



HAMDAN

ENTWURFS- UND INGENIEURBÜRO

HOCHBAU . INDUSTRIEBAU . BRÜCKENBAU . TIEFBAU

STATISCHE BERECHNUNG

Bauvorhaben: Neubau Rettungswache Sdier
Hauptstraße 61a
02694 Großdubrau OT Sider

Bauherr: Landratsamt Bautzen
Bahnhofstraße 9
02625 Bautzen

Genehmigungsplanung: bo architekten & ingenieure
Taucherstraße 35
02625 Bautzen

Tragwerksplanung: Entwurfs- und Ingenieurbüro Hamdan
Südhöhe 87
01217 Dresden
Tel.: (0351) 312 3660 Fax: (0351) 3123666

Aufgestellt am: 21.03.2025

Aufsteller:

Hamdan

Dr.-Ing. Hamdan
Beratender Ingenieur VBI Nr. 11228
bauvorlageberechtigter Ingenieur
Ing.-Kammer Sachsen Nr. 54114
Liste qualifizierter Tragwerksplaner
Ing.-Kammer Sachsen Nr. 60342



(Stempel)

Übersicht zur statischen Berechnung

1. Allgemeines	1.1 – 1.6
2. Lastannahmen	2.1 – 2.9
3. Dach	3.1 – 3.100
Pos. 3-1 StB-Decke, d=20cm - Sozialtrakt	3.1
Pos. 3-23 StB-Decke, d=20cm – Fahrzeughalle	3.38
Pos. 3-3 StB-Decke, d=20cm - Verbinder	3.73
4. Stützen	4.1 – 4.14
Pos. 4-1 Mauerwerkstütze Außenwand Sozialtrakt	4.1
Pos. 4-2 Mauerwerkstütze Innenwand Sozialtrakt	4.4
Pos. 4-3 Mauerwerkstütze Fahrzeughalle	4.7
Pos. 4-4 Stahlbetonstütze Fahrzeughalle	4.10
5. Gründung	5.1 – 5.29
Pos. 5-1 Streifenfundamente unter Außenwand (Sozialtrakt)	5.1
Pos. 5-2 Streifenfundamente unter Innenwand (Sozialtrakt)	5.3
Pos. 5-3 Bodenplatte Fahrzeughalle	5.5

1. Beschreibung der Bauaufgabe

1.1 Lage der Baustelle

Bei dem betrachteten Objekt handelt es sich um den Neubau einer Rettungswache in 02694 Großdubrau OT Sdier.

1.2 Bauwerksbeschreibung

Bei dem 1-geschossigen Neubau der Rettungswache mit einem Sozialtrakt und einer Fahrzeughalle. Die geneigte Stahlbeton-Flachdecke wird mit massiven Wände teilweise auf Streifenfundamente in dem Sozialtrakt, teilweise auf eine sich selbst tragende Bodenplatte im Fahrzeugbereich gelegt.

Mauerwerk:

Die Weiterleitung der Vertikalkräfte erfolgt über Mauerwerkswände und Stahlbetonstützen, die auf Streifenfundamente gegründet sind. Aussparungen und Schlitze sind im Mauerverband herzustellen oder zu fräsen. Weiteres siehe DIN 1053 Abschn. 3.5.2

1.3 Nutzlasten

Die Nutzlasten sind im Kapitel 2 (Lastannahmen) zusammengestellt.

1.4 Baugrund

Baugrund und Gründung

Für das vorliegende Bauvorhaben (Neubau einer Rettungswache in Großdubrau OT Sdier) liegt ein Geotechnisches Gutachten (Auftrags-Nr. **5145/25**) vom 26.02.2025 vom Büro „Baugrundinstitut Richter“. Zur Erkundung und geotechnischen Bewertung wurden mehrere Rammkernsondierungen abgeteuft.

Auf einer Fläche von rund 23 x 30 m ist der Neubau der Rettungswache vorgesehen. Die Höhen der Geländeoberfläche schwanken im Bereich der Baugrundaufschlüsse zwischen 165,70 m NHN und 165,0 m NHN.

Übersicht über die geplanten Bauhöhen

OK geplantes Gelände:		ca. 164,92 m NHN
Bau-Null:		164,92 m NHN
	Fahrzeughalle:	Aufenthaltsräume
UK Bodenplatte:	164,55 m NHN	164,48 m NHN
UK Sauberkeitsschicht:	164,33 m NHN	164,38 m NHN
UK Streifenfundamente:	163,98 m NHN	163,98 m NHN

Grundwasser

Maximal anzusetzender Grundwasserstand:

164,0 m NHN

Eine Aussage über eventuell betonangreifende Eigenschaften des Wassers wurden im Baugrundbericht nicht extra erwähnt.

Gründung

Im Gründungsbereich des geplanten Gebäudes sind zunächst der Oberboden sowie ggf. vorhandene, witterungsbedingt beeinträchtigte Böden abzutragen. Bei tragenden Bodenplatten ist zusätzlich ein Austausch der Auffüllungen mit einem Mineralgemisch (Körnung 0/45, $D_{Pr} \geq 98\%$) im Gründungsbereich erforderlich. Mittels statischen oder dynamischen Plattendruckversuchen ist die Verdichtung nachzuweisen.

Einzel- und Streifenfundamente sind mittels Unterbeton bis zu einer frostfreien, tragfähigen Tiefe in natürlich anstehenden Böden zu führen.

Aufgrund der Lage des Objekts in die Frosteinwirkzone III wird eine Mindestgründung von 1,0m empfohlen.

Unter dem Fußboden der Fahrzeughalle ist eine mindestens 50cm mächtige Tragschicht aus Mineralgemisch oder Betonrecycling erforderlich, welche lagenweise (max 30cm) einzubauen und zu verdichten ist. Stehen tonige Böden im Planum an, ist die Tragschicht in diesen Bereichen um ca. 20cm zu verstärken.

Für den EG-Fußboden im Sozialgebäude bzw. dem Verbinder kann diese Tragschicht auf ein Maß von 25cm begrenzt werden.

Sohlwiderstand (Bemessungswert) und Setzungen für Streifenfundamente

- Bemessungswert des aufnehmbaren Sohlwiderstandes: $\leq 340 \text{ kN/m}^2$
- zu erwartende Setzungen bei Ausnutzung des Sohlwiderstandes: 1,0 cm

Statische Bettung für Bodenplatte

Bei einer Gründung mittels Bodenplatte ist ein Bettungsmodul von $k_s = 15 \text{ MN/m}^3$ anzusetzen.

Die zu erwartenden Setzungen sind in Abhängigkeit von der mittleren Belastung wie folgt anzunehmen:

$P = 50 \text{ kN/m}^2 \rightarrow 0,5 - 1,2 \text{ cm}$

$P = 75 \text{ kN/m}^2 \rightarrow 1,0 - 2,0 \text{ cm}$

$P = 100 \text{ kN/m}^2 \rightarrow 1,5 - 3,0 \text{ cm}$

1.5 Baustoffe (sofern nicht anders beschrieben)

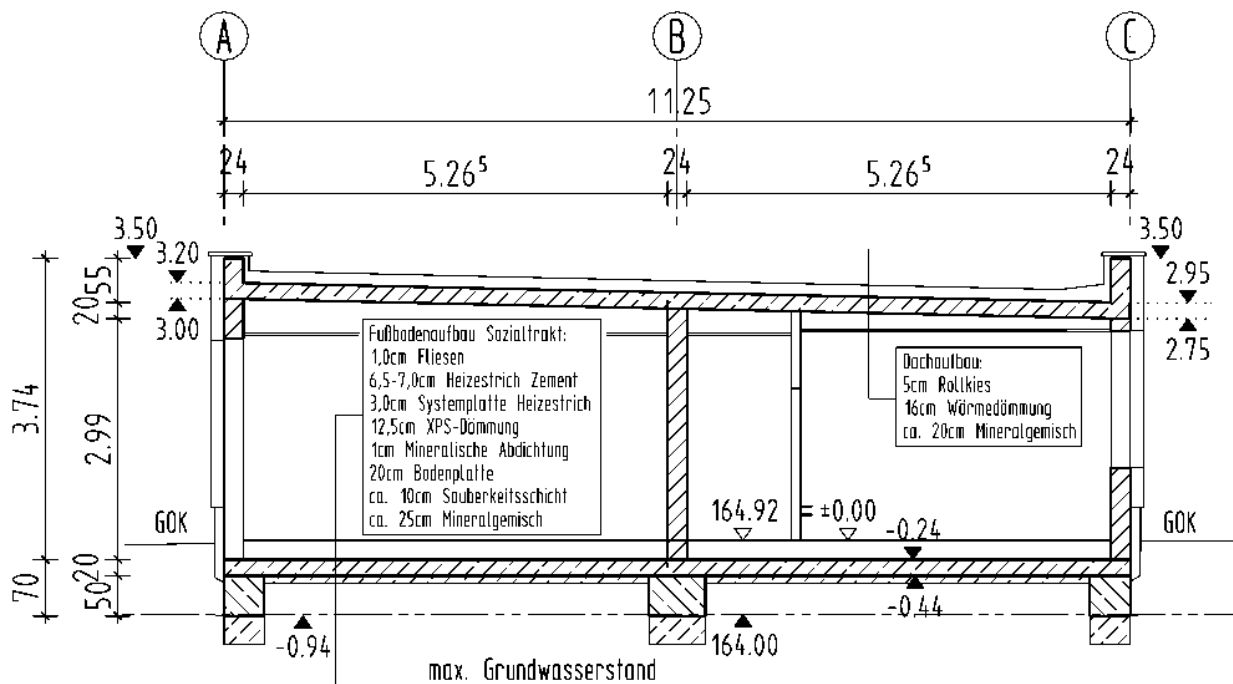
Stahlbeton:	C25/30
unbewehrter Beton:	C12/15
Betonstahl:	BST 500 S/M (A)
Profilstahl:	S235
Mauerwerk:	KS Plansteine 2,0/12 Dünnbettmörtel

