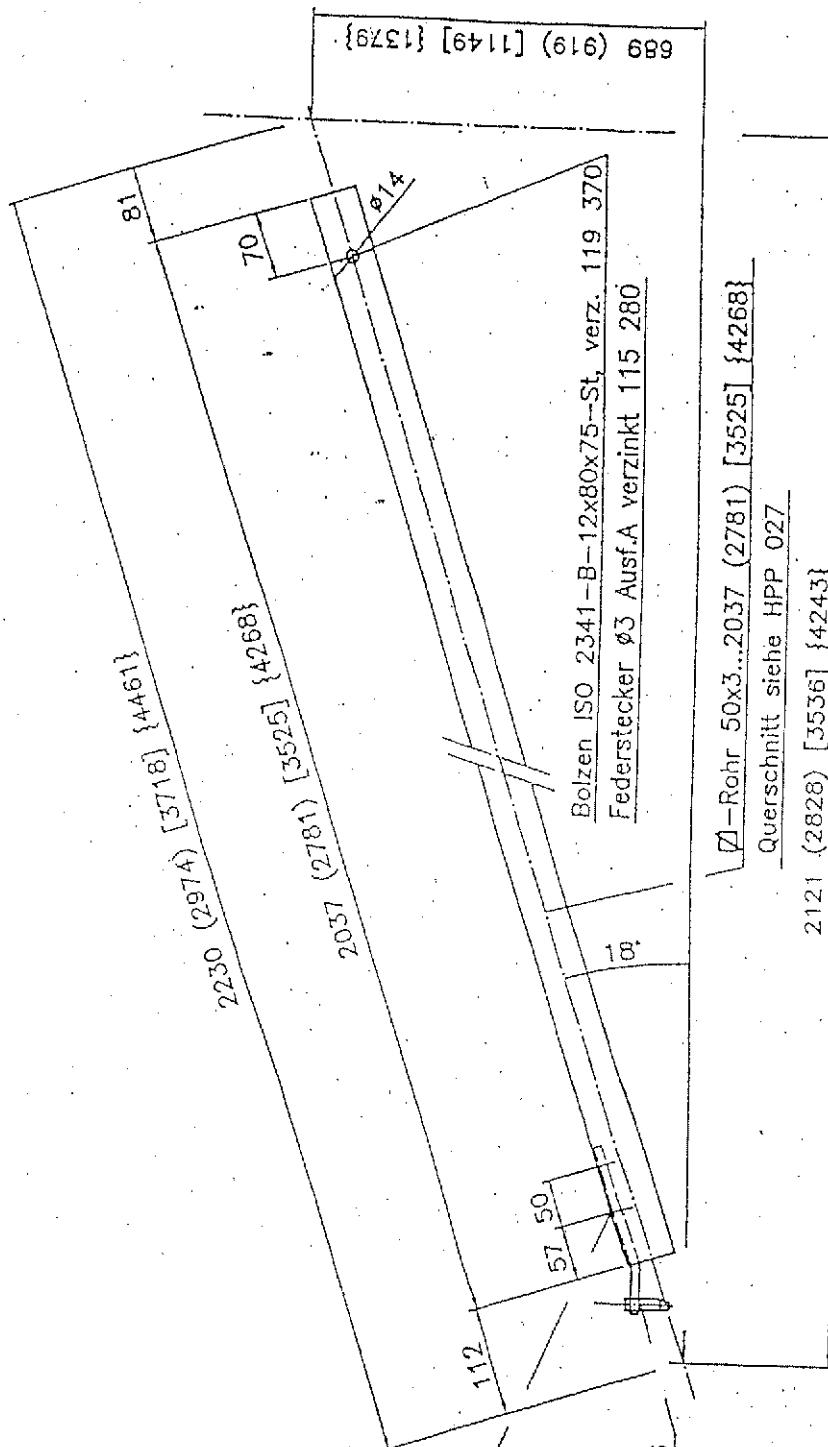
---





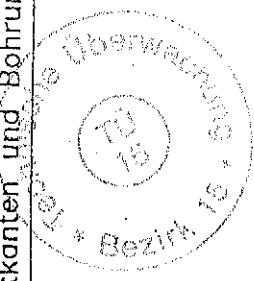
Schweißnähte Kehlnaht  $\vartheta=2,5\text{mm}$



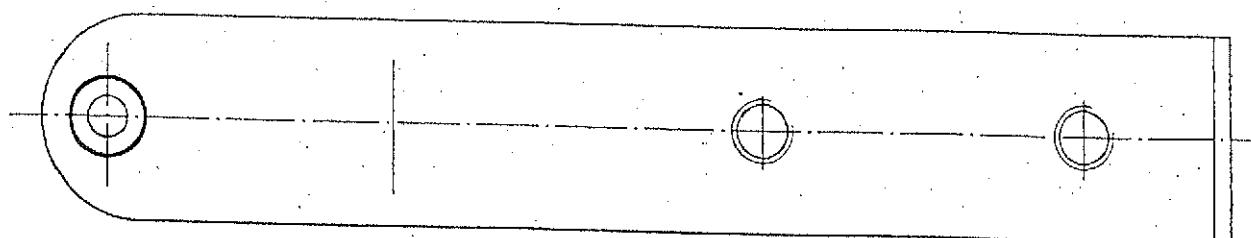
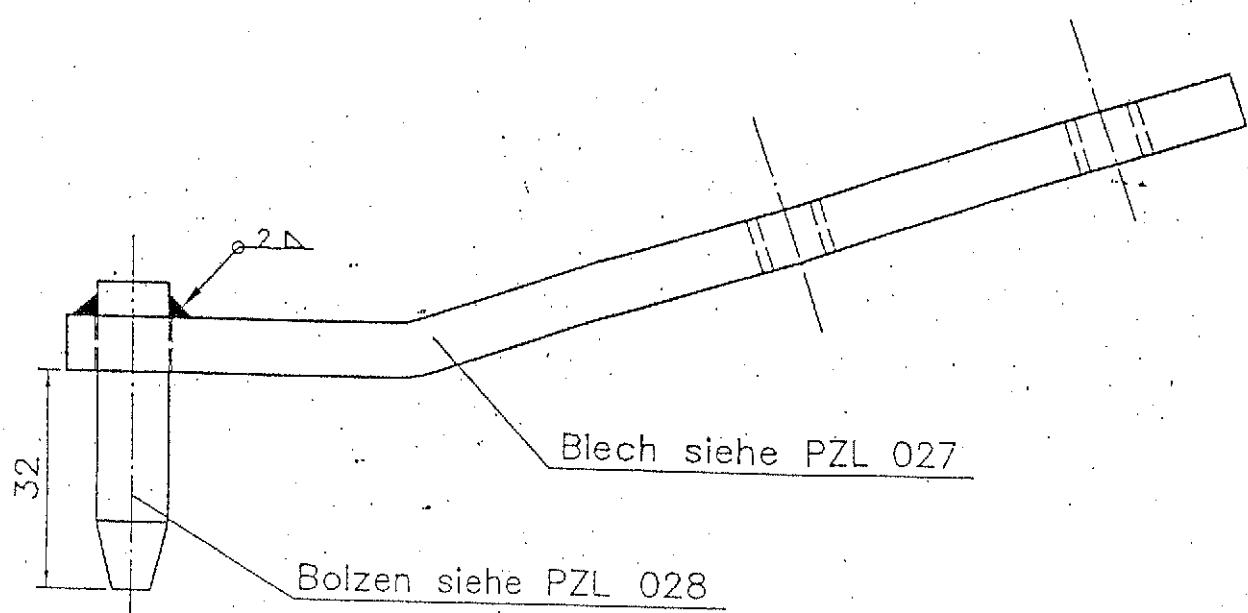


Spw.	Ident.-Nr.:	Länge	Gewicht
3m x 3m	147 127	2037	3,4kg
4m x 4m	147 128	2781	4,5kg
5m x 5m	146 795	3525	5,8kg
6m x 6m	146 796	4268	6,9kg

**Schnittkanten und Bohrungen entgraten**

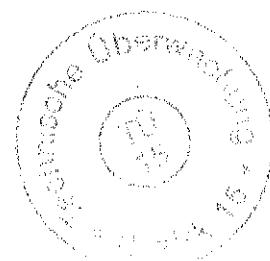


ELOXIERT-DIN17611-E6  
Farbtön: NATURTON  
Schichtdicke: 10 +5 -0 µm



Überzug DIN 50976-t Zn o

✓ schleuderverzinkt oder  
HT-verzinkt, 40–50 µm





Pos  
Dachriegel

Lastfall : LG.1: g+w

Knicken : Profil 50x3 Material : Al/F28

zul.σ = 13 kN/cm<sup>2</sup>

Einwirkung :

N = 0,64 kN

A = 5,64 cm<sup>2</sup>

iz = 1,92 cm

sk = 376 cm

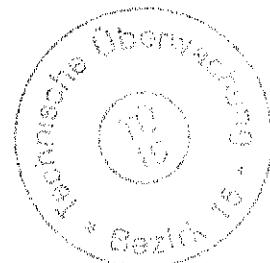
λ = sk / i

λ = 195,83

ω = 13,01

σz = ω x N/A

σz = 1,48 kN/cm<sup>2</sup> < 13 kN/cm<sup>2</sup>



Anschluß Dachriegel an Pfosten über Bl.30 x 8

Schraube : Rd11      d = 11 mm

min t = 8 mm

zul. $\sigma_t$  = 16 kN/cm<sup>2</sup>

Abscheren:

$$A = d^2 \cdot \frac{\pi}{4} \quad \text{zul.}\tau = 12,6 \text{ kN/cm}^2$$

$$A = 0,95 \text{ cm}^2$$

$$Sa = 0,64 \text{ kN}$$

$$\tau = \frac{Sa}{A} < \text{zul.}\tau$$

---


$$T = 0,67 \text{ kN/cm}^2 < \text{zul.}\tau = 12,6 \text{ kN/cm}^2$$


---

Nachweis : Schraube : Rd11

$$\text{zul.}S_L = d \cdot t_{\min} \cdot \text{zul.}\sigma_t$$

$$t_{\min} = 8 \text{ mm}$$

Lochleibung:      zul.SL = 14,08 kN

$$Sa = 0,64 \text{ kN}$$

---


$$\text{vorh.}S = 0,64 \text{ kN} < \text{zul.}SL = 14,08 \text{ kN}$$


---



Anschluß Dachriegel an Fl.30 x 8

Schraube : M8      d = 8 mm

min t = 3 mm

Anzahl der Schrauben : n = 2      zul. $\sigma_t$  = 13 kN/cm<sup>2</sup>

Abscheren :  $A = d^2 \cdot \frac{\pi}{4}$       zul. $\tau$  = 11,2 kN/cm<sup>2</sup>

