Heinersdorfer Str. 12

13086 Berlin Tel: 030 / 96 08 36 63

Fax: 030 / 96 08 36 64

eMail: dirlack@t-online.de

Statische Berechnung

Bauvorhaben:

Umplanung des Mobilfunkstandortes

Standort-Nr.:

1 23 99 0708

Netzelement-Nr.:

1 01 30 0464.A

1 01 31 0464.A

Standortname:

Wardersee

Adresse:

23821 Rohlsdorf

Gut Rohlsdorf

Bauherr:

Telefónica O₂ Germany GmbH & Co. OHG

Planungsbüro:

infra.tel GmbH

Münchener Str. 43-44

10779 Berlin

Berlin, den 03.09.2010

Für die Seiten 1-24:



Inhaltsverzeichnis

Deckblatt	Seite 1
Inhaltsverzeichnis	2
Verwendete Literatur und Normen Vorgaben der Berechnung Verwendete Materialien	3 3 3
Vorbemerkungen Lastabtrag im Bauwerk	4
Übersicht Querschnitte und Anschlüsse	5-7 8-9
Lastannahmen	10-12
Lasteingaben, Auflagerkräfte, Schnittgrößen, Spannungen Nachweis der Gebrauchstauglichkeit Spannungsnachweise	13-22 18 20; 22
Nachweis der Verbindungen und Anschlüsse	23-24

Verwendete Literatur und Normen

- Schneider "Bautabellen", 12. Auflage, 1996, Werner-Verlag, Düsseldorf

Gültige Normen, insbesondere

- DIN 18800: Stahlbauten
 - Teil 1: Bemessung und Konstruktion 11/90
- DIN 1055: Lastannahmen für Bauten
- DIN 4131: Antennentragwerke aus Stahl

Verwendete Materialien

- Stahl: S235 bzw. S 355, feuerverzinkt
- Schrauben DIN 6914
- Gewindestangen Güte 8.8

Vorgaben der Berechnung

- Antennendatenblätter
- Planungshandbuch O₂
- Bestandsunterlagen:
 - /1/ as-built-Ausführungsplanung Rev. AC vom 25.01.2007
 - /2/ Stahlbauplanung vom 25.09.2006
 - /3/ Eigene statische Berechnung der Mobilfunkstation, S. 1-20 vom 21.09.2006
 - /4/ Prüfbescheid vom 22.07.1987, 10 Seiten + Anlagen zum Typenentwurf: Wellblechsilo mit Wandstützen

Vorbemerkungen

Inhalt dieser statischen Berechnung ist die Überprüfung der Antennenträger 1 bis 3 bei Änderung der Belastung infolge geänderter Sektorantennenbelegung.

Die Anschlusspunkte der Antennen sind entsprechend den Herstelleranforderungen auszuführen.

Die zusätzliche Systemtechnik wird neben dem Gebäude auf separaten Fundamenten angeordnet. Weitere rechnerische Nachweise sind dazu nicht erforderlich.

Es wird davon ausgegangen, dass das vorhandene Bauwerk nach den anerkannten Normen und Regeln des Bauwesens errichtet wurde und dass die uns übergebenen Unterlagen und Angaben den gegenwärtigen Zustand des Bauwerkes getreu wiedergeben.

Ergebnis der Überprüfung

Die oberen Rohrschüsse sind auszutauschen.

Die sonstigen Querschnitte Anschlüsse und sind ausreichend.

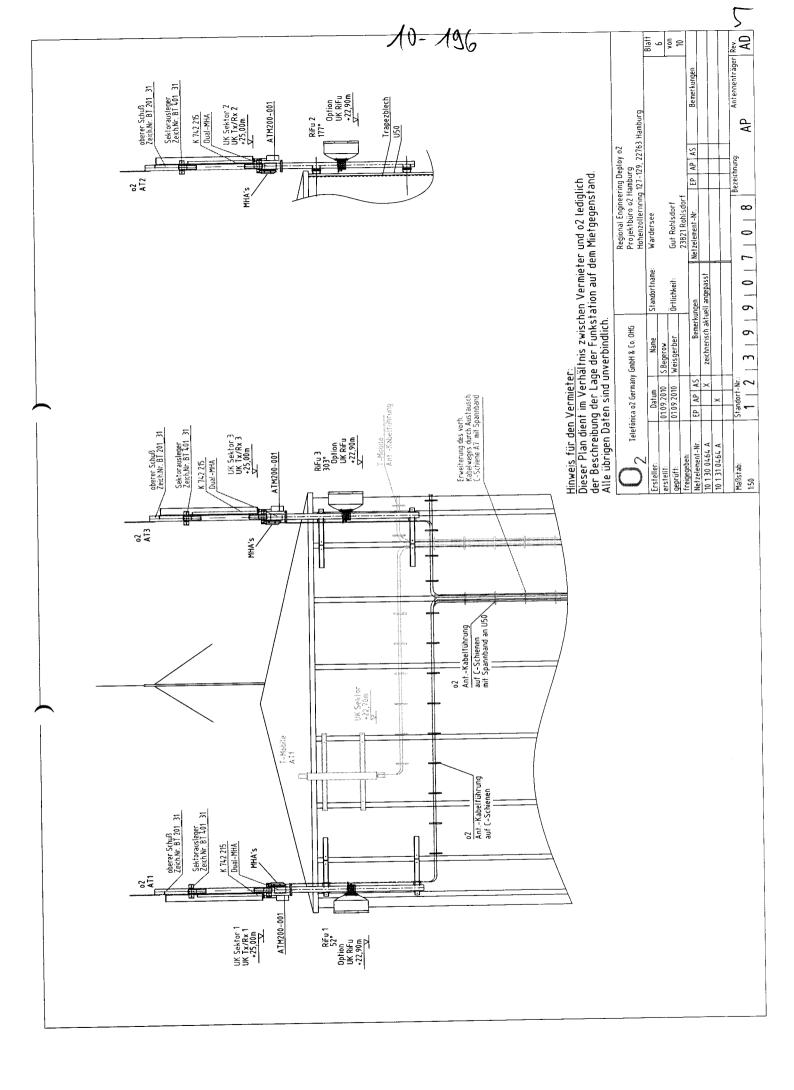
Der Lastabtrag im Bauwerk ist gewährleistet.