1.6 Berechnungsgrundlagen

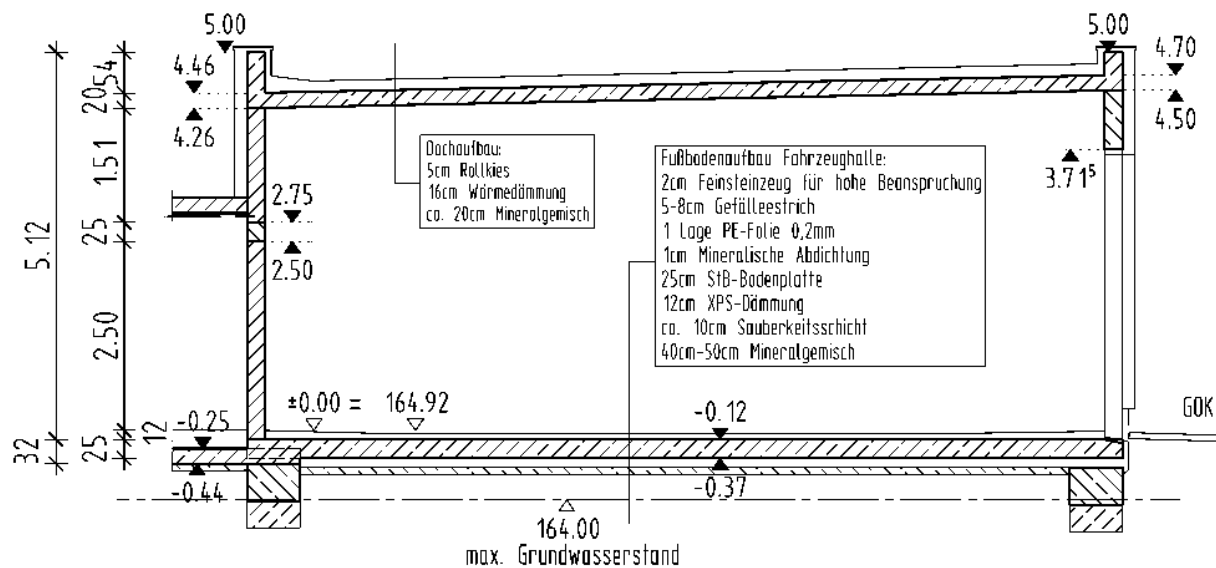
Architektenplanung (Grundrisse, Schnitte, Ansichten) Stand: 31.01.2019

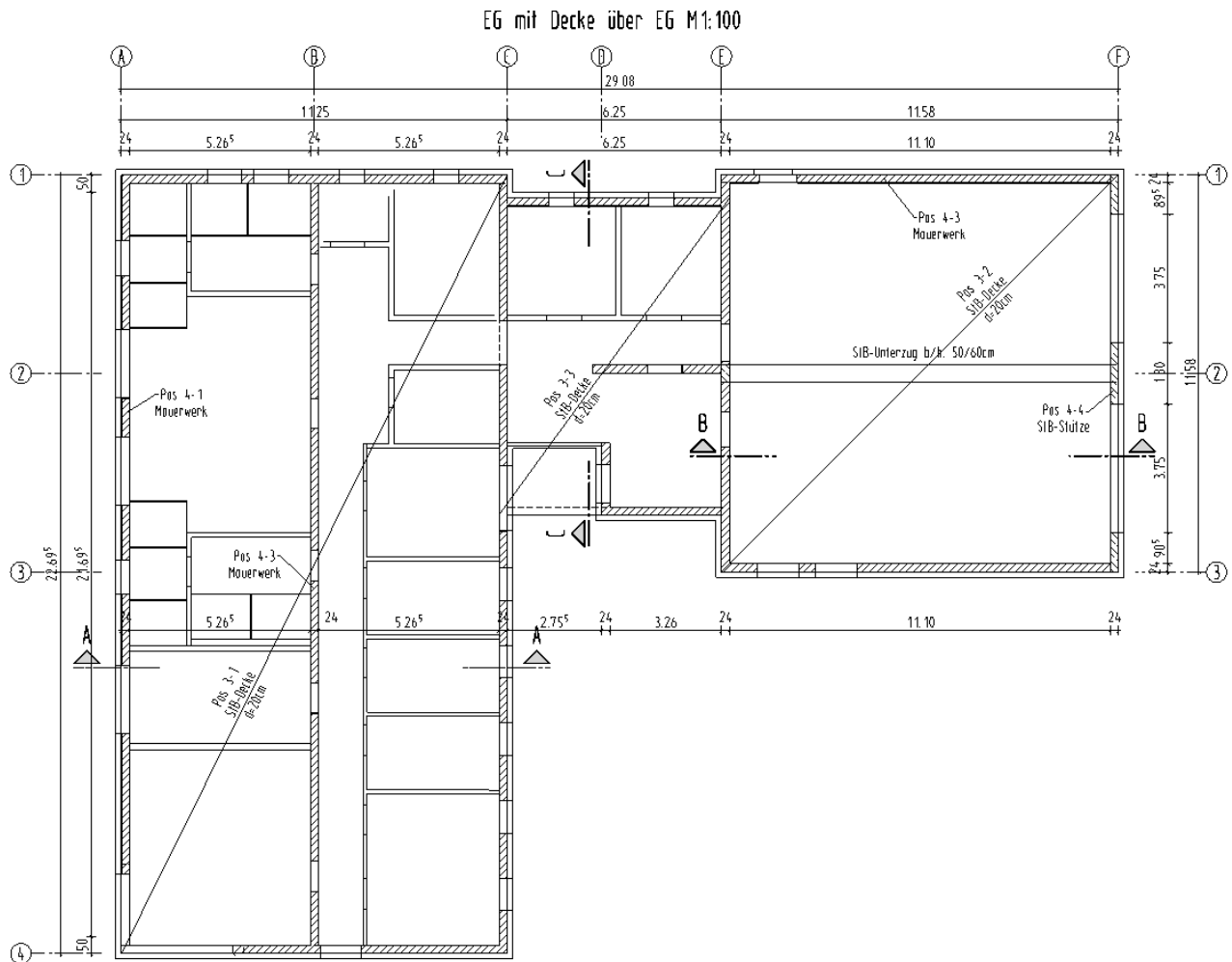
Vorschriften:	Lastannahmen:	: DIN EN 1991
	Stahlbau	: DIN EN 1993
	Mauerwerk	: DIN EN 1996
	Stahlbeton	: DIN EN 1992
	Gründung	: DIN EN 1997

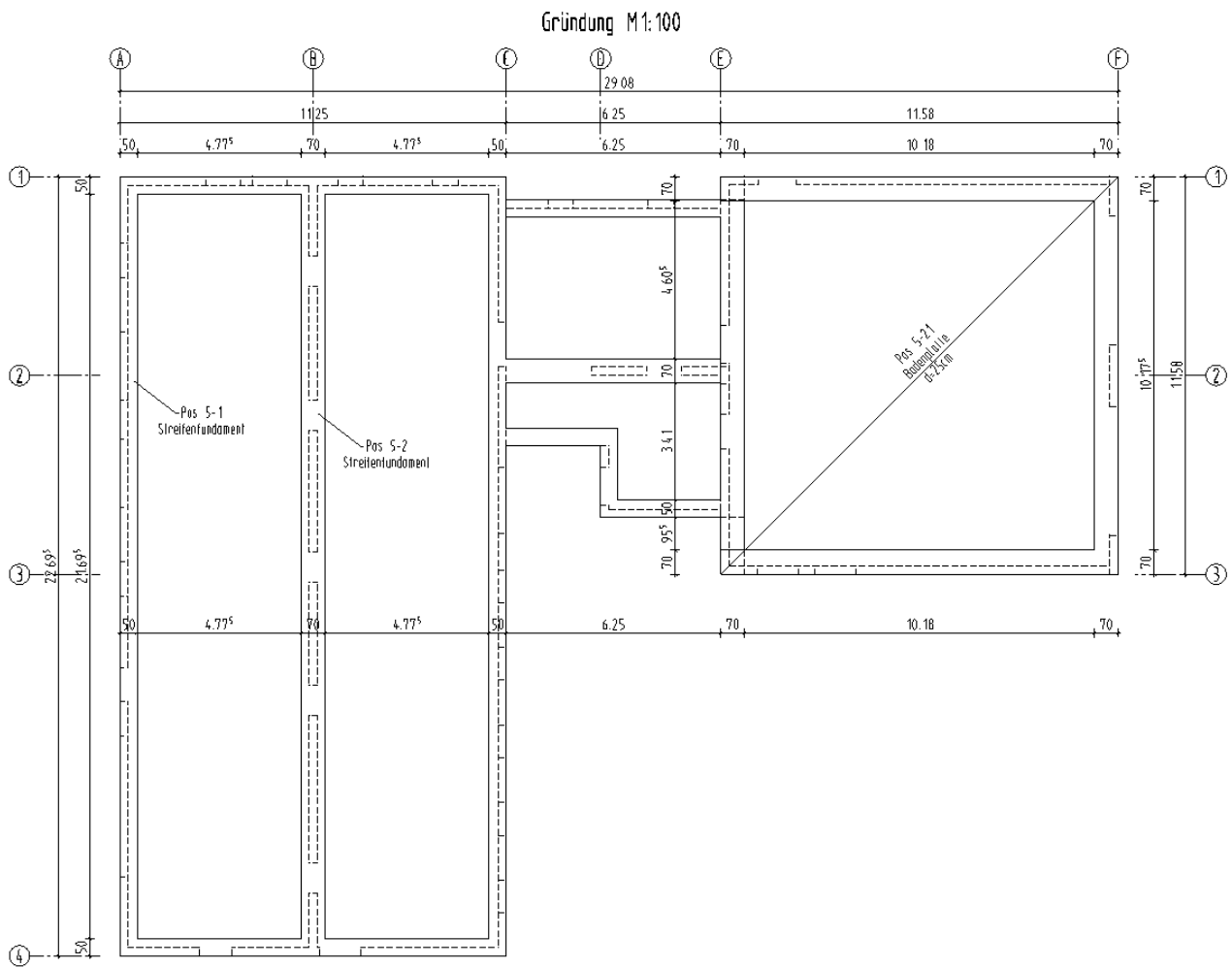
Schnitt A-A M1:100



Schnitt B-B M1:100



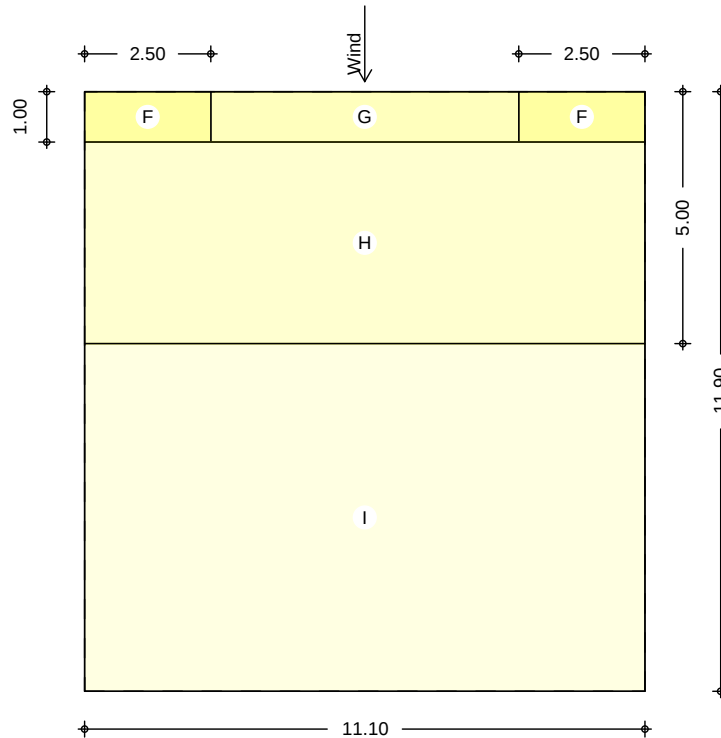




$50\text{\$}\sigma\acute{\text{\$}}\Omega$

$50\text{\textperthousand}\sigma\text{\textperthousand}\Omega$

e = 10.00 m



Bereich	d	b	C _{pe,1}	C _{pe,10}	W _{e,10}
	[m]	[m]	[-]	[-]	≡ b Ψ
F	1.00	2.50	-1.80	-1.20	-0.70
G	1.00	6.10	-1.40	-0.80	-0.47
H	4.00	11.10	-1.20	-0.70	-0.41
I-	6.90	11.10	-0.60	-0.60	-0.35
I+	6.90	11.10	0.20	0.20	0.12