A = 0,50 cm<sup>2</sup>

Sa = 0,64 kN

auf eine Schraube entfällt :  $\tau = \frac{Sa / n}{A} < zul.\tau$

T = 0,64 kN/cm<sup>2</sup> < zul. $\tau$  = 11,2 kN/cm<sup>2</sup>

Nachweis : Schraube : M8

zul.S<sub>L</sub> = n • d • t min • zul. $\sigma_t$

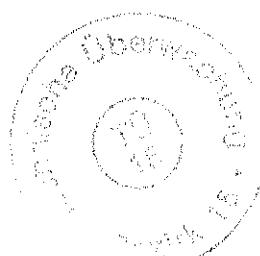
t min = 3 mm

n = 2

Lochleibung : zul.SL = 6,24 kN

Sa = 0,64 kN

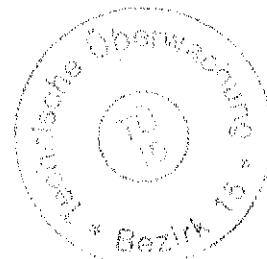
vorh.S = 0,64 kN < zul.SL = 6,24 kN



Anschluß Dachriegel an Fl.30 x 8

**Spannungsnachweis:**

Aus EDV Berechnung :	LG	LK1	Stab Nr.:
$\sigma = \frac{N}{A} + \frac{M}{W}$	Schnittgrößen :	N =	0,64 kN
		M =	0 kNm
Profil : 30 x 8			
$\sigma =$	0,27 kN/cm <sup>2</sup>	<	zul. $\sigma =$ 16 kN/cm <sup>2</sup>



## **Aufstellen mehrerer Zelte neben oder hintereinander :**

### **Voraussetzung :**

Zelt : Partyzelt Highlight

Bezug : Statik Partyzelt Highlight 5,0 m x 5,0 m

Gerechnet für Wind ohne Schneebelastung

**Das Aufstellen mehrerer Zelte neben und hintereinander ist zulässig.**

### **Zu beachten ist :**

Zeltaufbau direkt nebeneinander oder hintereinander ; ohne größere geschlossene Zwischenräume zwischen den Zelten bzw. Zeltstützen der Einzelzelte.

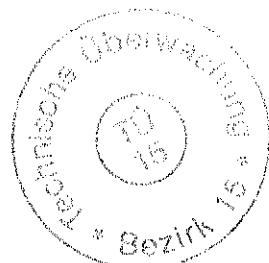
Weitere Voraussetzung ist, das jedes Zelt für sich allein stehen kann ; d.h jedes Zelt hat für sich vier Stützen , vier Riegel und einen Dachverband , es dürfen dabei selbstverständlichlicherweise beim Zusammenbau mehrerer Zelte keine Stützen ; Riegel , Dachriegel etc. weggelassen werden.

Jedes Zelt ist also für sich aufzubauen.

Schneebelastung ist ausgeschlossen.

Bei größeren Zwischenräumen zweier Zelte neben – oder hintereinander und Überbrückung dieses Zwischenraumes mit Plane , Fassade , Tür , Tor usw. (daraus resultierend Windangriff mit erhöhter Belastungsbreite für die Stütze , sowie größere Normalkraftbelastung für Stütze durch Anschluß einer Zwischenfassade , Tür , Tor etc.) darf eine statische Untersuchung allerdings nicht unterbleiben.

Die Verankerung der Zelte hat für jede Stütze nach Statik zu erfolgen wobei die Bodenverhältnisse zu beachten sind.





# Statische Berechnung

In statischer und maschinen-  
technischer Hinsicht geprüft  
siehe Prüfbericht Nr. ....  
Technischer Überwachungsverein  
Thüringen e.V.  
Prüfamt für die Handelskammer  
Fliegerfeld Jena-Nord  
Jena, den ...  
Sachverständiger ..... Zeiter .....

Objekt : Kompaktfußboden für Zelthalle aus Aluminium Typ  
Partyzelt Highlight  
5,0 m x 5,0 m

Bauherr : Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
D 63654 Büdingen Wolferborn

Ausführung : Röder Zelt- und Veranstaltungsservice GmbH  
Am Lautenstein  
D 63654 Büdingen

Aufgestellt : Büdingen , 29.08.2006

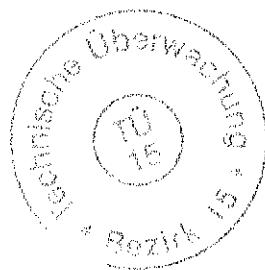
M. Schriever

Diese statische Berechnung besteht aus 24 Seiten



## Inhaltsverzeichnis

	Seite
Allgemeines	3
Übersicht	4
Holzbelag	5
Längsträger Zweifeld Holz	7
Zeichnungen Bodenelement	8
Querträger	10
Längsträger Stahl	11
Keilverbindung	15
Randträger Stahl	18
Auflagerlasten	22
Auflastnachweis	24



### Allgemeines :

Bei dem hier berechneten Kompaktfußboden handelt es sich um einen Boden für ein Partyzelt Typ Highlight.

Die Spannweite des auf den Boden aufgestellten Zeltes beträgt 5,0 m ; die Traufhöhe des Zeltes beträgt 2,25 m die Firsthöhe 5,04 m .

Der Systemboden der auf dem Trägerrost aufliegt , besteht aus Platten der Größe 2,00m x 1,00 m bzw. 1,50m x 1,00 m die mit diesem Trägerrost verklebt sind.

Die Elementplatte besteht aus dem Längsträger C 100 x 65 x 5 sowie aus an diesem angeschweißten Querträgern 40 x 2,9.

Der Längsträger wird mit Stahlkeilen kraftschlüssig verkeilt , um eine Scheibenwirkung zu erreichen damit eine größtmögliche Fläche gegen denkbare abhebende Kräfte , resultierend aus Windbeanspruchung , in Rechnung gebracht werden kann.

Die Beanspruchung der Konstruktion im Montage und Demontagefall wird in dieser Statik nicht behandelt und sind gegebenenfalls abzuklären.

Die Verbindungsmitte aus Stahl die mit dem Aluminium verbunden sind werden verzinkt.

Für geschweißte Teile aus Stahl ist die DIN 18800 Teil 7 (insbesondere Abschnitt 6) und die DIN 18800 zu beachten.

Die statische Berechnung wurde unter Berücksichtigung der DIN 4112 , DIN 4113 , DIN 4114 sowie der DIN 18800 durchgeführt.

### Anmerkungen zu dem auf dem Boden aufgestellten Zelt :

Die Zelthalle ist ohne die Berücksichtigung von Schneelasten berechnet worden.

Das Zelt ist für den temporären Einsatz bestimmt.

Abmessungen des berechneten Zeltes sind 4,0 m x 4,0 m und 5,0 mx 5,0 m.

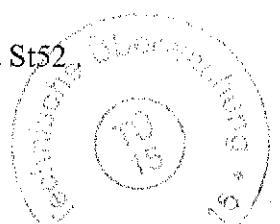
Das Hauptragsystem des Zeltes sind vier Rahmen die die Hallenbreite frei überspannen.

Die Dachhaut wurde statisch nicht behandelt.