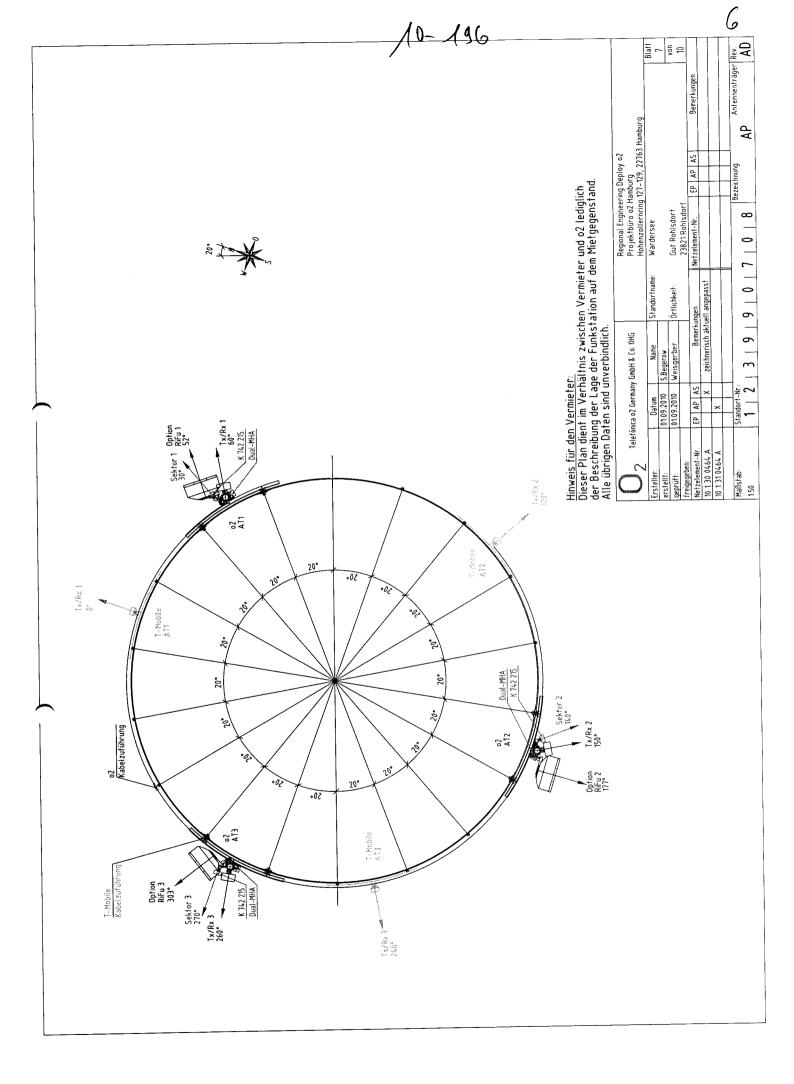
Weitere Nachweise sind nicht erforderlich.

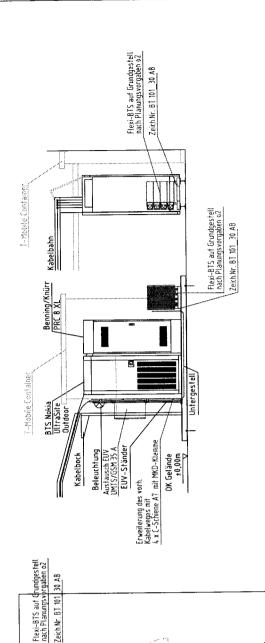
Lastabtrag im Bauwerk

Bezogen auf das gesamte Lastniveau sind die geänderten Belastungen gering. Der Lastabtrag der Belastungen der geänderten Konstruktionen im Gebäude ist gewährleistet.

Es wird davon ausgegangen, dass das vorhandene Bauwerk nach den anerkannten Normen und Regeln des Bauwesens errichtet wurde und dass die uns übergebenen Unterlagen und Angaben den gegenwärtigen Zustand des Bauwerkes getreu wiedergeben.