Schneelastermittlung nach DIN EN 1991-1-3:2010-12

$$S_k = 1.10 \Xi b \Psi$$
$$\bullet_1 = 0.80 \quad -$$
$$S = 0.88 \quad \Xi b \psi$$

1.Allgemeines:**1.1 Baustoffe, Betondeckung**

Beton C25/30 und Betonstahl Bst. 500 S und Matten

Betondeckung:

Oben 30 mm

Unten 30 mm

Expositionsklasse XC1

1.2 Brandschutz

Gefordert wird Feuerwiderstandsklasse REI 90 EC2-1-2 für die im Wesentlichen einachsig gespannte Stahlbetondecke, durchlaufenden Platten ist nach EC2-1-2 Tab.5.8

Erf. $u=30\text{mm}$

Vorh. $u=30+\Phi/2=30+10/2=35\text{mm}$

Der Nachweis für REI 90 ist erbracht

Unterzug-Positionen

Stahlbeton

Position	[$\tilde{N}^{\Omega^{\circ}} \S$ [m]	[$\tilde{N}^{\Omega^{\circ}} \sigma$	Betonstahl . $O^{\circ} \S^p$	Beton
UZ-1, UZ-2	22.46	B 500SA	B 500SA	C 25/30 Q
UZ-3, UZ-4	11.01	B 500SA	B 500SA	C 25/30 Q

Q: D\$ú\$ΩσΞεoΩŸ° vŸ†oaú

Abminderung

Position	F _D	F _{S,s}	F _{S,t}	F _T	F _{B,s}	F _{B,t}
UZ-1..UZ-4	0.00	0.00	0.00	1.00	0.00	0.00
F _D :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ 5Տ1ՁսՅՏՏՏՏ° ԷՏՏՏ					
F _{S,s} :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ {Օ1ՒԻժսՏՏՏՏ° ԷՏՏՏ ՁՏ σ ԿՕ1ՒՅՒՊ°					
F _{S,t} :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ {Օ1ՒԻժսՏՏՏՏ° ԷՏՏՏ ՁՏ υ ԿՕ1ՒՅՒՊ°					
F _T :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ ԷԾժժժՅՈՒժժժՏՏ° ԷՏՏՏ					
F _{B,s} :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ .ՁՏ° ՏօՒՏՏՏՏ° ԷՏՏՏ ՂԿ σ ՂՕ1ՏՏ					
F _{B,t} :	! ԺԿՊՁՏՏօՒՊ° սՈՒ ԷսՅՈՒ ՍՈՏ ՏՏՏ .ՁՏ° ՏօՒՏՏՏՏ° ԷՏՏՏ ՂԿ υ ՂՕ1ՏՏ					

[illegible]

Querschnitt

Position	Exz. [cm]	b _{PI} [cm]	h _f [cm]	b _w [cm]	h [cm]
UZ-1	↖	60.0	20.0	20.0	70.0
UZ-2..UZ-4	↖	60.0	20.0	20.0	50.0
↖, ↘δSoal*					

$\neg$. $\neg\ddot{\text{O}}\S\text{o}a\dot{\text{Y}}^{\circ}$

Expositionsklasse

°ŞΨŃÜ 5Lb 9b

£10

Position	Seite	KI	Kommentar
UZ-1..UZ-4	umlaufend	XC1	ᵐᵒᵒᵒΞΩ ᵘᶜ\$ᵒ ᵘᶜᶜᵒ\$ᵓ° Ω †σσ

UZ-1..UZ-4	umlaufend	XC1	úüŰΞŞΩ ŮŚŞo súŇΩŚ° Ω†σσ
------------	-----------	-----	-------------------------

Koordinaten

Position	$\tilde{N}\Omega^\circ \S$ [m]	x [m]	y [m]
UZ-1	22.46	11.26 11.26	0.25 22.71
UZ-2	22.46	0.25 0.25	0.25 22.71
UZ-3	11.01	0.25 11.26	22.71 22.71
UZ-4	11.01	0.25 11.26	0.25 0.25

$50\sigma\dot{S}\Omega$

Position	$\tilde{N}\Omega^\circ\tilde{S}$ [m]	x [m]	y [m]
		11.26	17.29
W5-8	4.12	11.26	18.59
		11.26	22.71

Material

Materialkennwerte

Stahlbeton

DIN EN 1992-1-1

Position	Material	Wichte	E_{cm} G	f_{ck} f_{ctm}
		$\Xi b \ \Psi$	$b \ \Psi \Psi$	$b \ \Psi \Psi$
PL-1, UZ-1..UZ-4	C 25/30 Q	25.00	31000 12900	25.00 2.60

Q: D\$ού\$ΩσΞεοΩΨ° vЙ†oaú

Betonstahl

DIN EN 1992-1-1

Position	Material	Wichte	E_s G	f_{yk} $f_{tk,cal}$
		$\Xi b \ \Psi$	$b \ \Psi \Psi$	$b \ \Psi \Psi$
PL-1	B 500MA	78.50	200000 77000	500.00 525.00
PL-1, UZ-1..UZ-4	B 500SA	78.50	200000 77000	500.00 525.00

Mauerwerk

DIN EN 1996-1-1

Position	Material	Wichte Dichte $\frac{m}{m^3}$ $\frac{kg}{m^3}$	E G $\frac{N}{mm^2}$ $\frac{kg}{cm^2}$	f _k $\frac{N}{mm^2}$ $\frac{kg}{cm^2}$
W1-1..W1-5, W2-1, W2-2, W3-1..W3-6, W4-1..W4-6, W5-1..W5-8	KS-R 12 IIa	20.00 2.00	5711 2284	6.01

Auswertung

Geometrische Auswertung der Positionen

CPÑŌ'1\$Ω

CPÑÓ'1\$ΩÛεoΨ°\$. †Ńú\$ŲP tÛσúúÛΩ\$Ω

Stahlbeton

Position	Dicke [cm]	Ψ	Volumen Ψ
PL-1	20.0	247.23	49.45

ΣΩΣΟΑΘΣ

Unterzug-Positionen

Stahlbeton

Position	b _(t) [cm]	h _(s) [cm]	Mantelfl. [m ²]	Volumen [m ³]
UZ-1	20.0	50.0	31.44	2.25
UZ-2	20.0	30.0	22.46	1.35
UZ-3, UZ-4	20.0	30.0	11.01	0.66

Wandlager

$$\sim \tilde{N}\Omega_S\tilde{S}\tilde{S}_0 \sim \tilde{t}\Omega_S\tilde{P}\tilde{t}^\circ\tilde{S}_0 \sim \tilde{t}\tilde{U}\sigma\tilde{U}\tilde{U}\tilde{U}\Omega_S\tilde{U}$$

Mauerwerk

Position	Dicke [cm]	l ε'1Ş [cm]	CPÑÖ1Ş [m²]	Volumen [m³]
W1-1	20.0	320.0	7.64	1.53
W1-2	20.0	320.0	1.15	0.23
W1-3	20.0	320.0	4.71	0.94
W1-4	20.0	320.0	6.40	1.28
W1-5	20.0	320.0	4.12	0.82
W2-1	20.0	320.0	8.13	1.63
W2-2	20.0	320.0	13.21	2.64
W3-1	20.0	320.0	13.08	2.62
W3-2	20.0	320.0	6.64	1.33
W3-3	20.0	320.0	5.06	1.01
W3-4	20.0	320.0	3.62	0.72
W3-5	20.0	320.0	5.05	1.01

{ 0Ωσύν° § σύνΩΣ° § [1σύν

Position	EW	Lastfall	Art	g [kN/m²]
PL-1	Gk	LF-1	PGr	2.00
PGr: Gravitationslast; positive Lasten wirken senkrecht nach unten				

Nutzlast

Position	EW	Lastfall je Lastfeld	Art	p [kN/m²]
PL-1	Qk.N	(PL-1)-1	PGr	2.00
PGR:	Gravitationslast; positive Lasten wirken senkrecht nach unten			

Koordinaten

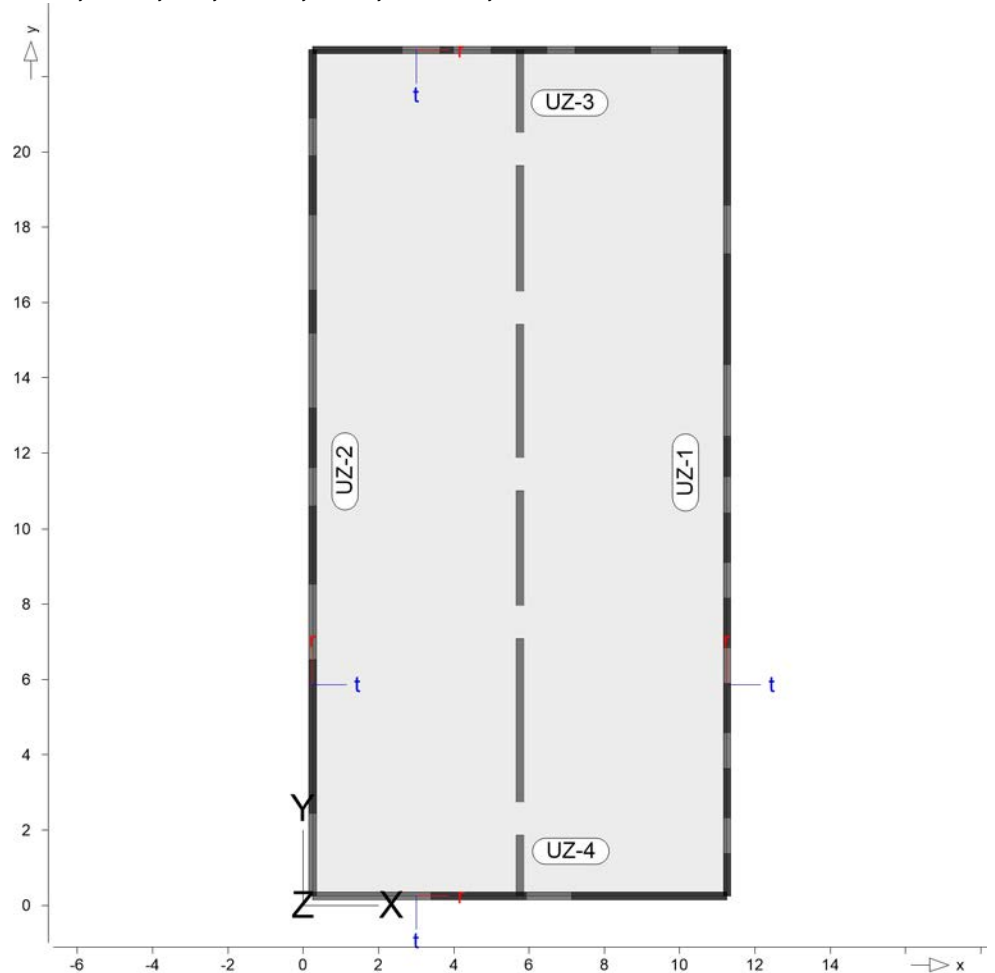
der Lastfelder			
Lastfall	CpÑ01\$ [m²]	x [m]	y [m]
(PL-1)-1	247.23	0.25	0.25
		11.26	0.25
		11.26	22.71
		0.25	22.71