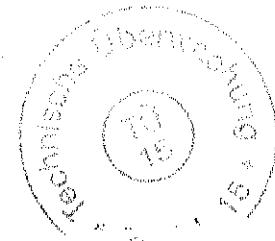
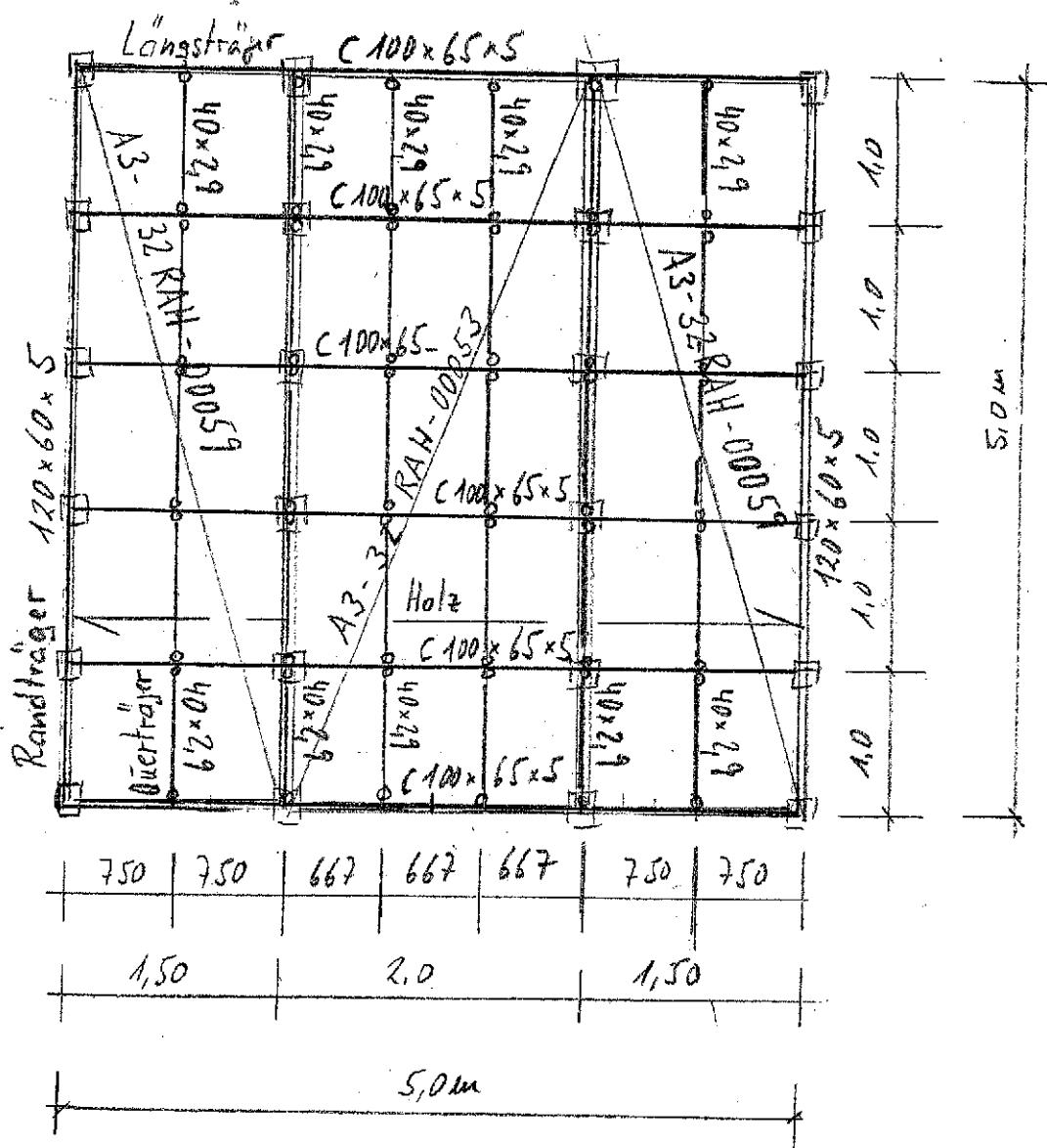
Die Dachdeckung besteht aus Zeltplane dessen Gewicht  $0,03 \text{ kN/m}^2$  nicht überschreitet.

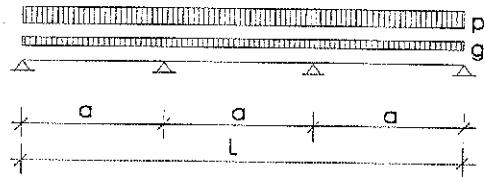
Die Eingänge der Zelthalle sind bei aufkommenden stärkerem Wind zu schließen.

Die Hauptelemente bestehen aus Aluminium der Legierung AlMgSi1 F28 ,St37 und St52



## Übersicht: Kompaktfußboden



**Fußboden Holzdielenbelag**

**Stützweite :**

Lastfall :  $g_{Holz} = 0,15 \text{ kN/m}^2$

$a = 0,67 \text{ m}$

$g = 0,1005 \text{ kN/m}$

**Verkehrslast :**

$p = 5 \text{ kN/m}^2$

$p = 3,35 \text{ kN/m}$

**Momente :**

aus  $g = Mg_{Feld} = 0,005 \text{ kN/m/lfm}$

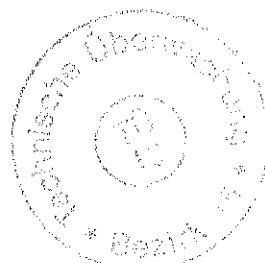
aus  $p = Mp_{Feld} = 0,180 \text{ kN/m/lfm}$

aus  $g = Mg_{Feld} = 0,007 \text{ kN/m/lfm}$

aus  $p = Mp_{Feld} = 0,224 \text{ kN/m/lfm}$

aus  $g+p Mg+p_{Feld} = 0,185 \text{ kN/m/lfm}$

aus  $g+p Mg+p_{Stütz} = 0,231 \text{ kN/m/lfm}$



$$\max M = 0,231 \text{ kNm}$$

**Trägerauswahl :** Holz

zul.  $\sigma$  = /  $\sigma_{Rd} = 1 \text{ kN/cm}^2/\text{lfm}$  Holz !

Werf. =  $23,10 \text{ cm}^3/\text{lfm}$

**Auflagerlasten :**

aus g :  $A_g = 0,04 \text{ kN/m}$

aus p :  $A_p = 1,34 \text{ kN/m}$

$A_g+p = 1,38 \text{ kN/m}$

aus g :  $B_g = 0,11 \text{ kN/m}$

aus p :  $B_p = 3,69 \text{ kN/m}$

$B_g+p = 3,80 \text{ kN/m}$

**gewählt :** Holz : NH II  $b/h = 100 \text{ cm}/2,5 \text{ cm}$  (1,0m Streifenbreite)

$b = 100 \text{ cm}$

Plattendicke:  $h = 2,5 \text{ cm}$

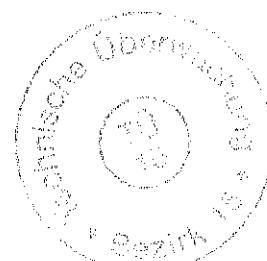
$A_{vorh.} = 250 \text{ cm}^2/\text{lfm}$

$W_{vorh.} = 104,17 \text{ cm}^3/\text{lfm}$

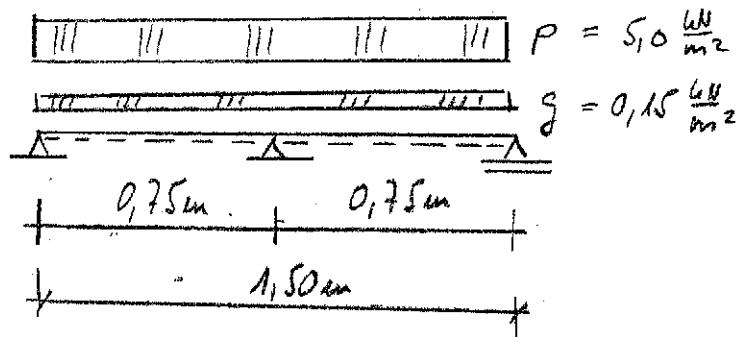
$$\sigma_{vorh} = \frac{M}{W} <_{zul.} \sigma$$

$$vorh. \sigma = 0,22 \text{ kN/cm}^2/\text{lfm} < zul. \sigma = 1 \text{ kN/cm}^2/\text{lfm}$$

$$Sk/Rk = 0,22 < 1$$



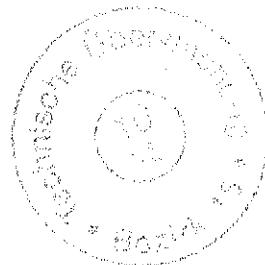
## Zweifeldträger

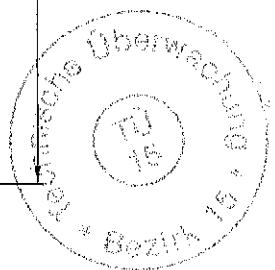
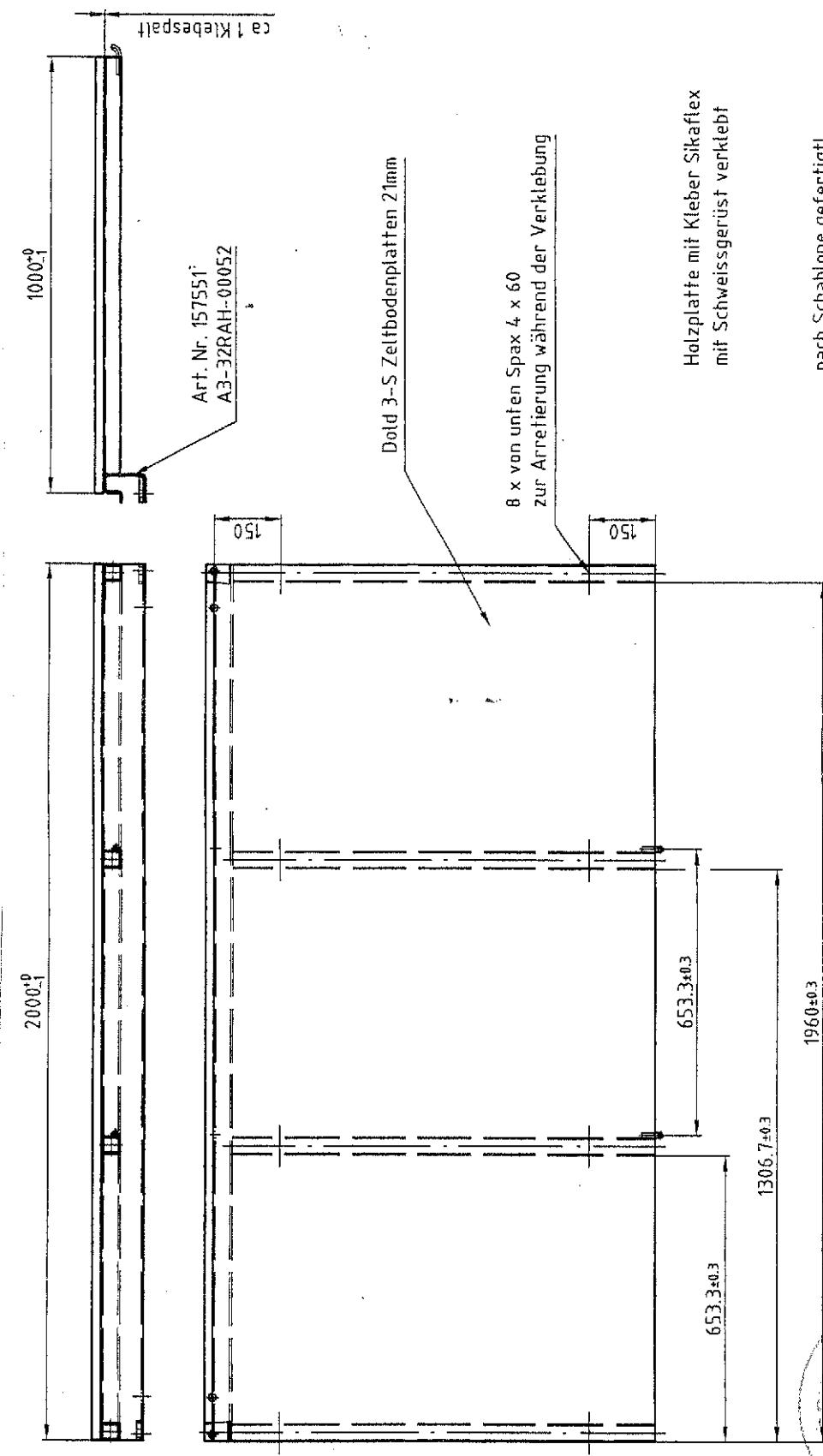