Benning/Knürr PRC 8 XL BTS Mokia Ulfräsite Outdoor

T-Mobile Confainer

Austausch EUV UMTS/6SM 35 A Kabelbock

EUV-Ständer/ Tresorsäule

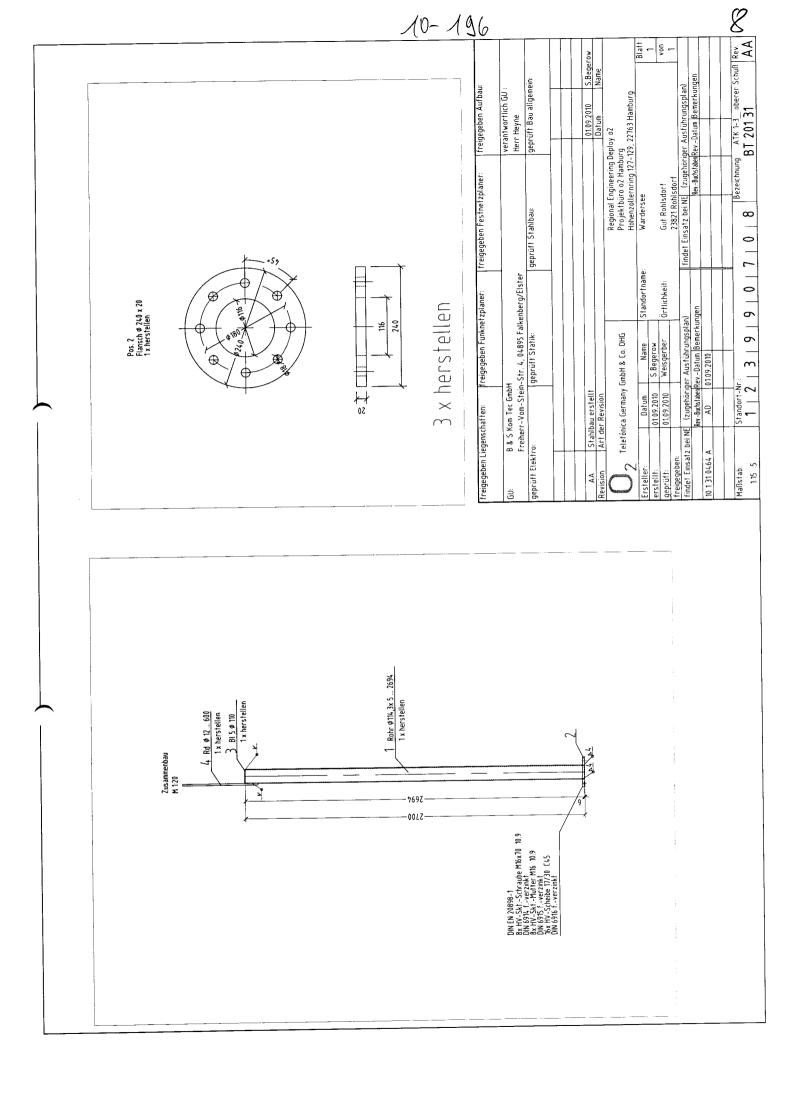
Anfahrschutz

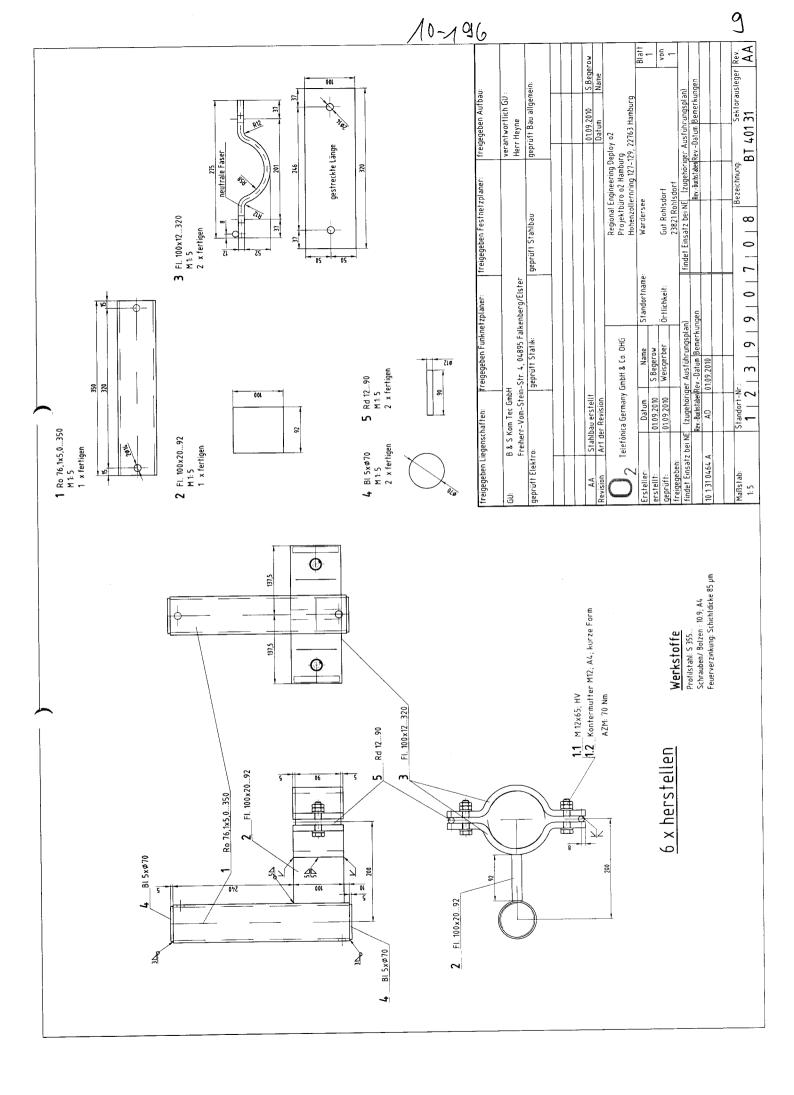
Hinweis für den Vermieter: Dieser Plan dient im Verhälfnis zwischen Vermieter und o2 lediglich der Beschreibung der Lage der Funkstation auf dem Mietgegenstand. Alle übrigen Daten sind unverbindlich.

Bemerkungen Systemtechnik R	
1 1 1 1 1	
Hampn	AP
02 2763 AS	
AP	
Fing Deploy 02. Hamburg 177-129, 2276. EP AP AS Bezeichnung	
Regional Engineering Deploy oz Projektbúro oz Hamburg Hohenzollernring 172-129, 22763 Hamburg Wardersee Gut Rohisdorf 23821 Rohisdorf EP AP AS Betzelement-Nr. EP AP AS Betzelement-Nr.	7 0 8
Name Standortname: Legerow Örtlichkeit: Sisgerber Örtlichkeit: Benerkungen Zeichnerisch aktuell angepasst	3 9 9 0 7
Datum	6
S.Begerow Weisgerber Zeichneriss	\sim
Nany G	
ica o2 Germany Datum 01:09:2010 01:09:2010 X X X Standort-Nics	1 2
Datum 01.09.2010 01.09.2010 EP AP AS X X X X X X X X X X X X X X X X X X X	_
Ersteller. geprüft: freigegeber. freigegeber. 10 130 0464. A 10 131 0464. A	1:100

Blatt 9 von 10







Lastannahmen für die Antennenträger

LF 1: Eigenlasten

- Antennentragrohre- Kabel	vom Rechenprogramm g =	= 0,10 kN/m
- 1 x Sektorant. CTSDG-06515-XD	G =	= 0.14 kN
- 1 x Sektorantenne K 742 215- 2 x Ausleger	G = G = 2*0,10	= 0.06 kN = 0.20 kN 0.26 kN
	M = 0,26*0,20	= 0.05 kNm
- 1 x RiFu-Antenne Ø 0,6	G = M = 0,12*0,25	= 0.12 kN = 0.03 kNm
- 2 x MHA	G = 2*0,06	= 0.12 kN

LF 2: Eislasten (Dicke der allseitigen Aneisung: d = 3 cm; Eisgewicht: 7.0 kN/m^3)

Antennenträger:Antennenträger:Kabel	Rohr 114,3: Rohr 76,1:	$\begin{split} g_{Eis} &= \Pi/4*7,0*(0,1743^2-0,1143^2) \\ g_{Eis} &= \Pi/4*7,0*(0,1361^2-0,0761^2) \\ g_{Eis} &= \end{split}$	= 0,10 kN/m = 0,07 kN/m = 0,05 kN/m
- 1 x Sektorant. CTSI	DG-06515-XD	$G_{Eis} = 7,0*(0,327*0,187-0,267*0,127)*1,990$	= 0.38 kN
- 1 x Sektorantenne K 742 215 - 2 x Ausleger 76,1x5		$G_{Eis} = 7.0*(0.215*0.130-0.155*0.070)*1.374$ $G_{Eis} = 2*0.07*0.35$	= 0.16 kN $= 0.05 kN$ $0.21 kN$
		$M_{Eis} = 0.21*0.20$	= 0.04 kNm
- 1 x RiFu-Antenne &	Ø 0,6	$G_{Eis} = M_{Eis} = 0.36*0.25$	= 0,36 kN = 0,09 kNm
$-2 \times MHA (A_{Eis} = 2*)$	*0,09 m ²)	$G_{Eis} = 7,0*0,06*2*0,09$	= 0.08 kN

Windlasten

Windzone: 2 Geländekategorie: II

Antennenhöhe über Gelände: H = 28 m

Böenreaktionsfaktor: $\phi = 1,05$

Abminderung bei gleichzeitigem Ansatz

von Wind und Eis: 0,75 (DIN 4131; A.1.5.)