Streckenpositionen

ΕΠΙΣΤΗΜΟΝΙΚΗ ΕΡΕΥΝΑ

Positionsgrafik

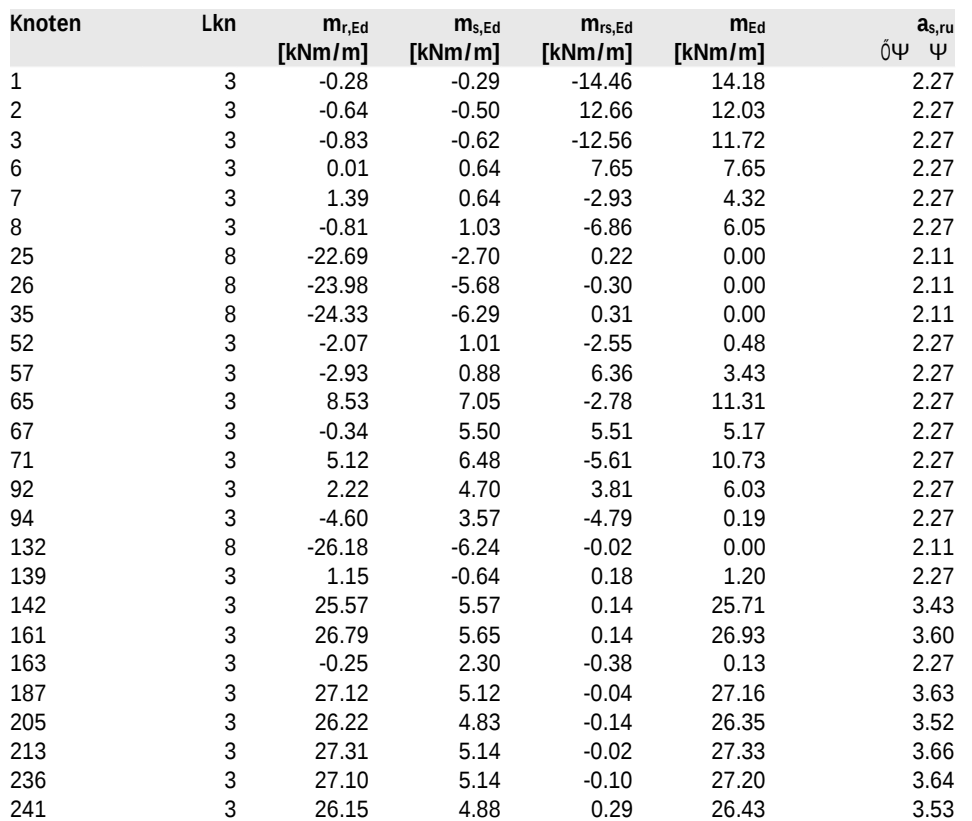
—öšosσlő'!ú ššo pηηηςηűεoψη°ςη . {ňúςηp tűσűűűűςη



Eigengewicht

Position	EW	Lastfall	Art	g [kN/m]
UZ-1	Gk	LF-1	PGr	2.50
UZ-2..UZ-4	Gk	LF-1	PGr	1.50

PGr: Gravitationslast; positive Lasten wirken senkrecht nach unten

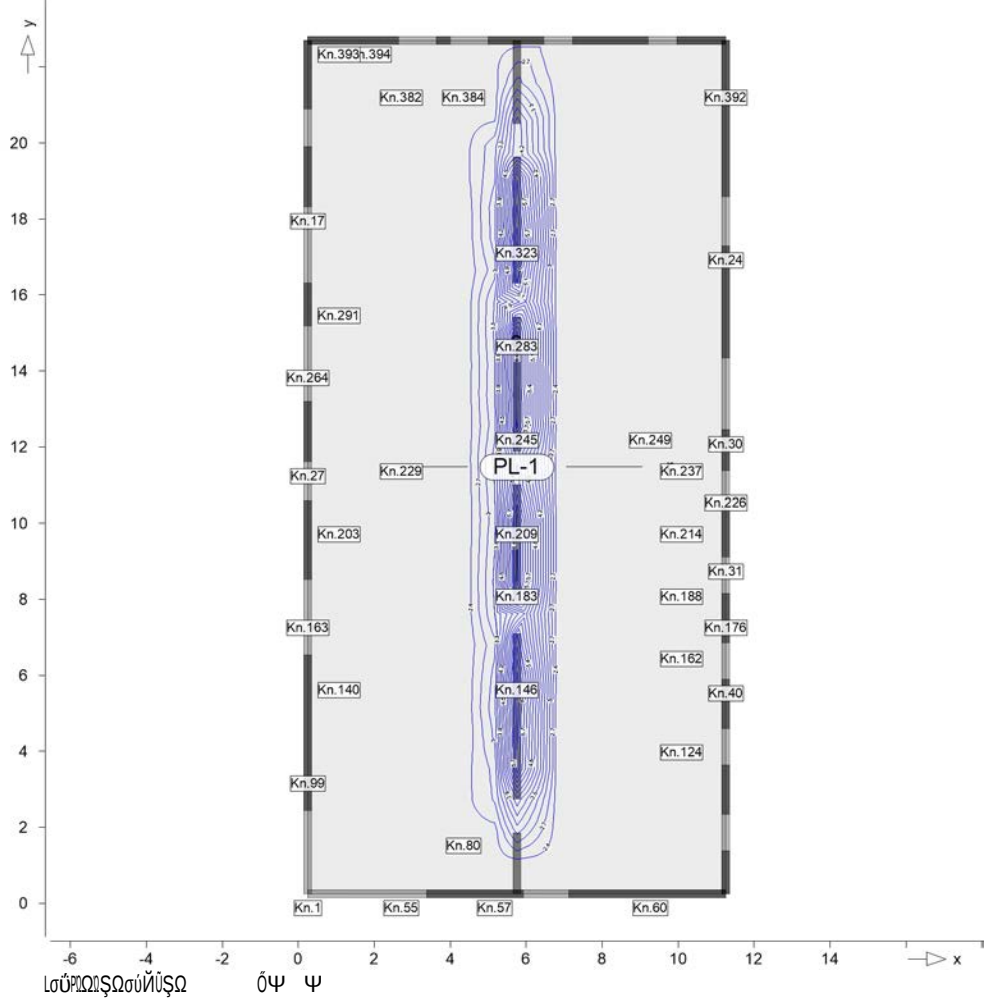


R: w1σσ0o\$Nú\$ΩΩ†0̂1X\$1σ Ψ†ü°\$ö\$Ω\$

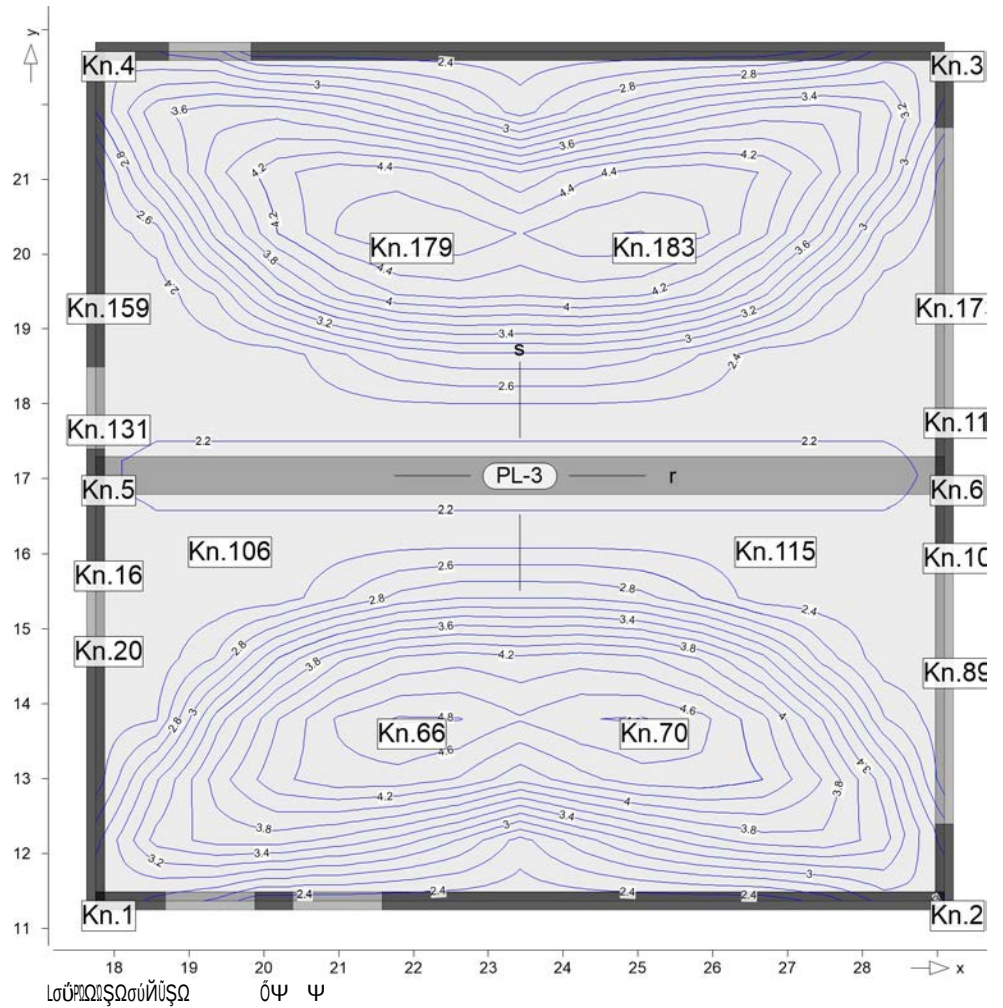
Knoten	x [m]	y [m]
1	0.25	0.25
2	11.26	0.25
3	11.26	22.71
6	7.22	22.71
7	9.22	22.71
8	5.00	22.71
25	5.76	11.89
26	5.76	15.43
35	5.76	7.97
52	5.93	0.25
57	5.17	0.25
65	2.71	1.07
67	4.35	1.07
71	7.63	1.07
92	4.35	2.71
94	6.81	2.71
132	5.76	5.17
139	0.25	5.99
142	2.71	5.99
161	9.27	6.81
163	0.25	7.63
187	9.27	8.45
205	2.71	10.09
213	9.27	10.09
236	9.27	11.73
241	2.71	12.55
275	9.27	14.19
279	2.71	15.01
305	1.89	16.65
313	9.27	16.65
316	0.25	17.47
335	5.76	18.29
371	4.35	20.75
373	6.81	20.75
383	3.53	21.57
393	1.07	22.71

Erforderliche untere Bewehrung $a_{s,su} \cdot \frac{\sigma_{yk}}{\sigma_{yk}} \cdot \frac{\sigma_{yk}}{\sigma_{yk}}$