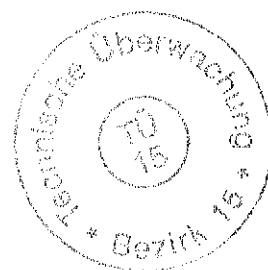
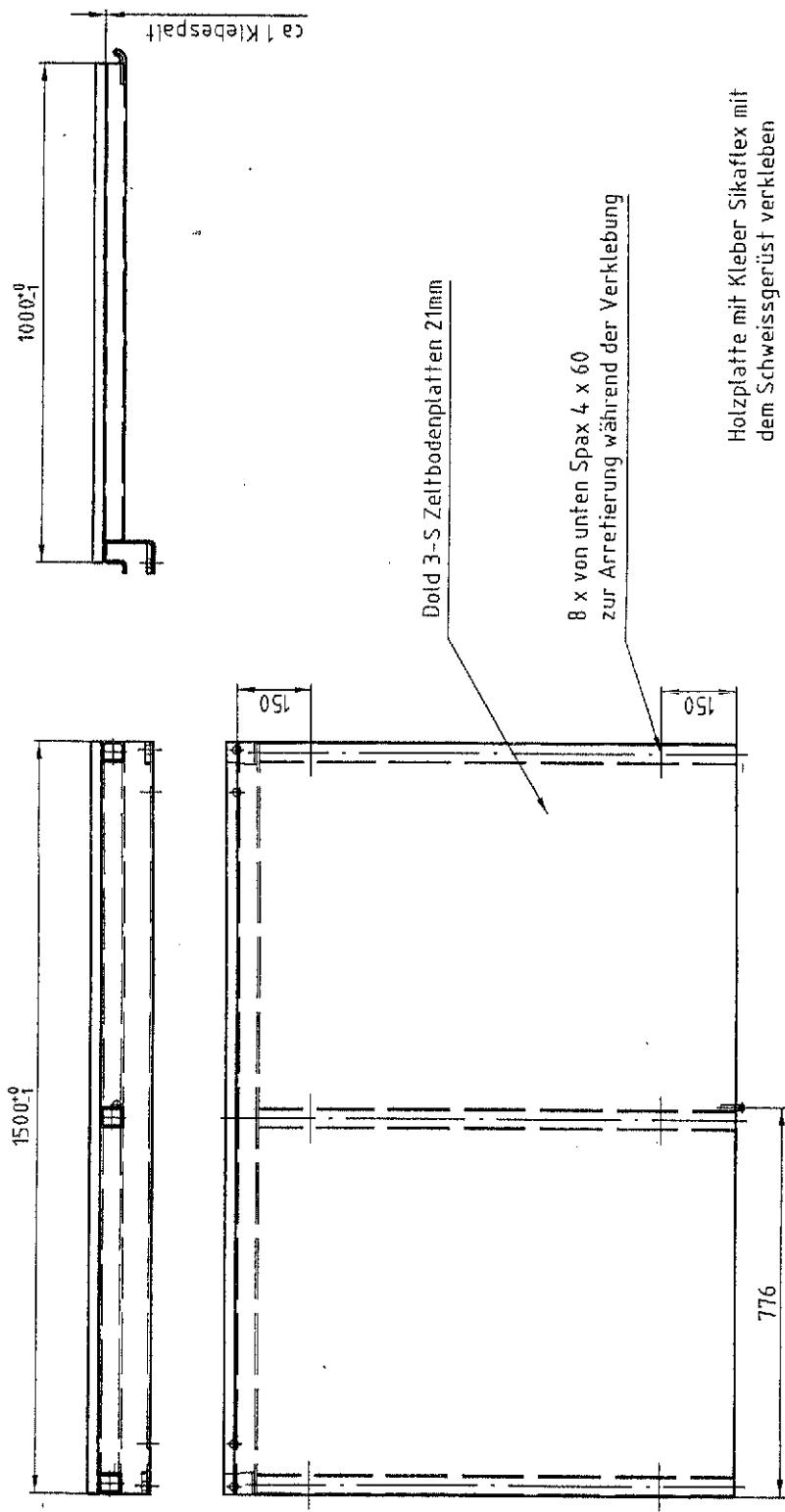
$$M_{g+p} = 0,1 \cdot \left( 0,15 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} + 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \right) \cdot (0,75\text{m})^2 = 0,29 \frac{\text{kNm}}{\text{m}}$$

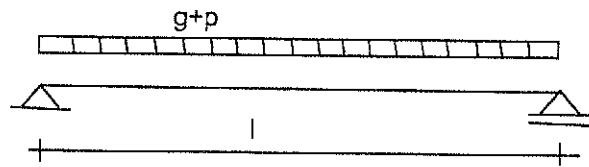
gewählt Holz NH/II 100 cm x 2,5 cm

$$\sigma = \frac{0,29 \cdot 100 \text{kNm}}{104,17 \text{cm}^3} = 0,28 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < 1,0 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$







**Fußboden Querträger**

**Stützweite :  $l =$**  1 m
**Lastfall :**  $g_{Holz} =$  0,15 kN/m<sup>2</sup>  
 Bohlenabstand

 $a =$  0,75 m
 $E_g =$  0,05 kN/m
 $g =$  0,1625 kN/m
**Verkehrslast**

 Bohlenabstand  $p =$  5 kN/m<sup>2</sup>
 $a =$  0,75 m
 $p =$  3,75 kN/m
**Momente :**

 aus  $g$   $M_g =$  0,02 kN/m

 aus  $p$   $M_p =$  0,47 kN/m

 aus  $g+p$   $M_{g+p} =$  0,49 kN/m
**Trägerauswahl :**
 $zul.\sigma = / \quad \sigma_{Rd} =$  16 kN/cm<sup>2</sup>
 $\text{Werf.} =$  3,06 cm<sup>3</sup>
**Auflagerlasten :**

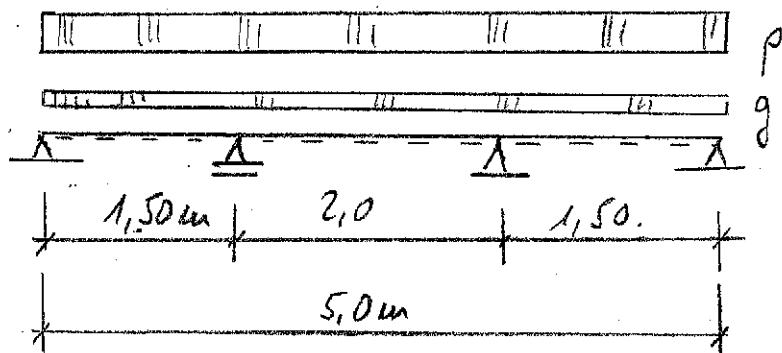
 aus  $g$  :  $A_g =$  0,08 kN

 aus  $p$  :  $A_p =$  1,88 kN
 $A_g + p =$  1,96 kN
**gewählt :** MSH 40x2,9

$$G = \frac{0,49 \cdot 100 \text{ kNm}}{4,23 \text{ cm}^3} = \underline{11,58 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}}$$



Längsträger:  $g+p$



Einwirkung:

$$\text{Eq Längsträger} = 0,102 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$$

$$\begin{aligned} \text{Plattenge wicht: } & 0,285 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \cdot 1,0\text{m} = 0,285 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \\ g & = 0,387 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \end{aligned}$$

Verkehrslast:

$$p = 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \cdot 1,0\text{m} = 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$$

Feldmoment:

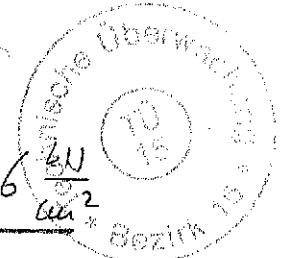
$$M_{g+p, \text{Feld}} = 0,080 \cdot (0,387 \frac{\text{kN}}{\text{m}} + 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}}) \cdot (2,0\text{m})^2 = 1,72 \text{ kNm}$$

Stützenmoment:

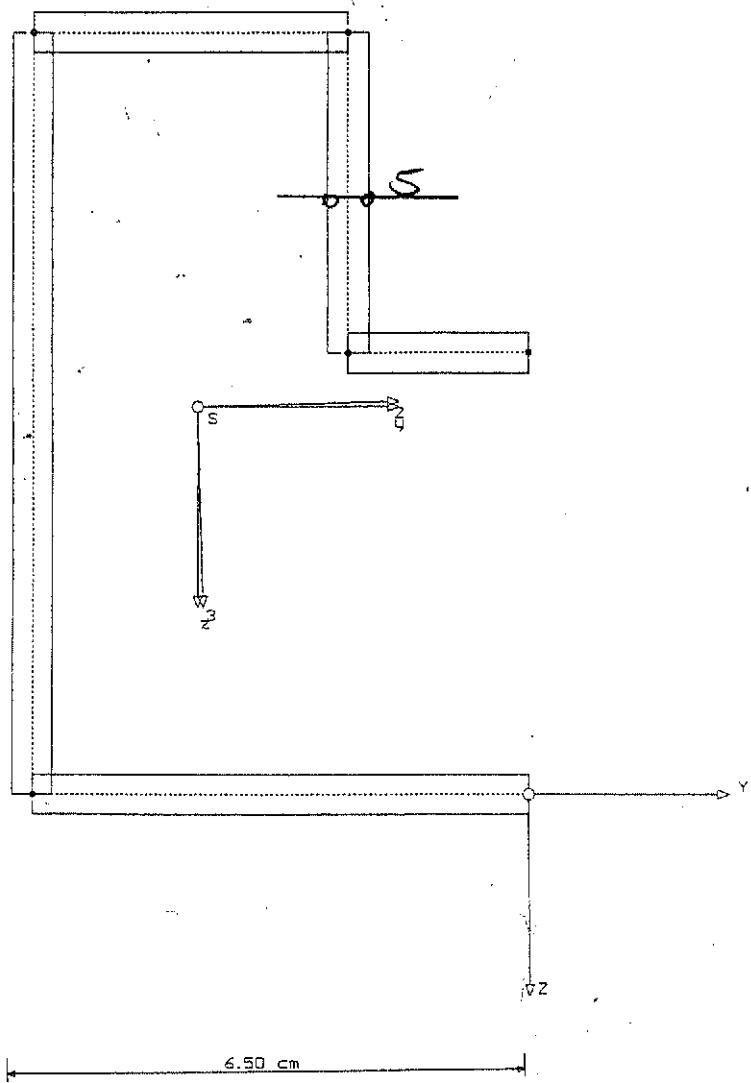
$$M_{g+p, \text{Stütze}} = 0,10 \cdot (0,387 \frac{\text{kN}}{\text{m}} + 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}}) \cdot (2,0\text{m})^2 = 2,15 \text{ kNm}$$

gewählt: C 100x65x5.1 St 37

$$G = \frac{2,15 \cdot 100 \text{ kNm}}{33,87 \text{ cm}^3} = 6,35 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$



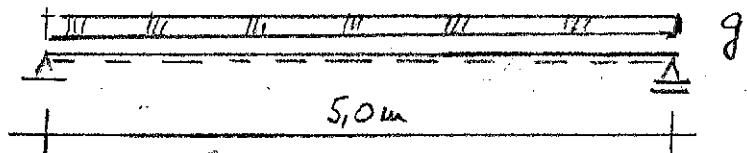
## Längsträger



ECKPUNKTE-KOORDINATEN [cm]		ELEMENT-BESCHREIBUNG [cm]								
Nr.		Y	Z	2	3	Nr.	Anf	End	Dicke	Länge
1	0.00	0.00	4.00	4.94	1	1	2	0.50	6.25	
2	-6.25	0.00	-2.20	4.77	2	2	3	0.50	9.50	
3	-6.25	-9.50	-1.90	-4.73	3	3	4	0.50	4.00	
4	-2.25	-9.50	2.00	-4.62	4	4	5	0.50	4.00	
5	-2.25	-5.50	1.90	-0.62	5	5	6	0.50	2.25	
6	0.00	-5.50	4.10	-0.56						

QUERSCHNITTSWERTE					
A :	13.00	cm <sup>2</sup>	y-S :	-4.13	cm
AQ-2 :	2.50	cm <sup>2</sup>	z-S :	-4.83	cm
AQ-3 :	3.25	cm <sup>2</sup>	Alpha :	-1.58	°
i-y :	169.83	cm <sup>4</sup>	i-y :	3.61	cm
i-z :	55.22	cm <sup>4</sup>	i-z :	2.05	cm
i-yz :	3.18	cm <sup>4</sup>	i-yz :	0.49	cm
i-2 :	169.92	cm <sup>4</sup>	i-2 :	3.62	cm
i-3 :	55.13	cm <sup>4</sup>	i-3 :	2.06	cm
i-p :	225.05	cm <sup>4</sup>	i-p :	4.16	cm
i-pM :	631.86	cm <sup>4</sup>	i-pM :	6.97	cm
G :	10.20	kg/m <sup>3</sup>	O :	53.00	cm
i-T :	1.08	cm <sup>4</sup>	y-M, 0 :	-9.09	cm
i-T StV :	1.08	cm <sup>4</sup>	z-M, 0 :	-7.42	cm
i-T Bre :	0.00	cm <sup>4</sup>	y-M, S :	-4.95	cm
C-S :	6507.1	cm <sup>6</sup>	z-M, S :	-2.60	cm
C-M :	2043.6	cm <sup>6</sup>	R-Om, M :	153363.6	cm <sup>6</sup>
W-2 :	33.87	cm <sup>3</sup>	r-Om, M :	75.05	cm
W-3 :	13.26	cm <sup>3</sup>	r-2 :	0.73	cm
Lam-M :	0.01429934	cm <sup>3</sup>	r-3 :	1.06	cm

Längsträger: abhebend  $\Rightarrow$  größere Stützweite  
Belastung nur g

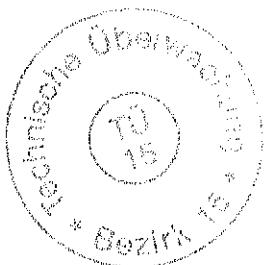


Einwirkung:  $g = 0,387 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$

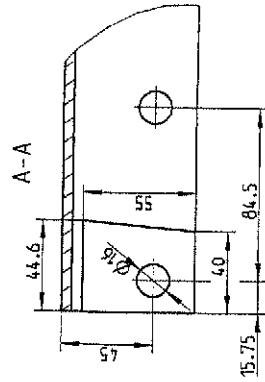
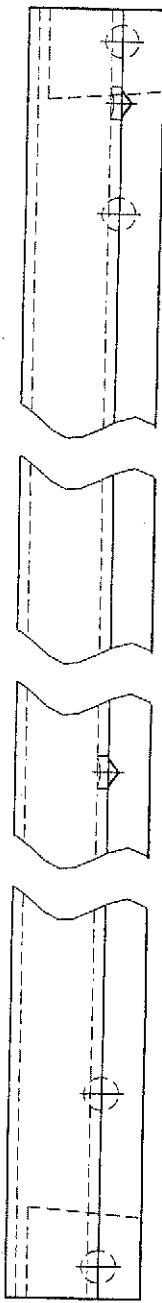
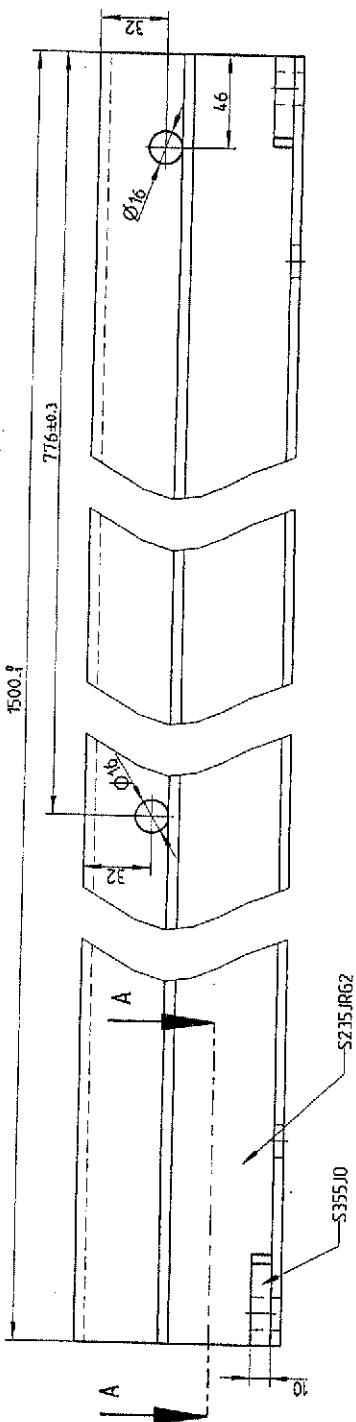
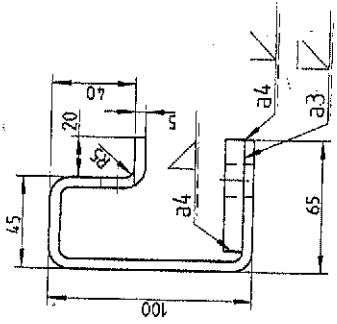
$$M = \frac{0,387 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot (5,0 \text{m})^2}{8} = 1,20 \text{ kNm}$$

$$\text{Vorh. } \sigma = \frac{1,20 \cdot 100 \text{ kNm cm}}{33,87 \text{ cm}^3} = 3,54 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

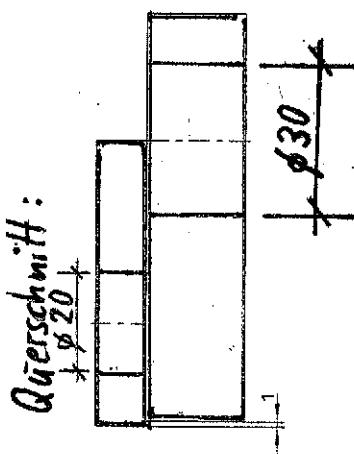
$$\underline{\text{Vorh. } \sigma = 3,54 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < \text{zul. } \sigma = 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}}$$