Grundkraftbeiwerte: $c_{f0} = 0.85$ (Rohre, bei vorhandenen Anbauten)

 $c_{f0} = 1,6$ (Anbauten)

Staudruck mit Böenreaktionsfaktor: $q = 1,05*2,1*0,39*(28/10)^{0,24} = 1,10 \text{ kN/m}^2$

Gemäß Petersen "Stahlbau" (3. Auflage, Abschn. 23.3.4.7 a, S. 1024) ist eine Gefährdung durch Querschwingung erst ab ca. 20 m Masthöhe zu erwarten. Anbauten an die Rohre (Leitern, Antennen) führen zu Dämpfung, so dass der Einfluss der Querschwingung (Betriebsfestigkeitsnachweis) nicht erbracht werden muss.

LF 3: Wind ohne Eis

- Antennenträger: Rohr 114,3: $w_{oE} = 0.85*1.10*0.1143$ = 0.11 kN/m = 0.11 kN/m = 0.18 kN/m

Die Windlast auf den oberen Schuss im Bereich der Sektorantennen, MHA und Ausleger wird für einen allseitig geschlossenen rechteckförmigen Körper 0,45x0,45 m angenommen.

- AT im Bereich der Sektorantennen: $b / d = 0.45 / 0.45 = 1 \rightarrow c_{f0} = 1.9$

 $\lambda = 2*L / d = 2*2,00 / 0,45 = 8,9$ $\varphi = 1$ $\rightarrow \psi = 0,69$ $\rightarrow c_f = 0,69*1,9 = 1,311$

 $W_{oE} = 1,311*1,10*0,45*2,00$ = 1,30 kN

- 1 x RiFu-Antenne \emptyset 0,6: Umrechnung von q=1,93 kN/m² (v = 56 m/s)

auf $q=1,10 \text{ kN/m}^2$

 $W_{0E} = 0.905*1.10 / 1.93 = 0.52 \text{ kN}$

 $-2 \text{ x MHA } (A_{\text{ohne Eis}} = 2*0.06 \text{ m}^2)$ $W_{\text{oE}} = 1.6*1.10*2*0.06$ = 0.21 kN

Dipl.-Ing. Björn Dirlack Tel. 030 / 96 08 36 - 63, Fax - 64

Auftrag Nr.

Pos.-Nr.

Seite

17

LF 4: Wind mit Eis

- Antennenträger:

Rohr 114,3:

 $w_{mE} = 0.75*0.85*1.10*0.1743$

= 0.12 kN/m

- Kabel:

 $b \approx 0.10 \text{ m}$:

 $\mathbf{w}_{\text{mE}} = 0.75 \times 1.6 \times 1.10 \times (0.10 + 0.06)$

= 0.21 kN/m

- AT im Bereich der Sektorantennen:

 $W_{mE} = 0.75*1.311*1.10*0.51*2.00$

= 1,10 kN

- 1 x RiFu-Antenne Ø 0,6

 $A_{mE} / A_{oE} = 0.66^2 / 0.60^2 = 1.21$ $W_{mE} = 0.75*1.21*0.52$

= 0.47 kN

 $-2 \times MHA (A_{mit Eis} = 2*0.09 \text{ m}^2)$

 $W_{mE} = 0.75*1.6*1.10*2*0.09$

= 0.24 kN

Lastfall-Überlagerungen

Gebrauchstauglichkeit:

LFK 1:

1,00*(LF1 + LF3)

Tragfähigkeit:

LFK 2:

1,35* LF1 + 1,50*(LF2 + LF4)

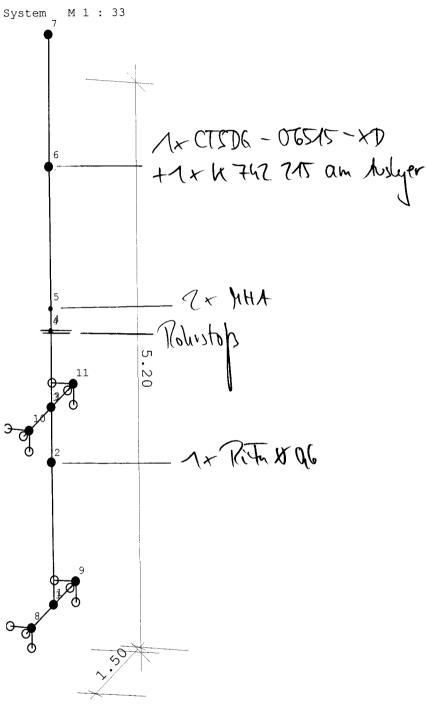
13

Dipl.-Ing. B. Dirlack -Heinersdorfer Str. 12 -13086 Berlin -Tel. 030/960836-63 -Fax: -64

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

PROJEKT: 10-196

POS: 10-196-1



BAUSTOFF : S 235 E-Modul E = 21000 kN/cm2 GammaM = 1.00 Schub-Modul G = 8100 kN/cm2

spez. Gewicht: 7.85 kg/dm3

Querschnitt Nr. Mat. 1 1 R0114.3X5 2 1 II160	Bieg J-I 257.0 925.0	Jung J-II 257.0 85.0	Torsion J-T 514.0 7.55	normal A 17.2 24.0
2 1 0100	723.0	03.0	,	



RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

QUERSCHNITTSWERTE : weitere Werte für die Spannungsermittlung $W = Widerstandsmoment \ (cm3) \ , \ A = Fläche \ (cm2)$

Querschnitt Biegung Torsion normal Schub A Aq-I Aq-II 17.2 8.60 8.60 24.0 10.1 10.2 W-I W-II 45.0 45.0 W-T 89.9 *** Nr. Mat 45.0 45.0 1 1 RO114.3X5 2 1 U160 116.0 46.2