Knoten	x [m]	y [m]
236	9.27	11.73
245	5.76	12.55
257	5.76	13.37
297	5.99	15.83
315	11.26	16.65
323	5.76	17.47

 $a_{s,r,oben}$ Erforderliche obere Bewehrung $a_{s,ro}$ $\bar{\sigma}_\psi$ ψ 

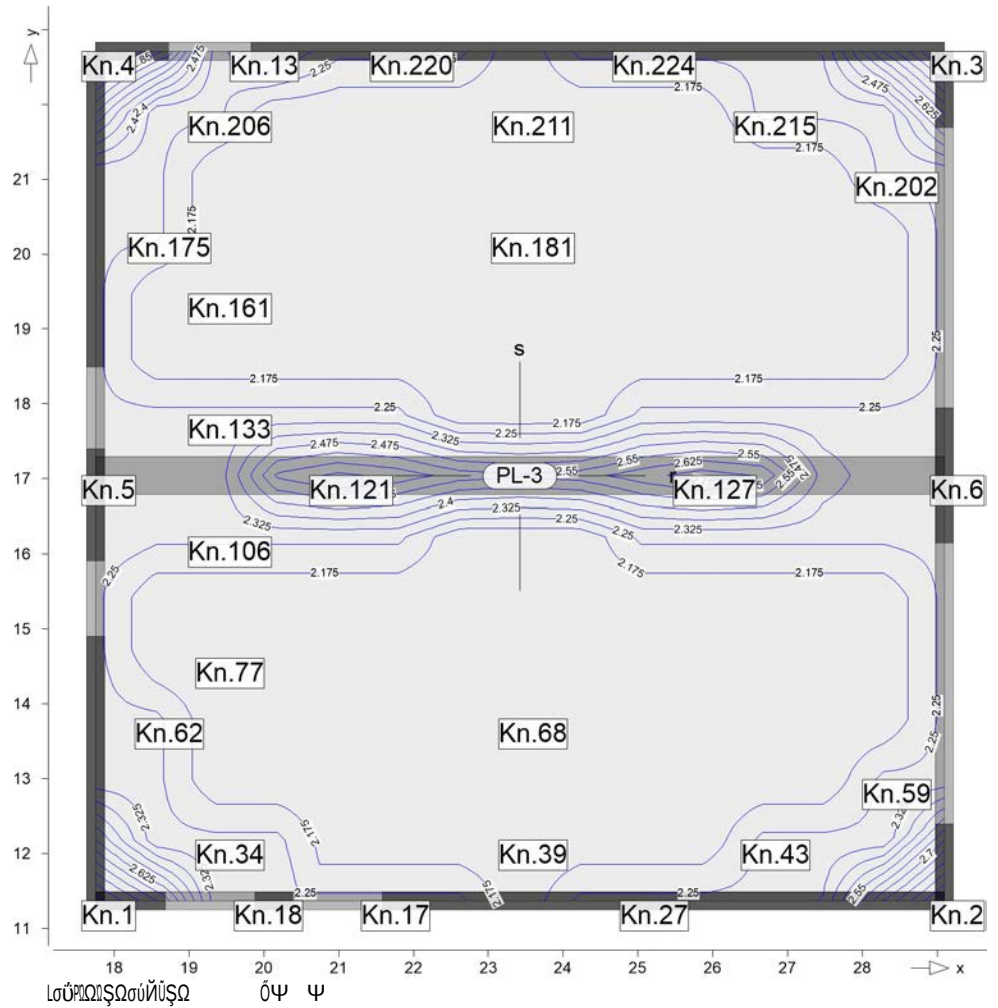
Knoten	Lkn	$m_{r,Ed}$ [kNm/m]	$m_{s,Ed}$ [kNm/m]	$m_{rs,Ed}$ [kNm/m]	m_{Ed} [kNm/m]	$a_{s,ro}$ $\bar{\sigma}_\psi$ ψ
1	3	-0.28	-0.29	-14.46	-14.74	2.27
17	3	0.42	-0.17	1.26	-0.83	2.27
24	3	-0.56	-0.20	-0.29	-0.85	2.27
27	3	-0.43	-0.78	-0.74	-1.17	2.27
30	3	-0.81	-0.23	-0.03	-0.83	2.27
31	3	-1.97	-0.93	0.72	-2.69	2.27
40	3	0.80	0.01	1.29	-0.49	2.27
55	3	0.94	0.51	-3.46	-2.52	2.27
57	3	-2.93	0.88	6.36	-9.30	2.27
60	3	0.67	0.39	3.05	-2.38	2.27
80	3	1.69	6.33	4.41	-1.38	2.27
99	3	0.56	-4.82	-4.02	-3.46	2.27
R 124	7	12.09	3.98	1.12	0.00	2.11
R 140	7	10.30	2.21	0.00	0.00	2.11
146	3	-49.51	-12.96	0.42	-49.93	7.00
R 162	7	13.26	2.70	0.30	0.00	2.11



Knoten	Lkn	m [kNm/m]				a _{s,su} ϕΨ
		m _{r,Ed}	m _{s,Ed}	m _{rs,Ed}	m _{Ed}	
1	3	-0.28	-0.20	-22.64	22.44	2.98
2	3	-0.13	-0.32	23.02	22.69	3.02
3	3	-0.18	-0.34	-23.14	22.80	3.03
4	3	-0.27	-0.20	23.22	23.02	3.06
5	4	0.29	1.96	2.57	4.52	2.27
6	7	-0.17	-0.18	2.40	2.22	2.27
10	4	0.19	-1.06	-5.40	4.35	2.27
11	5	0.15	-1.07	5.36	4.29	2.27
16	4	-1.33	-0.04	5.34	5.31	2.27
20	5	-0.80	-0.31	-1.47	1.16	2.27
66	4	16.85	31.92	-3.74	35.67	4.82
70	4	16.52	32.08	3.58	35.66	4.82
89	5	0.24	0.68	3.34	4.02	2.27
106	4	8.30	3.13	3.43	6.56	2.27
115	4	10.17	3.65	-1.62	5.27	2.27
131	5	0.06	0.76	-5.90	6.66	2.27
159	4	0.20	-0.48	2.92	2.45	2.27
173	3	0.39	1.03	-3.13	4.16	2.27
179	5	16.70	31.90	3.57	35.47	4.80
183	5	16.60	31.98	-3.57	35.55	4.81

Koordinaten

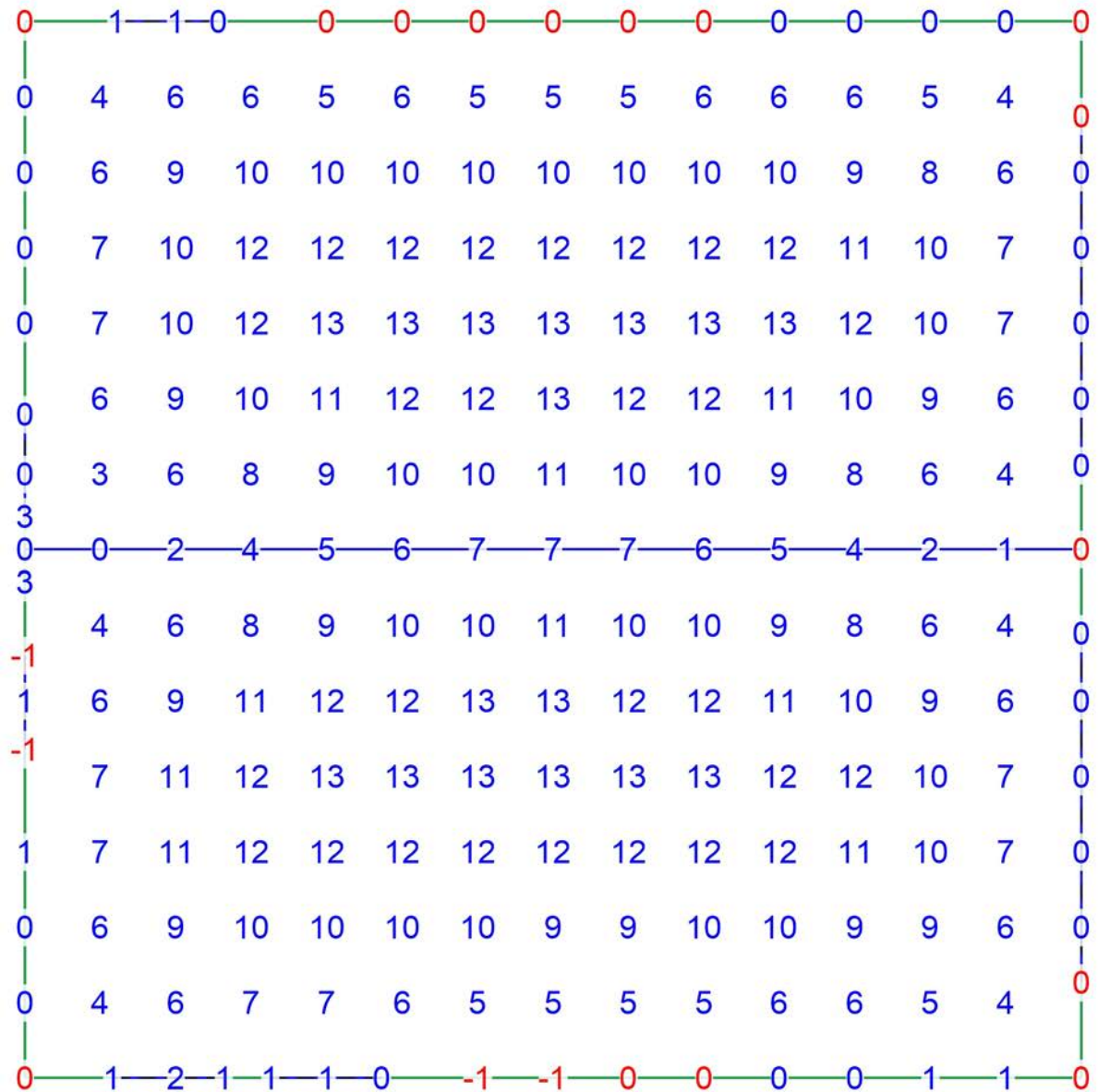
Knoten	x [m]	y [m]
1	17.75	11.37
2	29.09	11.37
3	29.09	22.71