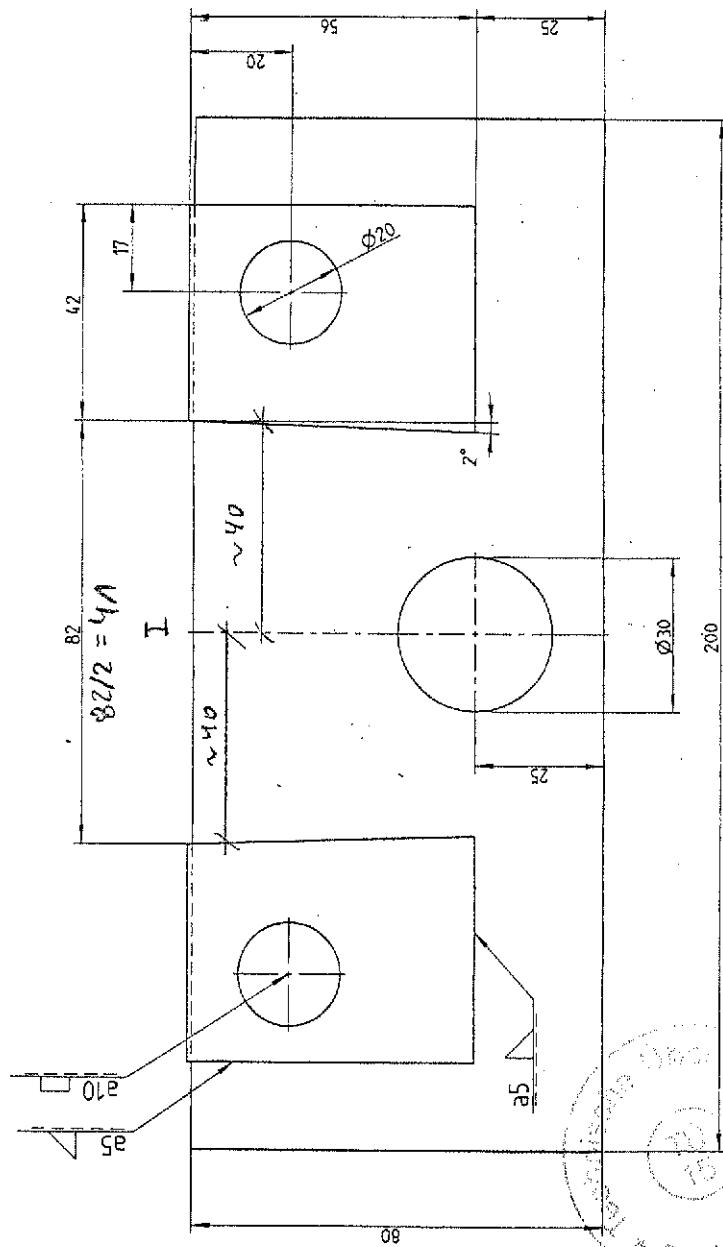
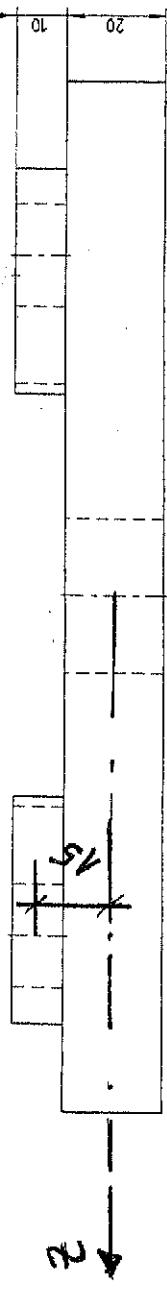
# Längsträger



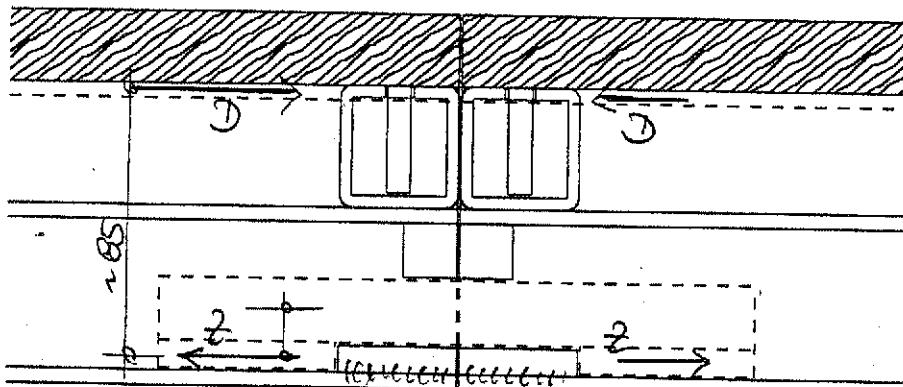
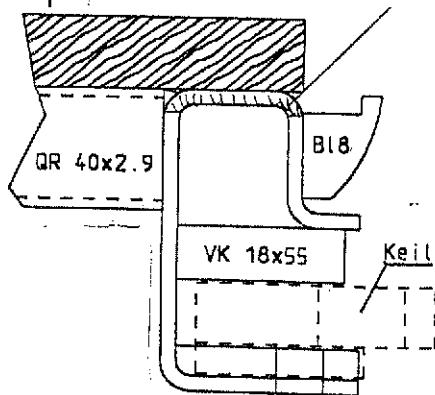
# Keilverbindung



Keil:



$$A_{\text{Gurt}} = 3 \text{ cm}^2$$



Bemessung: Keil

aus Längsträger:  $\max M = 2,15 \text{ kNm}$

Querschnitt: an Stelle I - I

Profil	Breite b (cm)	Höhe h (cm)	Fläche A ( $\text{cm}^2$ )	z (cm)	$A \cdot z (\text{cm}^3)$	$A \cdot z^2 (\text{cm}^4)$	$I_0 (\text{cm}^4)$
	5	2	10	10	10	10	3,33333333
				10	10	10	3,33333333 13,3333333



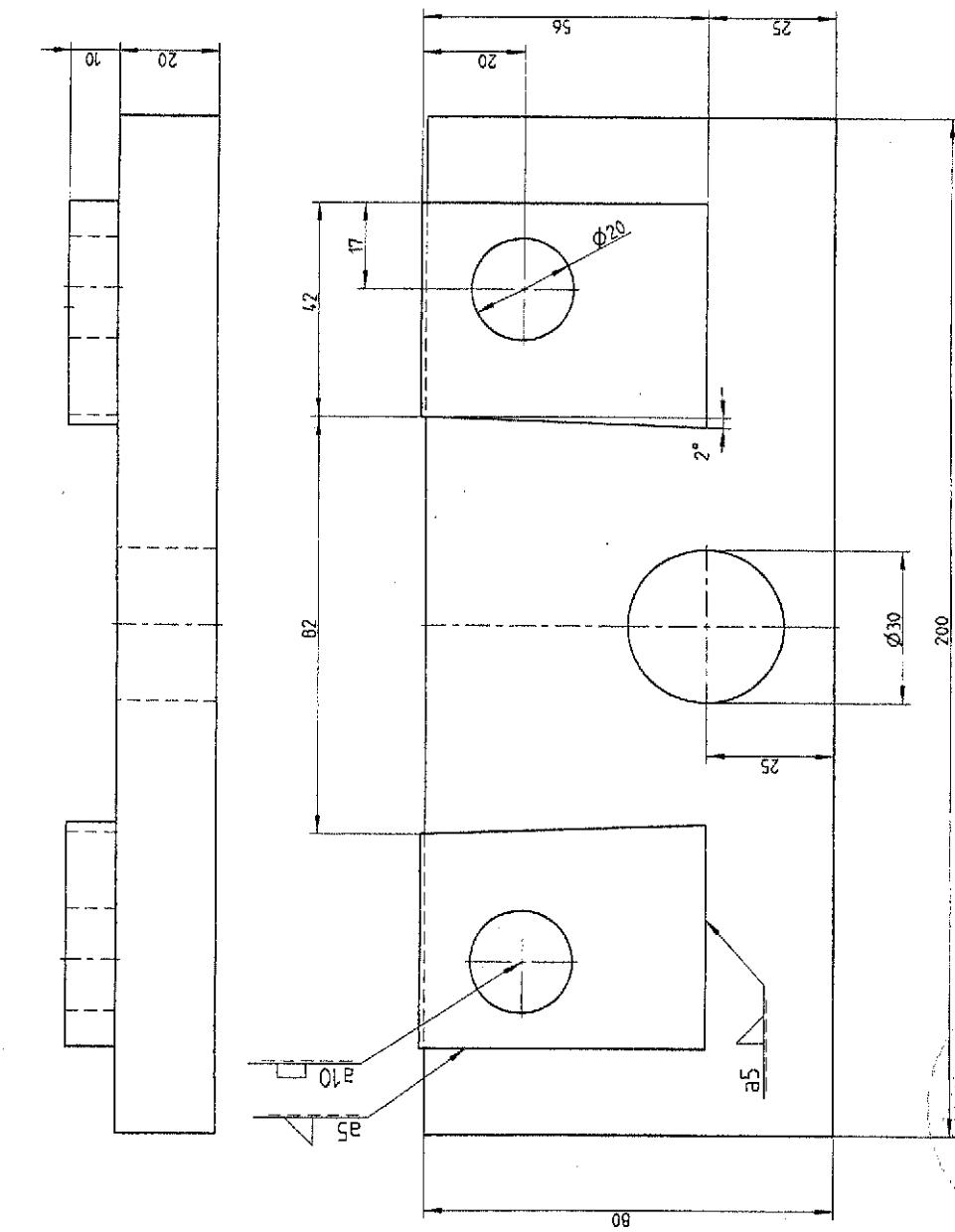
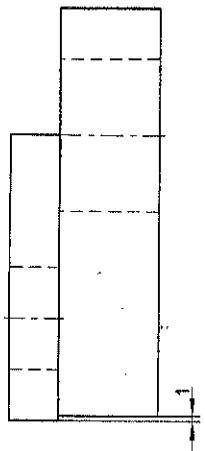
$z_s =$	1 cm
$I =$	$3,33333333 \text{ cm}^4$
$W_y =$	$3,33333333 \text{ cm}^3$