*** W-T wird bei der Spannungsermittlung lokal gerechnet.

PLASTISCHE SCHNITTGRÖßEN

Nr	Mat	NPl	Mply	Qplz	Mplz	Qply	
		(kN)	(kNm)	(kN)	(kNm)	(kN)	
1	1	412.8	14.4	151.8	14.4	151.8	
2	1	576.0	33.0	155.4	9.3	189.1	

SYSTEM	: Pro	jektio	n e n	Quers	schnitt	K n o	t e n
Stab	Lx (m)	Ly (m)	Lz (m)	Q1	Q2	Ende 1	Ende 2
1	0.000	0.000	1.300	1	1	1	2
2	0.000	0.000	0.500	1	1	2	3
3	0.000	0.000	0.700	1	1	3	4
4	0.000	0.000	0.200	1	1	4	5
5	0.000	0.000	1.300	1	1	5	6
6	0.000	0.000	1.200	1	1	6	7
7	0.000	0.750	0.000	2	2	8	1
8	0.000	0.750	0.000	2	2	1	9
9	0.000	0.750	0.000	2	2	10	3
10	0.000	0.750	0.000	2	2	3	11

AUFLAGER : -1 = starr , 0 = frei , > 0 = elastisch (kN/cm , kNcm)

Knoten	i n	Richt	ung	u m	Achs	е
Nr.	х	У	Z	X	У	Z
8	-1	-1	-1	0	0	0
9	_1 _1	-1	-1	0	0	0
10	-1	-1	-1	0	0	0
11	-1	-1	-1	0	0	0

Gewicht der Konstruktion G = 127 kg

BELASTUNG Nr. 1 Lastfall: Eigenlasten

Stablasten

2=Einzelmoment(kNm) 4=Teil-Tapezlast(kN/m) Art : 1=Einzellast (kN) 3=Voll-Trapezlast (kN/m)

5=Streckentorsion(kNm/m)

Richtung : 1=x , 2=y , 3=z , 4=längs , 5=quer I , 6=quer II Richtung 3 : positiv in Richtung positiver z-Achse

Stab 1	Art 3	Richtung 3 3	p1 -0.100 -0.100	p2 -0.100 -0.100	Abstand a	Länge b
3	3	3	-0.100	-0.100		
4	3	3	-0.100	-0.100		

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

PROJEKT: 10-196 POS: 10-196-1

Knotenlasten (Fz positiv in Richtung positiver z-Achse)

							
Knoten	Fx	Fy	Fz	Mx	Му	Mz	
	(kN)	(kN)	(kN)	(kNm)	(kNm)	(kNm)	
2	0.000	0.000	-0.120	0.000	0.030	0.000	
5	0.000	0.000	-0.120	0.000	0.000	0.000	
6	0.000	0.000	-0.140	0.000	0.000	0.000	
6	0.000	0.000	-0,260	-0.050	0.000	0.000	

Eigenlastfaktor in z-Richtung Fak $_gz = -1.00$

Summe	aller ä	ußeren Las	ten	(kN)
				
Gesamt		Fy 0.000		177

AUFLAGER	KRÄFTE	Th. 1.0rd.	Lastfall	1 : Eigen	lasten - 	
Knoten	A Fx	A Fy	A Fz	A Mx	A My	A Mz
Nr.	(kN)	(kN)	(kN)	(kNm)	(kNm)	(kNm)

Nr.	(kN)	(kN)	(kN)	(kNm)
8	-0.008	-0.001	-0.527	
9	-0.008	-0.001	-0.525	
10	0.008	0.001	-0.531	
11	0.008	0.001	-0.593	
Summe :	0.000	0.000	-2.177	

B E L A S T U N G Nr. 2 Lastfall : Eislasten

Stabla	sten

Art	: 1=Einzellast (kN)	2=Einzelmoment(kNm)
	3=Voll-Trapezlast	(kN/m) 4=Teil-Tapezlast(kN/m)

5=Streckentorsion(kNm/m)

Richtung: 1=x, 2=y, 3=z, 4=längs, 5=quer I, 6=quer II

	Richtung	3:	positiv	ın	Richtung	positivei	Z-AC	71126	
Stab	Art Richtung		p1		p2	Abstand	a	Länge l	b

Stab	Art	Richtung	pl	p2	Abstand a	Lange b
1	3	3	-0.100	-0.100		
2	3	3	-0.100	-0.100		
3	3	3	-0.100	-0.100		
4	3	3	-0.100	-0.100		
5	3	3	-0.100	-0.100		
6	3	3	-0.100	-0.100		
1	3	3	-0.050	-0.050		
2	3	3	-0.050	-0.050		
3	3	3	-0.050	-0.050		
4	3	3	-0.050	-0.050		

Knotenlasten (Fz positiv in Richtung positiver z-Achse)

Knoten	Fx (kN)	Fy (kN)	Fz (kN)	Mx (kNm)	My (kNm)	Mz (kNm)	
2	0.000	0.000	-0.360	0.000	0.090	0.000	
5	0.000	0.000	-0.080	0.000	0.000	0.000	
6	0.000	0.000	-0.380	0.000	0.000	0.000	
6	0.000	0.000	-0.210	-0.040	0.000	0.000	

		(kN)

Gesamt	Fx	Fy	Fz
	0.000	0.000	-1.685
	0.000	0.000	-1.005

Dipl.-Ing. B. Dirlack -Heinersdorfer Str. 12 -13086 Berlin -Tel. 030/960836-63 -Fax: -64

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

11

Summe :

2.083

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

AUFLAGERKRÄFTE	Th. 1.0rd.	Lastfall	2 : Eislas	ten	
Knoten A Fx Nr. (kN) 8 -0.02 9 -0.02 10 0.02 11 0.02 Summe: 0.00	(kN) 25 -0.001 25 -0.001 25 0.001 25 0.001	A Fz (kN) -0.403 -0.401 -0.416 -0.466 -1.685	A Mx (kNm)	A My (kNm)	A Mz (kNm)
BELASTUNG	G Nr. 3	Last	fall : Win	d ohne Eis	3_
3=Voli 5=Stre Richtung: 1=x,	zellast (kN) 1-Trapezlast (eckentorsion(k 2=y , 3=z , ung 3 : positi	Nm/m) 4=längs ,	4=Teil-T 5=quer I ,	moment(kNn apezlast(} 6=quer Il er z-Achse	cN/m)
Stab Art Richtum 1	p1 0.110 0.110 0.110 0.110 0.110 0.180 0.180 0.180 0.180	p2 0.1: 0.1: 0.1: 0.1: 0.1: 0.1: 0.1:	10 10 10 10 10 80 80	nd a Lär	nge b
Knotenlasten (F	z positiv in R	Richtung po	sitiver z-A	chse)	
Knoten Fx (kN) 2 0.520 5 0.210 6 1.300	Fy Fz (kN) (kN 0.000 0.000 0.000 0.000 0.000	(kNm	0.000	Mz (kNm) 0.000 0.000 0.000	
Summe aller ä	ußeren Lasten	(kN)			
Gesamt Fx 2.813	Fy F2				
AUFLAGERKRÄFTE	Th. 1.0rd.	Lastfall	3 : Wind o	hne Eis	
8 -0.6	(kN) 77 0.000 77 0.000	A Fz (kN) 0.000 0.000 0.000	A Mx (kNm)	A My (kNm)	A Mz (kNm)