Knoten	Lkn	mEd				a _{s,so} ფუნქციონირება
		m _{r,Ed} [kNm/m]	m _{s,Ed} [kNm/m]	m _{rs,Ed} [kNm/m]	m _{Ed} [kNm/m]	
1	3	-0.28	-0.20	-22.64	-22.84	3.04
2	3	-0.13	-0.32	23.02	-23.34	3.11
3	3	-0.18	-0.34	-23.14	-23.48	3.13
4	3	-0.27	-0.20	23.22	-23.42	3.12
5	6	0.23	1.51	2.54	-1.03	2.27
6	4	-0.23	-0.24	-2.44	-2.68	2.27
13	3	0.48	-1.62	16.89	-18.51	2.45
17	3	0.28	-0.41	-9.44	-9.86	2.27
18	3	1.62	-1.28	-16.19	-17.46	2.31
27	3	-0.15	0.41	7.01	-6.60	2.27
34	3	8.82	10.97	-16.54	-5.57	2.27
R 39	12	4.31	11.47	-0.03	0.00	2.11
43	7	4.38	7.87	7.95	-0.08	2.27
59	3	8.40	10.07	14.74	-4.67	2.27
62	7	5.73	5.08	-5.48	-0.16	2.27
R 68	12	10.28	20.50	-0.06	0.00	2.11
R 77	12	8.97	10.32	-1.91	0.00	2.11
106	7	4.91	-0.21	-0.23	-0.22	2.27
121	3	7.26	-20.48	0.00	-20.48	2.72
127	3	7.23	-20.64	-0.02	-20.64	2.74
133	6	4.86	-0.35	0.29	-0.36	2.27
R 161	14	8.85	10.34	1.85	0.00	2.11
175	6	5.56	5.32	5.69	-0.36	2.27
R 181	15	9.59	18.66	-0.01	0.00	2.11
202	3	8.35	10.06	-14.74	-4.68	2.27
206	3	8.19	10.97	16.84	-5.87	2.27

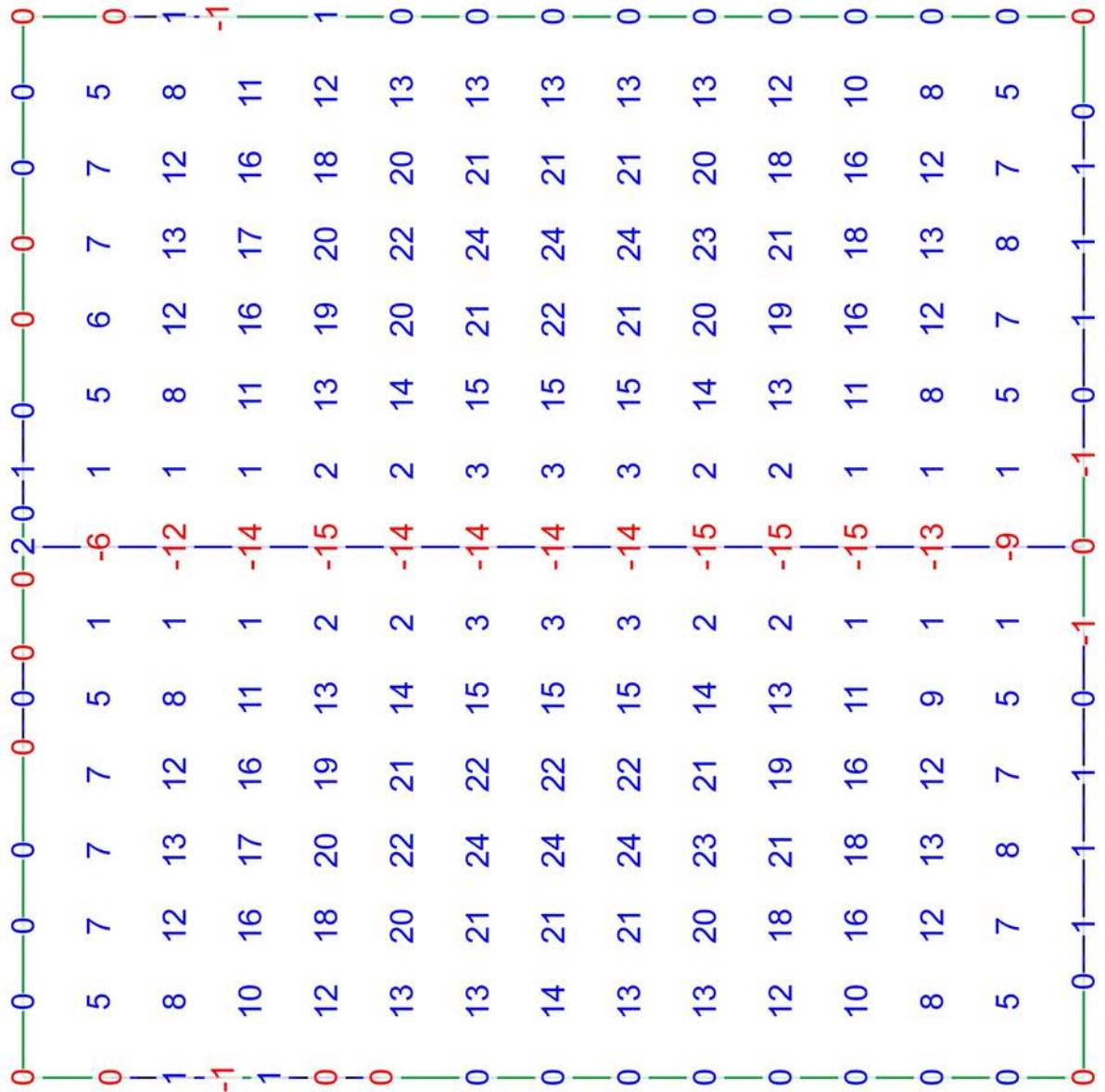
τΡ†ύύςΩσΘ'ΙΩϞύύ°οεϞςΩ

Moment m_r in [kNm/m]



a t̥ü sú t̥õ

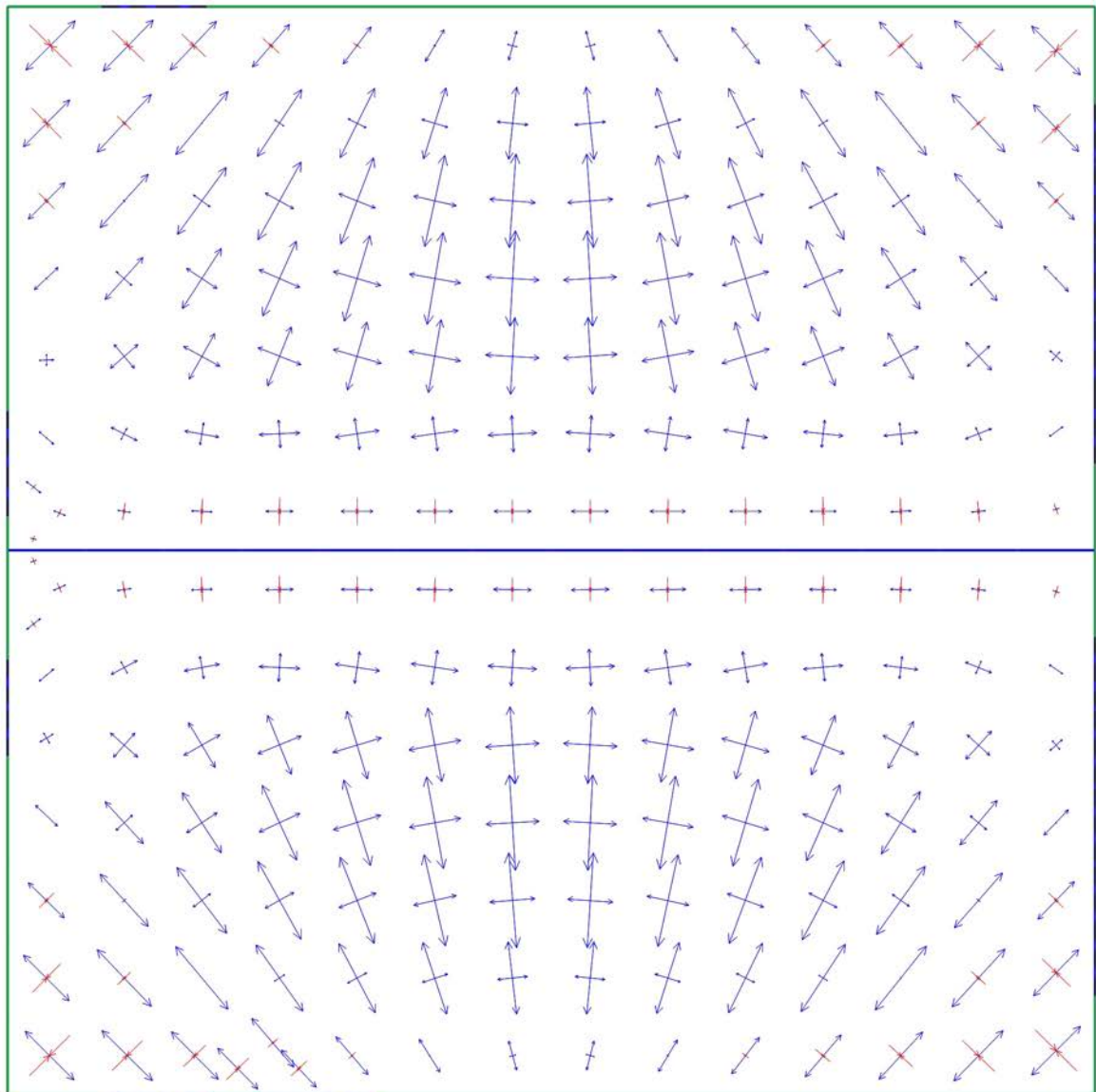
aus Lastkombination LK-1
Max = 13 (Kn. 166), Min = -1 (Kn. 24)



mb-Viewer Version 2025 - Copyright 2024 - mb AEC Software GmbH

Hauptrandspannungen

Hauptrandspannungen σ_1 und σ_2



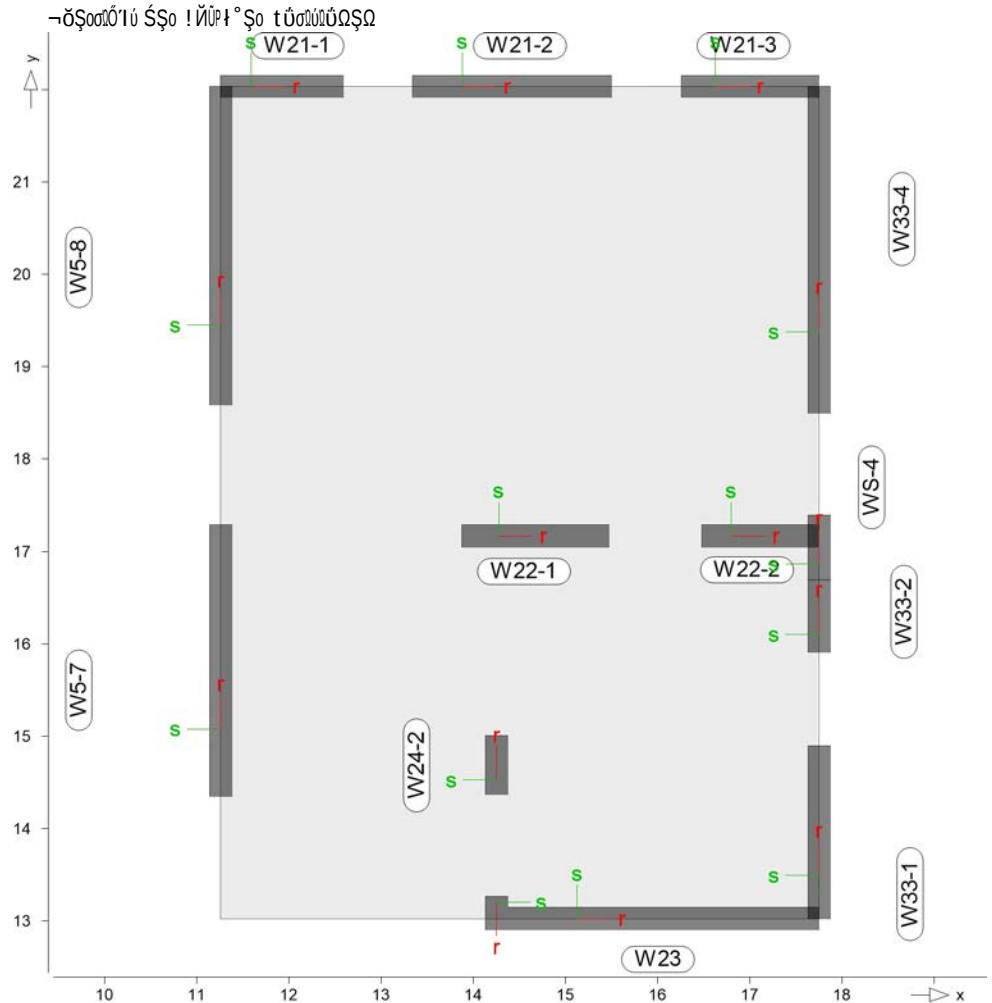
fΩΣSo SΩÚSoσSΩ\$ ö\$! ú ' l Ω a b Ψ
 aus Lastkombination LK-1
 sigma1: Max = 3.42, Min = 0.00
 sigma2: Max = 1.93, Min = -2.11