$$h = 8,5 \text{ cm}$$

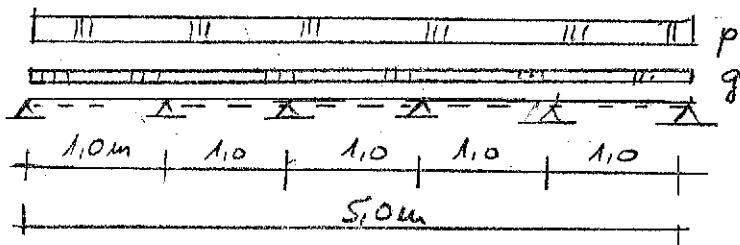
$$z = D = \frac{\max M}{h} = \frac{2,15 \cdot 100 \text{ kNm}}{8,5 \text{ cm}} = 25,29 \text{ cm}$$

$$\text{Vorh. } G = \frac{25,29 \text{ cm}}{10 \text{ cm}^2} = 2,53 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < \text{zul. } G = 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$





Randträger:  $g + p$



Einwirkung:

$$\begin{aligned} \text{Eg Randträger} &= 0,127 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \\ \text{Plattengewicht: } 0,285 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \cdot \frac{0,75\text{m}}{2} &= 0,11 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \\ \hline g &= 0,24 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \end{aligned}$$

Verkehrslast:

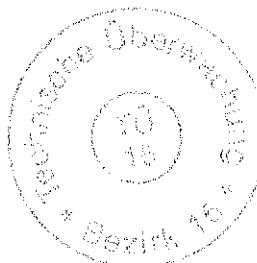
$$\begin{aligned} p = 5,0 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \cdot \frac{0,75\text{m}}{2} &= 1,88 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \\ \hline q &= 2,12 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \end{aligned}$$

$$M_{g+p_{Feld}} = 0,08 \cdot 2,12 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot (1,0\text{m})^2 = 0,17 \text{ kNm}$$

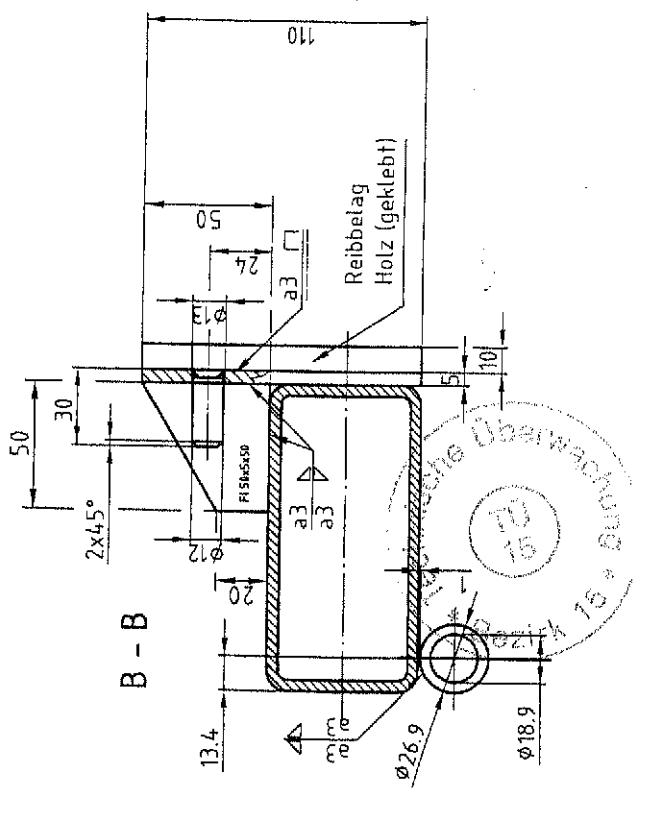
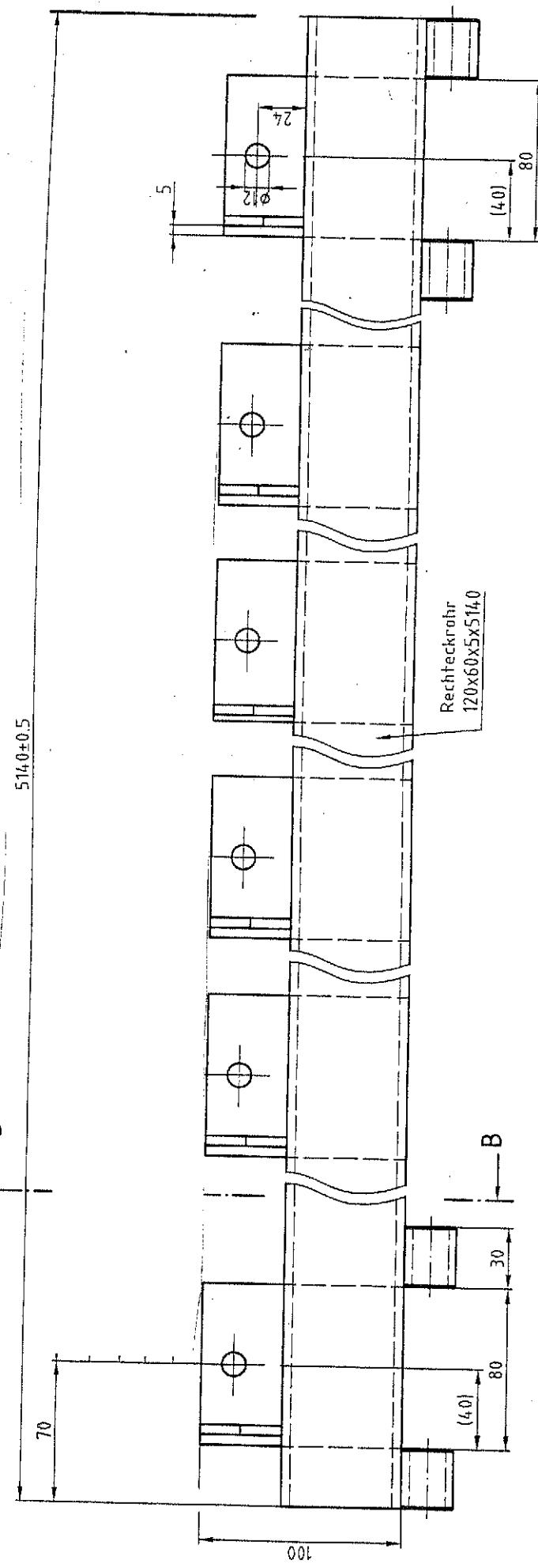
$$M_{g+p_{Stütze}} = 0,1 \cdot 2,12 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot (1,0\text{m})^2 = 0,21 \text{ kNm}$$

gewählt:  $120 \times 60 \times 5$  St 37

$$G = \frac{0,21 \cdot 100 \text{ kNm}}{46,5 \text{ cm}^3} = 0,45 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$