0.000

0.000

0.000

0.000



RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

BELASTUNG Nr. 4 Lastfall: Wind mit Eis

St	ah	٦ -	0+	۵n
こし	av	Δа	ンし	CII

2=Einzelmoment(kNm) 4=Teil-Tapezlast(kN/m) Art : 1=Einzellast (kN) 3=Voll-Trapezlast (kN/m)

5=Streckentorsion(kNm/m)

Richtung: 1=x, 2=y, 3=z, $4=l{\rm \ddot{a}}ngs$, 5=quer I, 6=quer II Richtung 3: positiv in Richtung positiver z-Achse

Stab	Art	Richtung	p1	p2	Abstand a	Länge b
1	3	1	0.120	0.120		
2	3	1	0.120	0.120		
3	3	1	0.120	0.120		
4	3	1	0.120	0.120		
1	3	1	0.210	0.210		
2	3	1	0.210	0.210		
3	3	1	0.210	0.210		
4	3	1	0.210	0.210		

Knotenlasten (Fz positiv in Richtung positiver z-Achse)

Knoten	Fx	Fy	Fz	Mx	МУ	Mz		
	(kN)	(kÑ)	(kN)	(kNm)	(kNm)	(kNm)		
2	0.470	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000		
- 5	0.240	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000		
6	1.100	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000		

aller äußeren Lasten	

Gesamt Fx Fy Fz 2.701 0.000 0.000

AUFLAGERKRÄFTE Th. 1.Ord. Lastfall 4 : Wind mit Eis

Knoten Nr.	A Fx (kN)	A Fy (kN)	A Fz (kN)	A Mx (kNm)	A My (kNm)	A Mz (kNm)
8	-0.556	0.000	0.000			
9	-0.556	0.000	0.000			
10	1.906	0.000	0.000			
11	1.906	0.000	0.000			
Summe :	2.701	0.000	0.000			

RS1 01/2003 Win XP RÄUMLICHES STABWERK

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

LASTFALL - UEBERLAGERUNG Nr. 1

ÜBERLAGERUNG Nr. 1 : Gebrauchstauglichk.

Lastfall Nr. 1: * 1.00 Eigenlasten 3: * 1.00 Wind ohne Eis

AUFLAGERKRÄFTE : Th. 1.Ord. ÜBERLAGERUNG Nr. 1 : Gebrauchstauglichk.

0 M
A Mz
kNm)

VERSCHIEBUNGEN : Th. 1.Ord. ÜBERLAGERUNG Nr. 1 : Gebrauchstauglichk

Knoten	fx	£у	fz	Phix	Phiy	Phiz	
Nr.	(cm)	(cm)	(cm)				
1	-0.054	0.000	-0.003	0.00000	-0.00029	0.00000	(1/1) $= A(0)$
2	0.007	0.000	-0.004	0.00000	0.00205	0.00000	101th - the cune
3	0.165	0.000	-0.004	0.00000	0.00443	0.00000	
4	0.601	0.002	-0.004	-0.00007	0.00777	0.00000	
5	0.763	0.004	-0.004	-0.00009	0.00845	0.00000	(1 force 101)
6	2.038	0.023	-0.004	-0.00021	0.01049	0.00000	Schtwanteum.
7	3.297	0.048	-0.004	-0.00021	0.01049	0.00000	
8	0.000	0.000	0.000	-0.00007	-0.00029	0.00108	
9	0.000	0.000	0.000	0.00007	-0.00029	-0.00108	
10	0.000	0.000	0.000	-0.00007	0.00443	-0.00330	
11	0.000	0.000	0.000	0.00008	0.00443	0.00330	

Machweis der Gebrauchstaglicheit

Rith-Antenne U= 180/st. 0,00005

Litorantennen U= 180/st. \ 0,000 212 + 0,0104927

\[
\begin{align*}
\text{U=0,00°} & 2nl. \ \equiv = 7,0°
\end{align*}

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

MAX , MIN ÜBERLAGERUNG aus 4 Lastfällen : Tragfähigkeit

Lastfall Nr. 1: LF g * 1.35: Eigenlasten

Nr. 2: nicht benutzt: Eislasten

Nr. 3: +/- * 1.50: Wind ohne Eis

Nr. 4: nicht benutzt: Wind mit Eis

In der oberen Zeile stehen die max-Werte. In der unteren Zeile stehen die min-Werte.

AUFLAGERKRÄFTE		* = ma	ax/min Wert	.e		
Knoten Nr.	A Fx (kN)	A Fy (kN)	A Fz (kN)	A Mx (kNm)	A My (kNm)	A Mz (kNm)
8	1.00* -1.03*	0.00	-0.71 -0.71			
9	1.00* -1.03*	0.00	-0.71 -0.71			
10	3.14* -3.11*	0.00	-0.72 -0.72			

SCHNITTGRÖSSEN * = max/min Werte

11

3.14* 0.00 -0.80 -3.11* 0.00 -0.80

SCHN	CHNITTGRÖSSEN * = max/min Werte									
Stab Nr.	Knoten Nr.	N (kN)	T (kNm)	Q II (kN)	M I (kNm)	Q I (kN)	M II (kNm)			
1	1 1	-1.04 -1.04	0.00	2.05 -2.01	0.00* 0.00*	0.00	0.00			
1	2 2	-0.63 -0.63	0.00	2.62 -2.57	3.04* -2.98*	0.00	0.00			
2	2 2	-0.46 -0.46	0.00	3.40 -3.35	3.00* -3.02*	0.00	0.00			
2	3 3	-0.31 -0.31	0.00	3.62 -3.57	4.75* -4.75*	0.00	0.00			
3	3 3	-1.44 -1.44	0.00	-2.66 2.66	4.75* -4.75*	0.00	-0.07 -0.07			
3	4 4	-1.22 -1.22	0.00	-2.35 2.35	3.00* -3.00*	0.00 0.00	-0.07 -0.07			
4	4 4	-1.22 -1.22	0.00	-2.35 2.35	3.00* -3.00*	0.00	-0.07 -0.07			
4	5 5	-1.16 -1.16	0.00	-2.26 2.26	2.53* -2.53*	0.00	-0.07 -0.07			
5	5 5	-1.00 -1.00	0.00	-1.95 1.95	2.53* -2.53*	0.00	-0.07 -0.07			
5	6	-0.76 -0.76	0.00	-1.95 1.95	0.00* 0.00*	0.00	-0.07 -0.07			
6	5 6 6	-0.22 -0.22	0.00	0.00	0.00* 0.00*	0.00	0.00			
6	5 7 7	0.00	0.00	0.00	0.00* 0.00*	0.00	0.00			