a t̥ü sú t̥õ

Auflager

Auflager-Positionen

Positionsgrafik



Wandlager

Wandlager-Positionen

Stahlbeton

Position	l ε' l\$ [m]	lŃΩ°\$ [m]	Material	Dicke [cm]
WS-4	3.00	0.70	C 25/30 Q B 500SA	24.0

Q: D\$ού\$ΩσΞεοΩΨ° vЙ†oαύ

Expositionsklasse

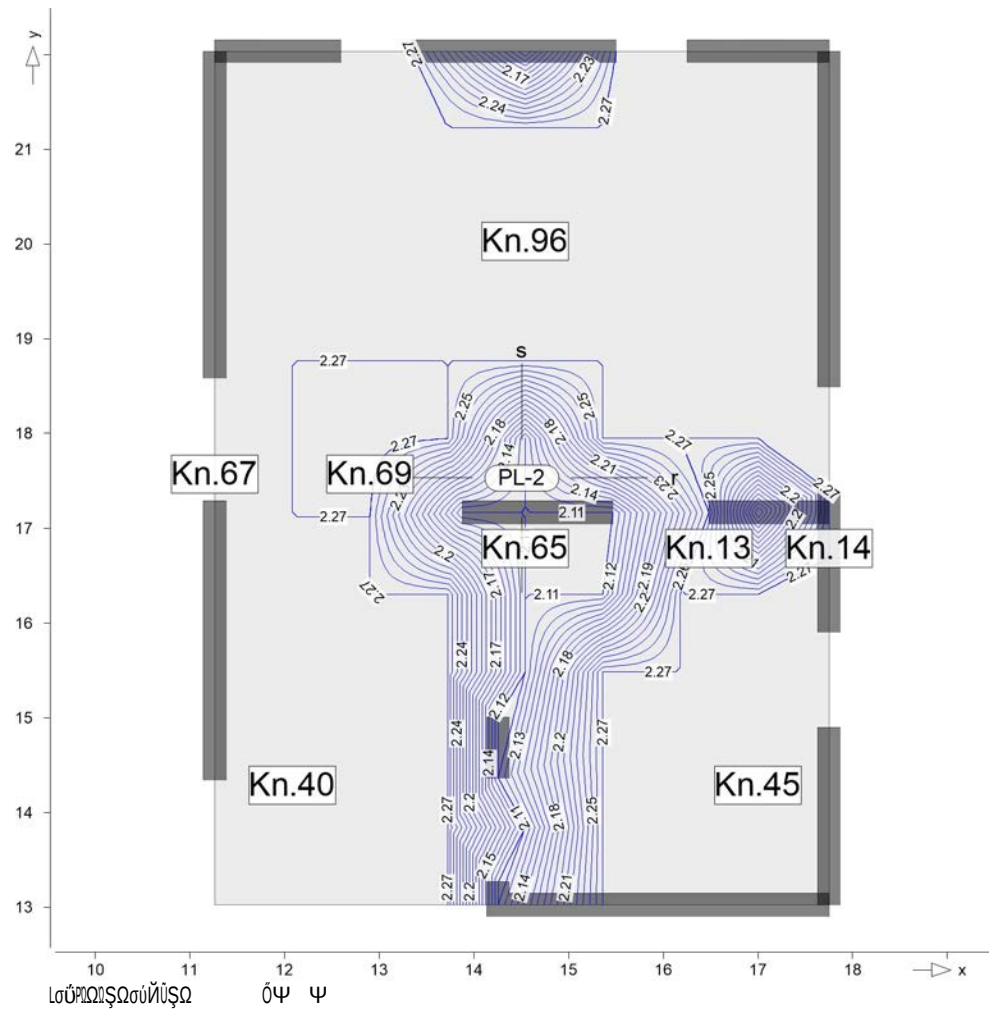
°ŞΨŃÜ 5Lb 9b

£łö

Position	Seite	KI	Kommentar
WS-4	umlaufend	XC1	úσúðΞSQ úŚ\$σ σúŃQŚŃ° Q†σσ

Mauerwerk

Position	$l_{\text{e1}} \text{ [m]}$	$l_{\text{N}^\circ} \text{ [m]}$	Material	Dicke [cm]
W5-7	3.20	2.94	KS-R 12 IIa	24.0
W5-8	3.20	3.45	KS-R 12 IIa	24.0
W21-1	3.20	1.33	KS-R 12 IIa	24.0
W21-2	3.20	2.16	KS-R 12 IIa	24.0
W21-3	3.20	1.50	KS-R 12 IIa	24.0
W22-1	3.20	1.59	KS-R 12 IIa	24.0
W22-2	3.20	1.27	KS-R 12 IIa	24.0
W23	3.20	3.74	KS-R 12 IIa	24.0
W24-2	3.20	0.64	KS-R 12 IIa	24.0
W33-1	3.20	1.87	KS-R 12 IIa	24.0
W33-2	3.20	0.78	KS-R 12 IIa	24.0
W33-4	3.20	3.55	KS-R 12 IIa	24.0



	Knoten	Lkn	$m_{r,Ed}$	$m_{s,Ed}$	$m_{rs,Ed}$	m_{Ed}	$a_{s,ru}$
			[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	$\bar{\phi}\Psi$
R	13	3	0.35	-11.42	3.00	1.14	2.27
	14	3	-2.71	-2.88	3.93	1.23	2.27
	40	2	10.18	-2.14	-2.21	12.40	2.27
	45	2	5.75	4.06	-0.01	5.76	2.27
	65	14	-8.72	-17.82	0.14	0.00	2.11
	67	3	1.32	7.76	-4.42	5.73	2.27
	69	4	11.98	0.95	-5.27	17.26	2.28
	96	3	9.88	17.63	-0.51	10.39	2.27

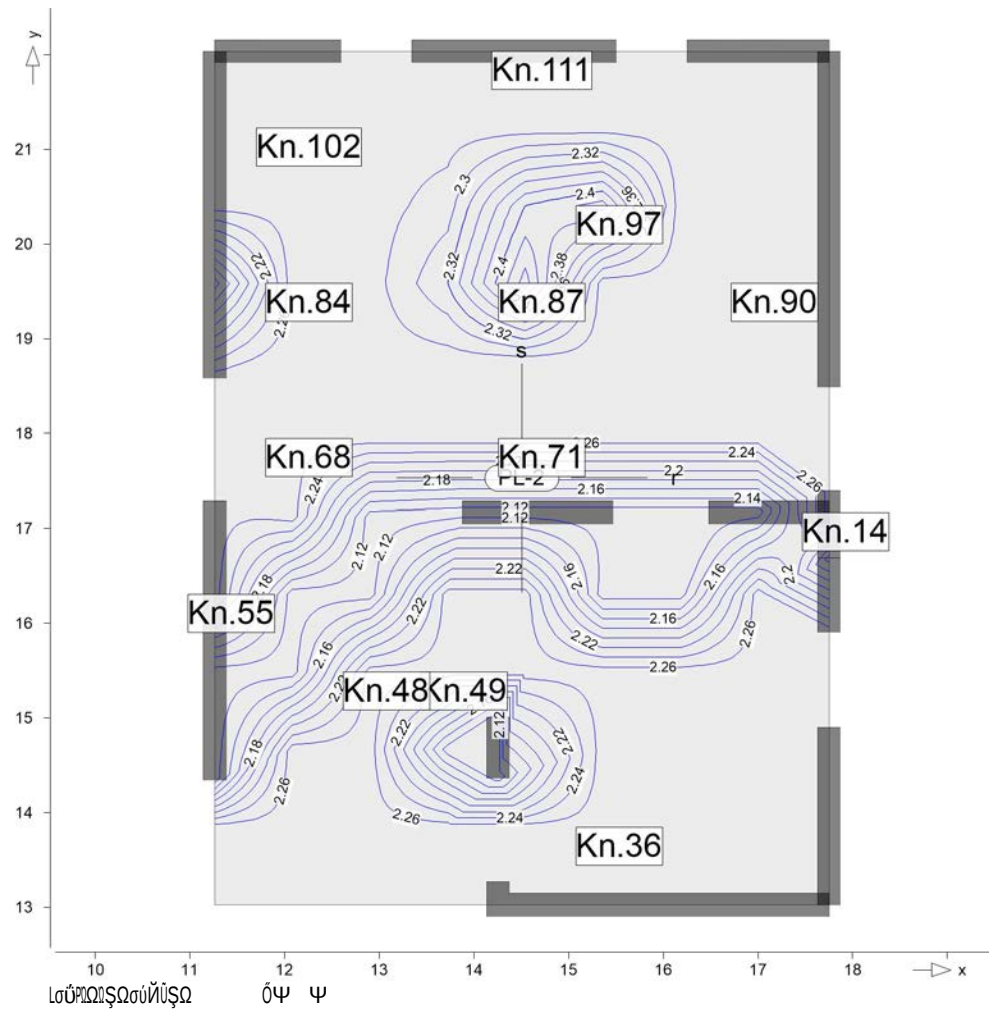
R: w1σσ0o\$ú\$ΩΩ†0̂1X\$1σ Ψ†ü°\$ö\$Ω\$

Koordinaten

Knoten	x [m]	y [m]
13	16.48	17.17
14	17.75	17.17
40	12.08	14.67
45	17.00	14.67
65	14.54	17.17
67	11.26	17.95
69	12.90	17.95
96	14.54	20.41

as,s,unten

Erforderliche untere Bewehrung $a_{s,su} \cdot \frac{\sigma_{yk}}{\sigma_{yk}} \cdot \frac{\sigma_{yk}}{\sigma_{yk}}$