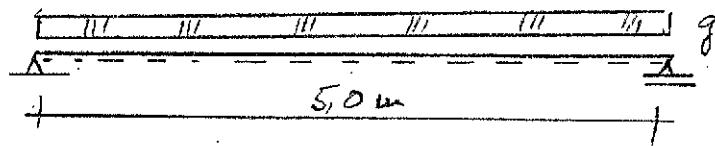


# Randträger:



Randträger: abhebend  $\Rightarrow$  großen Stützweite

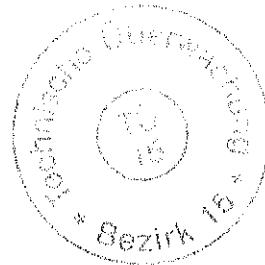
Belastung nur g

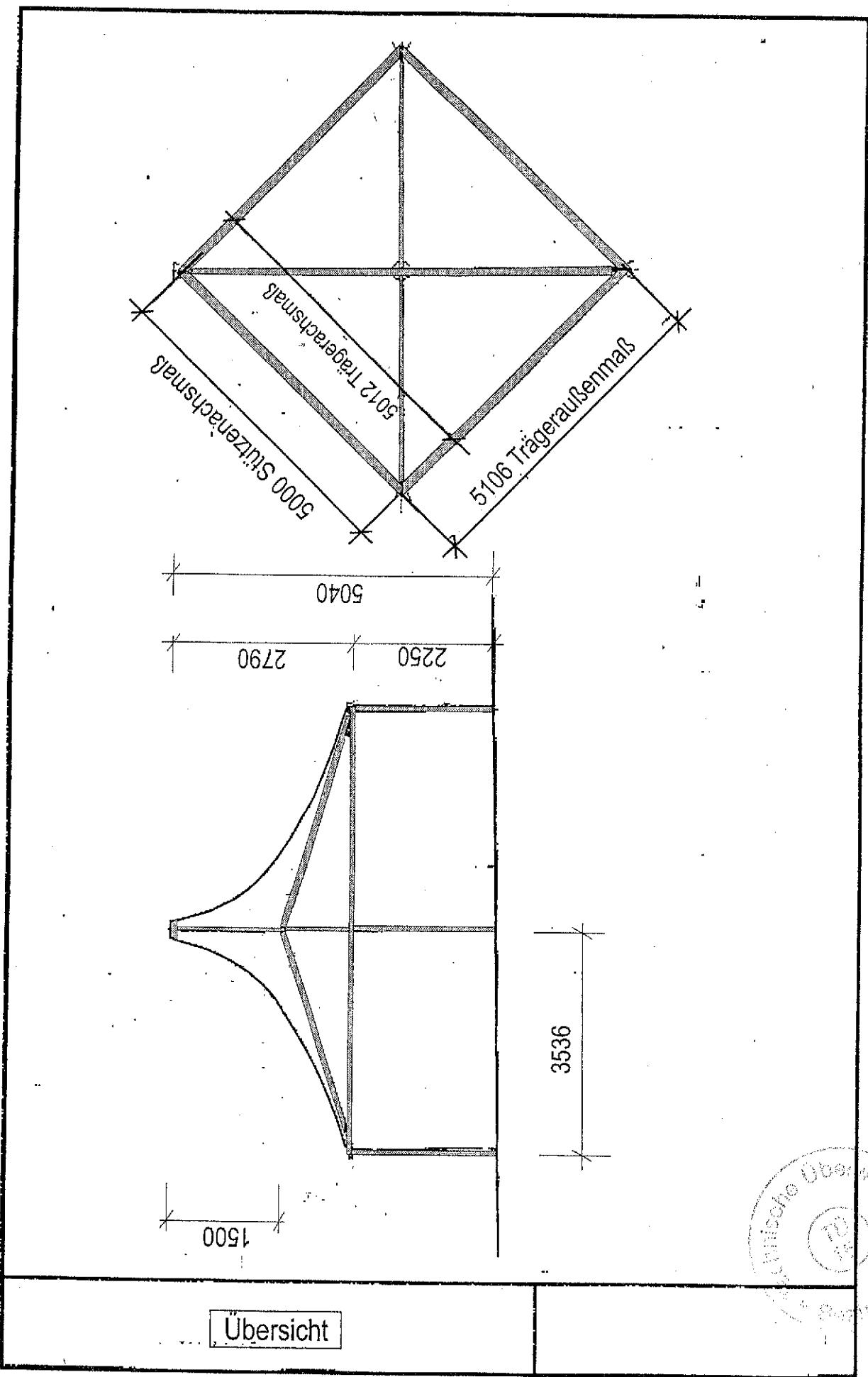


Einwirkung:  $g = 0,24 \frac{\text{kN}}{\text{m}}$  gewählt:  $120 \times 60 \times 5$  St 37

$$M_g = \frac{0,24 \frac{\text{kN}}{\text{m}} \cdot (5,0 \text{m})^2}{8} = 0,75 \text{ kNm}$$

$$G = \frac{0,75 \cdot 100 \text{ kNm}}{46,5 \text{ cm}^2} = 1,61 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2} < 16 \frac{\text{kN}}{\text{cm}^2}$$





Projekt: doppelt

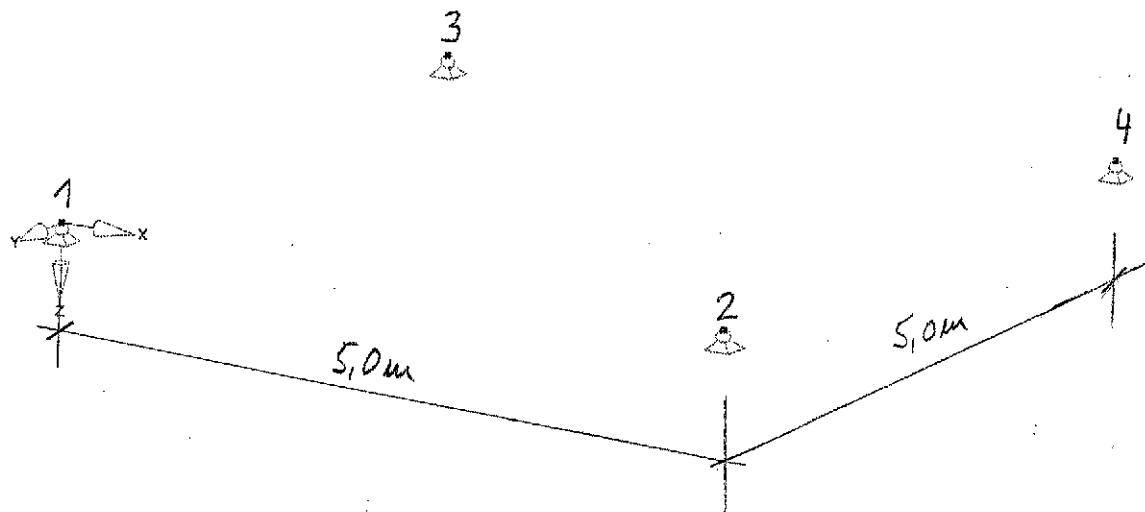
Position: Partyzelt Light q = 0,30 kNm<sup>2</sup> TUEVA

Seite: 1

25.08.2006

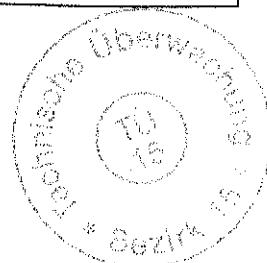
**STRUKTUR**Auflager Partyzelt Highlight 5,0m x 5,0m

Isometrie

Knotennummern:

Auflagerlasten: Partyzelt Highlight 5,0m x 5,0m

Lastfall	Knoten	V	Hx	Hy
g	1	0,75 ↓	0,1 ←	0,1 ← →
	2	0,75 ↓	0,1 →	0,1 ← →
	3	0,75 ↓	0,1 ←	0,1 ← →
	4	0,75 ↓	0,1 →	0,1 ← →
Wind in x	1	1,36 ↑	0,32 ←	1,43 ← →
Wind in y	2	1,37 ↑	0,32 →	1,43 ← →
	3	0,63 ↑	0,49 ←	1,22 ← →
	4	0,60 ↑	0,49 →	1,21 ← →
	11			
	12			
	13			
	14			



## Nachweis gegen Abheben:

$$Eg + \text{Aufbau} = 0,75 \text{ kN} \uparrow$$

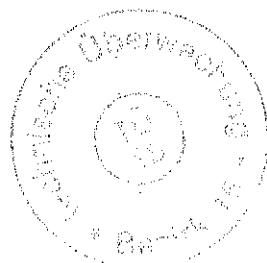
$$\text{Wind in } x\text{-Richtung} \times 1,2 = 1,64 \text{ kN} \uparrow \text{ (abhebend)}$$

Plattengewicht Fußboden

$$0,285 \frac{\text{kN}}{\text{m}^2} \cdot \frac{5,0 \text{ m}}{2} \cdot \frac{5,0 \text{ m}}{2} = 1,78 \text{ kN} \downarrow$$

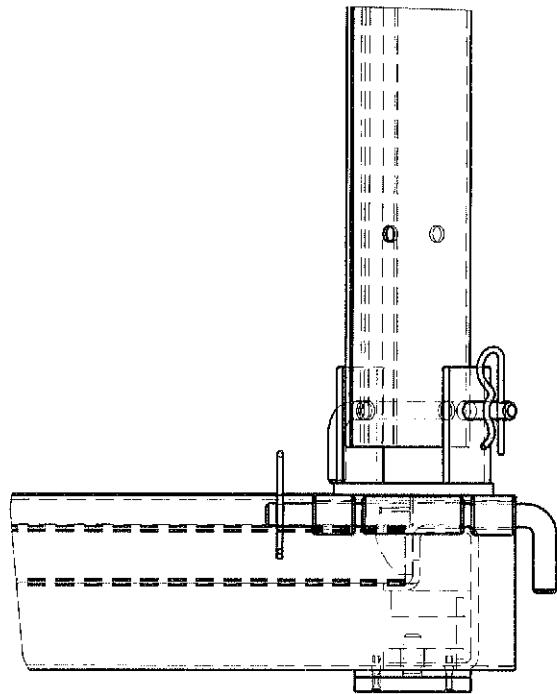
$$= 0,89 \text{ kN} \downarrow$$

→ Die Stütze hebt nicht ab

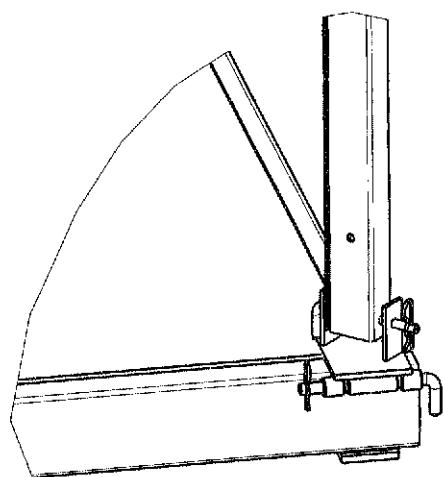
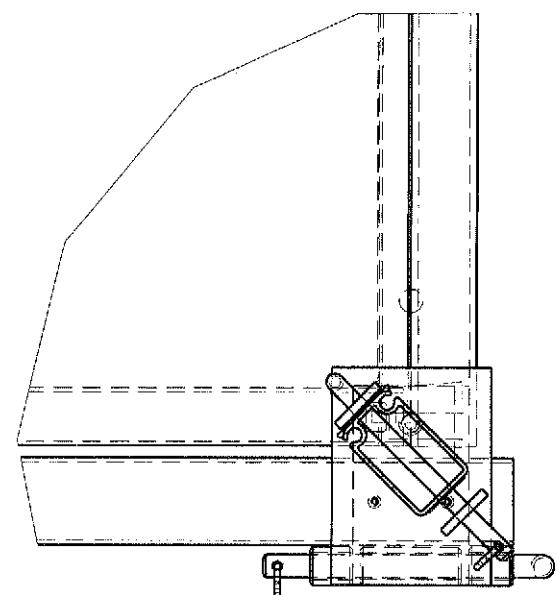


Schutzvermerk nach  
DIN 34 beachten.  
Copyright reserved

A



B



1:10