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

PROJEKT: 10-196 POS: 10-196-1

SCHN	CHNITTGRÖSSEN * = max/min Werte										
Stab Nr.	Knoten Nr.	N (kN)	T (kNm)	Q II (kN)	M I (kNm)	Q I (kN)	M II (kNm)				
7	8	0.00	0.00	-0.71 -0.71	0.00* 0.00*	0.01	0.00				
7	1 1	0.00	0.00	-0.52 -0.52	-0.46* -0.46*	0.01	0.01				
8	1 1	0.00	0.00	0.52 0.52	-0.46* -0.46*	-0.01 -0.01	0.01				
8	9 9	0.00	0.00	0.71 0.71	0.00* 0.00*	-0.01 -0.01	0.00				
9	10 10	0.00	0.00	-0.72 -0.72	0.00* 0.00*	-0.01 -0.01	0.00				
9	3 3	0.00	0.00	-0.53 -0.53	-0.47* -0.47*	-0.01 -0.01	-0.01 -0.01				
10	3 3	0.00	0.00	0.61 0.61	-0.53* -0.53*	0.01	-0.01 -0.01				
10	11 11	0.00	0.00	0.80 0.80	0.00* 0.00*	0.01	0.00				

max/min SPANNUNGEN und zug Profilpunkte (Stelle) von Z,D,T,V

Sigma Z,D = Zug-, Druckspannungen , Sigma $V = SQR(Sigma^2+3*Tau^2)$

Stab Nr.	Knot.	Sigma Z (N/mm2)	Sigma D (N/mm2)	Tau (N/mm2)	Sigma V (N/mm2)		Stelle max Nr. Ausnutz	z.
zuläs	ssig	218.0	218.0	126.0	218.0	s 235		
1	1 2	0.0 67.2	-0.7 -67.9	2.4 3.0	4.2 67.9	1 1	0 9 9 9 0.02 5 13 9 13 0.3	
2	2 3	66.9 105.4	-67.4 -105.8	4.0 4.2	67.4 105.8	1 1	13 5 9 5 0.33 5 13 9 13 0.4	49
3	3	104.8 65.9	-106.5 -67.3	3.1 2.7	106.5 67.3	1 1	5 13 1 13 0.4 5 13 1 13 0.3	
4	4 5	65.9 55.7	-67.3 -57.0	2.7	67.3 57.0	1 1	13 5 1 5 0.33 5 13 1 13 0.3	
5	5	55.8	-57.0 -1.9	2.3	57.0 4.4	1 1	5 5 1 5 0.26 9 1 1 1 0.02	
6		1.1	-0.1	0.0	0.1	1 1	0 16 0 16 0.0	
7	7 8	0.0 0.0	0.0 0.0	0.0	2.5	2	0 0 5 5 0.01	
8	1 1	43.8 43.8	-42.9 -42.9	1.4 1.4	43.8 43.8	2 2	4 1 5 4 0.20	
9	9 10	0.0	0.0	1.4 3.8	2.5 6.6	2 2	0 0 5 5 0.01 0 0 2 2 0.03	
	3	124.8	-125.7	3.8 3.8	125.7 126.2	2 2	4 1 2 1 0.58 4 1 2 1 0.58	
10	3 11	125.3	-126.2 0.0	3.8	6.7	2	0 0 2 2 0.03	

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

PROJEKT: 10-196 POS: 10-196-1

MAX , MIN ÜBERLAGERUNG aus 4 Lastfällen : Tragfähigkeit

Lastfall Nr. 1: LF g * 1.35 : Eigenlasten Nr. 2: LF g * 1.50 : Eislasten Nr. 3: nicht benutzt : Wind ohne Eis Nr. 4: +/- * 1.50 : Wind mit Eis

In der oberen Zeile stehen die max-Werte. In der unteren Zeile stehen die min-Werte.

AUFLAGERKRÄFTE		* = ma	x/min Wert	e		
Knoten Nr.	A Fx (kN)	A Fy (kN)	A Fz (kN)	A Mx (kNm)	A My (kNm)	A Mz (kNm)
8	0.78* -0.88*	0.00	-1.32 -1.32			
9	0.78* -0.88*	0.00	-1.31 -1.31			
10	2.91* -2.81*	0.00	-1.34 -1.34			
11	2.91* -2.81*	0.00	-1.50 -1.50			

SCHNI	SCHNITTGRÖSSEN * = max/min Werte									
Stab Nr.	Knoten Nr.	N (kN)	T (kNm)	Q II (kN)	M I (kNm)	Q I (kN)	M II (kNm)			
1	1 1	-2.24 -2.24	0.00	1.76 -1.57	0.00* 0.00*	-0.01 -0.01	0.00			
1	2 2	-1.54 -1.54	0.00	2.41 -2.21	2.71* -2.46*	-0.01 -0.01	-0.01 -0.01			
2	2 2	-0.84 -0.84	0.00	3.11 -2.92	2.54* -2.63*	-0.01 -0.01	-0.01 -0.01			
2	3 3	-0.57 -0.57	0.00	3.36 -3.17	4.15* -4.15*	-0.01 -0.01	-0.01 -0.01			
3	3 3	-3.03 -3.03	0.00	-2.46 2.46	4.15* -4.15*	0.00	-0.13 -0.13			
3	4 4	-2.65 -2.65	0.00	-2.11 2.11	2.56* -2.56*	0.00	-0.13 -0.13			
4	4 4	-2.65 -2.65	0.00	-2.11 2.11	2.56* -2.56*	0.00	-0.13 -0.13			
4	5 5	-2.54 -2.54	0.00	-2.01 2.01	2.15* -2.15*	0.00	-0.13 -0.13			
5	5 5	-2.26 -2.26	0.00	-1.65 1.65	2.15* -2.15*	0.00	-0.13 -0.13			
5	6 6	-1.82 -1.82	0.00	-1.65 1.65	0.00* 0.00*	0.00	-0.13 -0.13			
6	5 6 6	-0.40 -0.40	0.00	0.00	0.00* 0.00*	0.00	0.00			
6	5 7 7	0.00	0.00	0.00	0.00* 0.00*	0.00	0.00			

RÄUMLICHES STABWERK RS1 01/2003 Win XP

POS: 10-196-1 PROJEKT: 10-196

SCHNITTGRÖSSEN * = max/min Werte									
Stab Nr.	Knoten Nr.	N (kN)	T (kNm)	Q II (kN)	M I (kNm)	Q I (kN)	M II (kNm)		
7	8	0.00	0.00	-1.32 -1.32	0.00* 0.00*	0.05 0.05	0.00		
7	1	0.00	0.00	-1.13 -1.13	-0.92* -0.92*	0.05 0.05	0.04		
8	1 1	0.00	0.00	1.12 1.12	-0.91* -0.91*	-0.05 -0.05	0.04		
8	9 9	0.00	0.00	1.31 1.31	0.00* 0.00*	-0.05 -0.05	0.00		
9	10 10	0.00	0.00	-1.34 -1.34	0.00* 0.00*	-0.05 -0.05	0.00		
9	3 3	0.00	0.00	-1.15 -1.15	-0.93* -0.93*	-0.05 -0.05	-0.04 -0.04		
10	3	0.00	0.00	1.31 1.31	-1.05* -1.05*	0.05 0.05	-0.04 -0.04		
10	11 11	0.00	0.00	1.50 1.50	0.00* 0.00*	0.05 0.05	0.00		

Sigma Z,D = Zug-, Druckspannungen , Sigma $V = SQR(Sigma^2+3*Tau^2)$

D - 9 - 1110	,		•	.				-
Stab Nr.	Knot.	Sigma Z (N/mm2)	Sigma D (N/mm2)	Tau (N/mm2)	Sigma V (N/mm2)			max snutz.
zuläs	ssig	218.0	218.0	126.0	218.0	s 235		
1	1 2	0.0 59.4	-1.4 -61.2	2.1	3.8 61.2	1	5 13 9 13	0.28
2	2	58.1 92.1	-59.1 -92.7	3.6 3.9	59.1 92.7	1	13 5 9 5 5 13 9 13	0.27
3	3 4	90.6 55.3	-94.1 -58.4	2.9 2.5	94.1 58.4	1	5 13 9 13 5 13 9 13	0.43
4	4 5	55.3 46.2	-58.4 -49.2	2.5 2.3	58.4 49.2	1	5 13 1 13 5 13 1 13	0.27
5	5 6	46.4 1.8	-49.0 -3.9	1.9 1.9	49.0 5.1	1 1	9 1 1 1	0.22
6	6 7	0.0 0.0	-0.2 0.0	0.0	0.2 0.0	1 1	0 0 0 0	0.00
7	8 1	0.0 42.1	0.0 -38.3	1.5 1.4	2.5 42.1	2 2	4 1 5 4	0.01
8		42.1	-38.3 0.0	1.4 1.5	42.1 2.5	2 2	6 0 5 5	0.19
9		0.0	0.0 -120.9	3.8 3.7	6.5 120.9	2 2	4 1 2 1	0.03 0.55
10		118.1	-121.9 0.0	3.8 3.8	121.9 6.6	2 2		0.56 0.03

Nachweis der Rohrstöße

Flansch Ro 114,3x6,3 / 114,3x5

Außendurchmesser:

240 mm

Teilkreisdurchmesser:

180 mm

Blechdicke:

20 mm

8 Schrauben:

M 16, 10.9, $F_V = 50 \text{ kN}$

Bohrungen:

Schnittgrößen: (Kn. 4, LFK 2) $Q_d =$

= 2.35 kN

 $M_d = 300 + 7$

=307 kNcm

Biegespannung:

 $\sigma_{\rm d} = 307 / 45$

 $= 6.82 \text{ kN/cm}^2$

Mittlerer Rohrradius: Mittlerer Rohrumfang: $r_{\rm m} = (11,43-0,5)/2$

= 5,465 cm

Anteil pro Schraube:

 $u_m = 2*\prod*5,465$ $u_S = 34,34 / 8$

= 34,34 cm=4,29 cm

Zugkraft pro Rohrabschnitt:

 $N_{d.R} = 6.82*4.29*0.5$

= 14,63 kN

= 18/2 - 5,465

Abstand Druckpunkt – Schraubenachse:

Abstand Schraubenachse – Rohrwandung (Mittellinie):

= (24-18)/2

= 3.0 cm= 3,535 cm

Druckkraft am Flanschrand:

 $D_d = 14,63*3,535 / 3,0$

= 17.2 kN

Schraubenzug: Abscherkraft:

 $N_d = 14,63*(3,535+3,0)/3,0 = 31,9 \text{ kN}$ $V_{a,d} = 2,35 / 8$

= 0.29 kN

31,9 / 114

= 0.28 < 1

Nachweis Zug: Nachweis Abscheren:

0,29 / 62,8

= 0.01 < 1

Flanschbreite in Schraubenachse: $u_F = 18* \Pi/8 - 1.8$

= 5.27 cm

Biegemoment in Schraubenachse: $M_d = 14,63*3,535$

= 51,7 kNcm

Erf. Plattendicke:

 $d_P = \text{sqrt} [6*51,7*1,1/(24*5,27)]$

 $= 1,64 \text{ cm} = \text{vorh. d}_P = 2,0 \text{ cm}$

Auschlisse Antennentrapolir - Quertrajer U160 4 x h 16, 10.9 + augesteifte hopfkaller B. 15 o. w. Madiweis ausreichtend wegen des geringen Lasthiveaus Anschlisse au das Gebaude (m. 11, LFh 3: Fxd = 1,91 hN (Zm) Fed = 1,50 hN (Vertibal)

-> 4 x Genindert. HR, 10.9, Fr = 35 hN = 50%

avertirate pro Genindest.:

English pro Gewindest.

Grenzgleithraft:

Vg1R, d = 0, 15.35. (1-0,73/25)/(1,15.1,1)

0.38/4,06 - 0,09 < 1

> lastrertiilendes Unterlajsblech + Verdrehsicherung der Silostaten QR SD x5 0. w. Nachweis auskichend