Knoten	Lkn	$m_{r,Ed}$	$m_{s,Ed}$	$m_{rs,Ed}$	m_{Ed}	$a_{s,su}$
		[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	$\bar{\phi}\Psi$ Ψ
14	3	-2.71	-2.88	3.93	1.05	2.27
36	4	-0.59	4.25	-0.90	5.15	2.27
48	2	8.29	0.54	-0.59	1.13	2.27
49	2	0.01	2.82	-1.12	3.94	2.27
55	3	0.25	-2.04	-2.13	0.09	2.27
68	3	9.17	4.48	-4.55	9.03	2.27
71	3	-3.68	1.37	-0.50	1.44	2.27
84	3	9.58	5.89	-0.13	6.02	2.27
87	3	9.76	17.78	-0.73	18.51	2.45
90	3	7.22	6.60	1.02	7.63	2.27
97	3	9.23	16.59	-1.74	18.34	2.43
102	3	5.50	6.98	7.56	14.54	2.27
111	3	-2.81	1.59	-0.68	1.76	2.27

Koordinaten

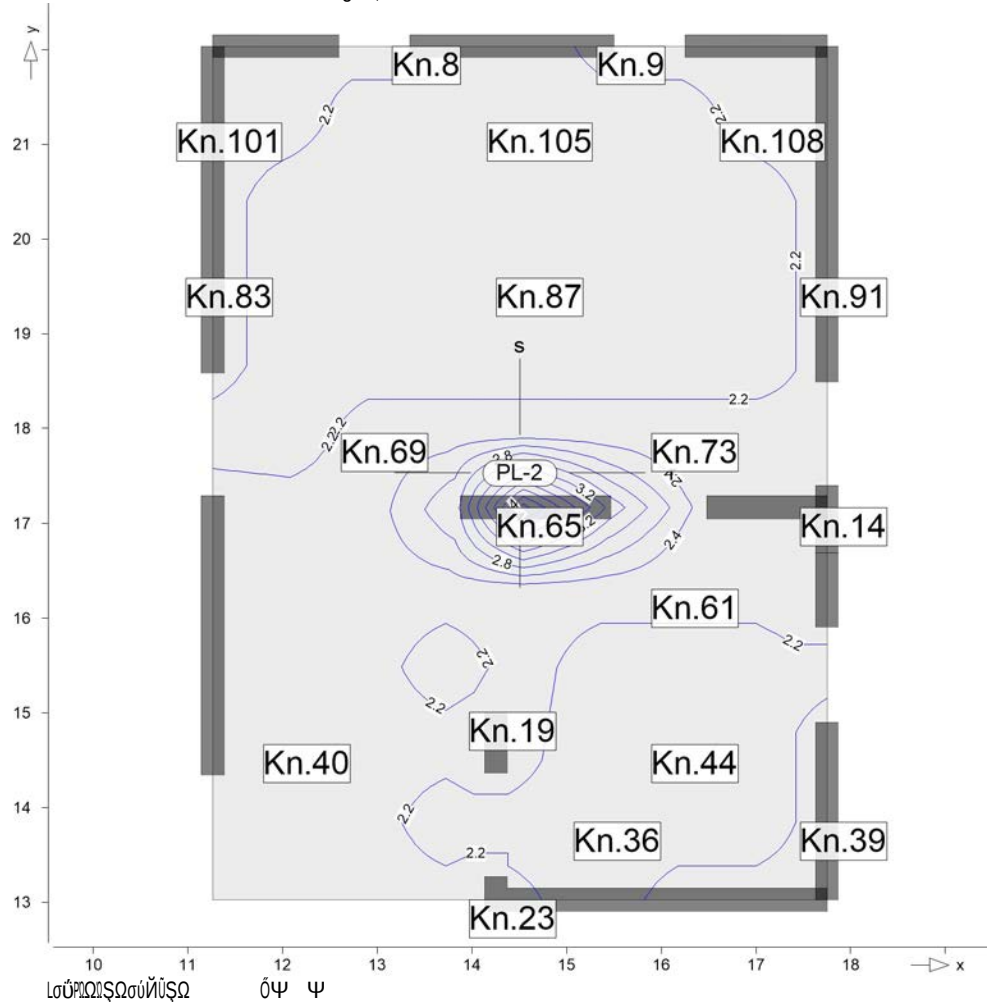
Knoten	x [m]	y [m]
14	17.75	17.17
36	15.36	13.85
48	12.90	15.49
49	13.72	15.49
55	11.26	16.31
68	12.08	17.95
71	14.54	17.95
84	12.08	19.59
87	14.54	19.59
90	17.00	19.59

Koordinaten

Knoten	x [m]	y [m]
6	17.75	17.39
11	11.26	18.59
13	16.48	17.17
17	17.75	15.91
23	14.25	13.03
31	11.26	13.85
36	15.36	13.85
39	17.75	13.85
44	16.18	14.67
47	12.08	15.49
59	14.54	16.31
77	12.90	18.77
81	16.18	18.77
87	14.54	19.59
91	17.75	19.59
101	11.26	21.23
108	17.00	21.23
111	14.54	22.04

as,s,oben

Erforderliche obere Bewehrung $a_{s,so} \cdot \sigma_{ps} \cdot \psi$



Knoten	Lkn	$m_{r,Ed}$	$m_{s,Ed}$	$m_{rs,Ed}$	m_{Ed}	$a_{s,so}$
		[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	[kNm/m]	$\bar{\Psi}$ Ψ
8	3	1.11	-3.21	7.06	-10.27	2.27
9	3	1.55	-0.96	-5.91	-6.87	2.27
14	3	-2.71	-2.88	3.93	-6.81	2.27
19	2	-13.21	-8.96	-0.76	-9.72	2.27

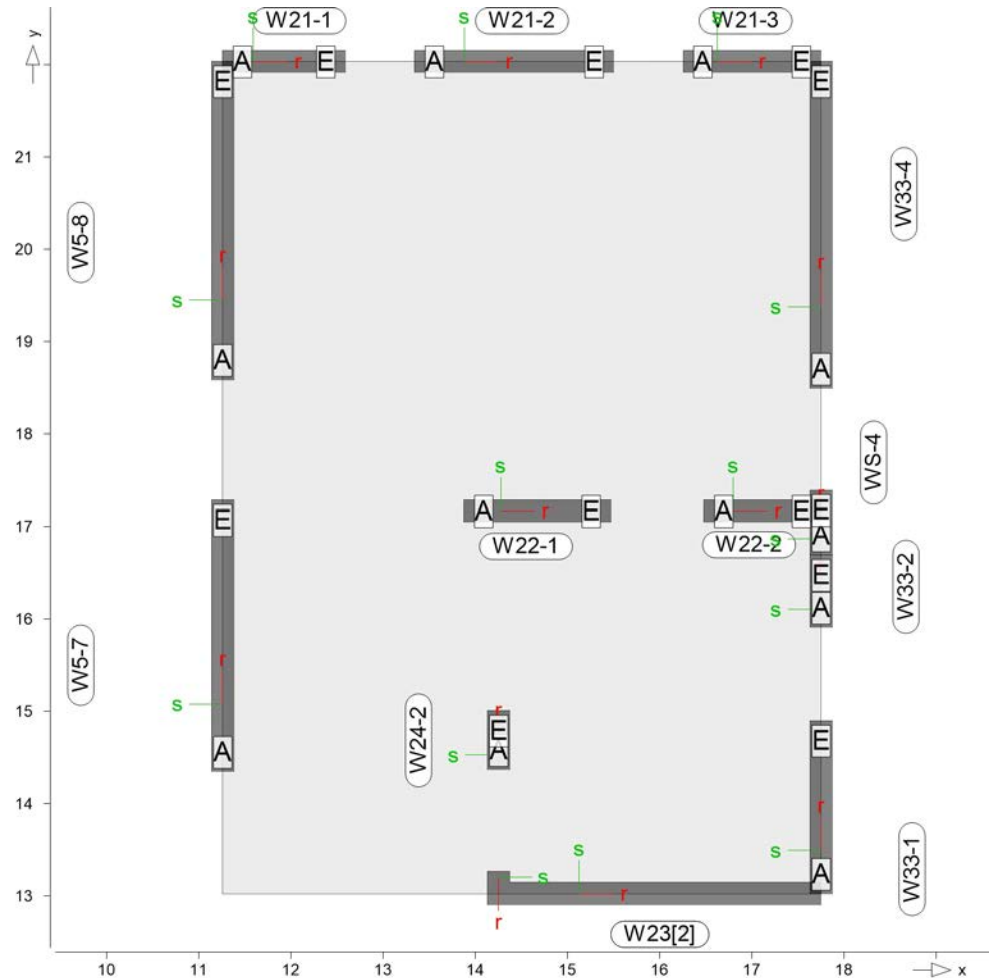
Linienlager-EW

[ΩΩΣΩP†°ΣοΞοŃŮŮΣ ΣΩXΩοΞŃΩ°σXΣΩσΣ

0'1 t o t 3 u S o n s u s t o ' 1 S ! Y u p t ° S o 3 o N u u S A S 9 n n X n o 3 Y n °
 Y n n Y t b - o S o p t ° S o Y n ° S S o [t s u u N p p S A S 9 n n X n o 3 Y n °

Positionsgrafik

-ǫš000'0'1ú Šš0 ' 1ΩŠP†°š0 a 1Ńš0Xš0Ξ ŃΩŠ ' 1ΩŠP†°š0 {ú'1'PǫšúúΩ



Tabelle

£łŒ\$PPł0ŒσŒ'ł\$!Œσ° łŒ\$ Œ\$Œ0 !ŒŪł°\$ŒŒŒŒŪŪ\$

lokal, F, t-Achse

lokal, F, t-Achse	EW	F _{t,A,min} F _{t,A,max} [kN/m]	F _{t,M,min} F _{t,M,max} [kN/m]	F _{t,E,min} F _{t,E,max} [kN/m]	F _{t,min} F _{t,max} [kN]	e _{min} e _{max} [m]
W5-7	(L = 2.94 m)					
	Gk	18.77	13.71	8.65	40.33	-0.18
	Qk.N	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		5.36	3.92	2.47	11.52	-0.18
W5-8	(L = 3.45 m)					
	Gk	25.14	11.54	-2.05	39.81	-0.68
	Qk.N	-0.07	-0.05	-0.03	-0.17	-0.23
		7.25	3.35	-0.56	11.54	-0.67
W21-1	(L = 1.33 m)					
	Gk	-8.78	6.75	22.29	9.00	0.51
	Qk.N	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
		-2.51	1.93	6.37	2.57	0.51
W21-2	(L = 2.16 m)					
	Gk	19.87	19.96	20.05	43.15	0.00
	Qk.N	-0.09	-0.12	-0.15	-0.26	0.09
		5.77	5.83	5.88	12.59	0.00
W21-3	(L = 1.50 m)					
	Gk	22.55	7.44	-7.67	11.14	-0.51

$50\sigma\dot{S}\Omega$

a t̥üśú t̥ǒ

Erforderliche Bewehrung $a_{s,erf}$

[illegible]

a t̥ü sú t̥õ

r/s: Bew.-Abstand $d' = 30 / 30 \text{ mm}$

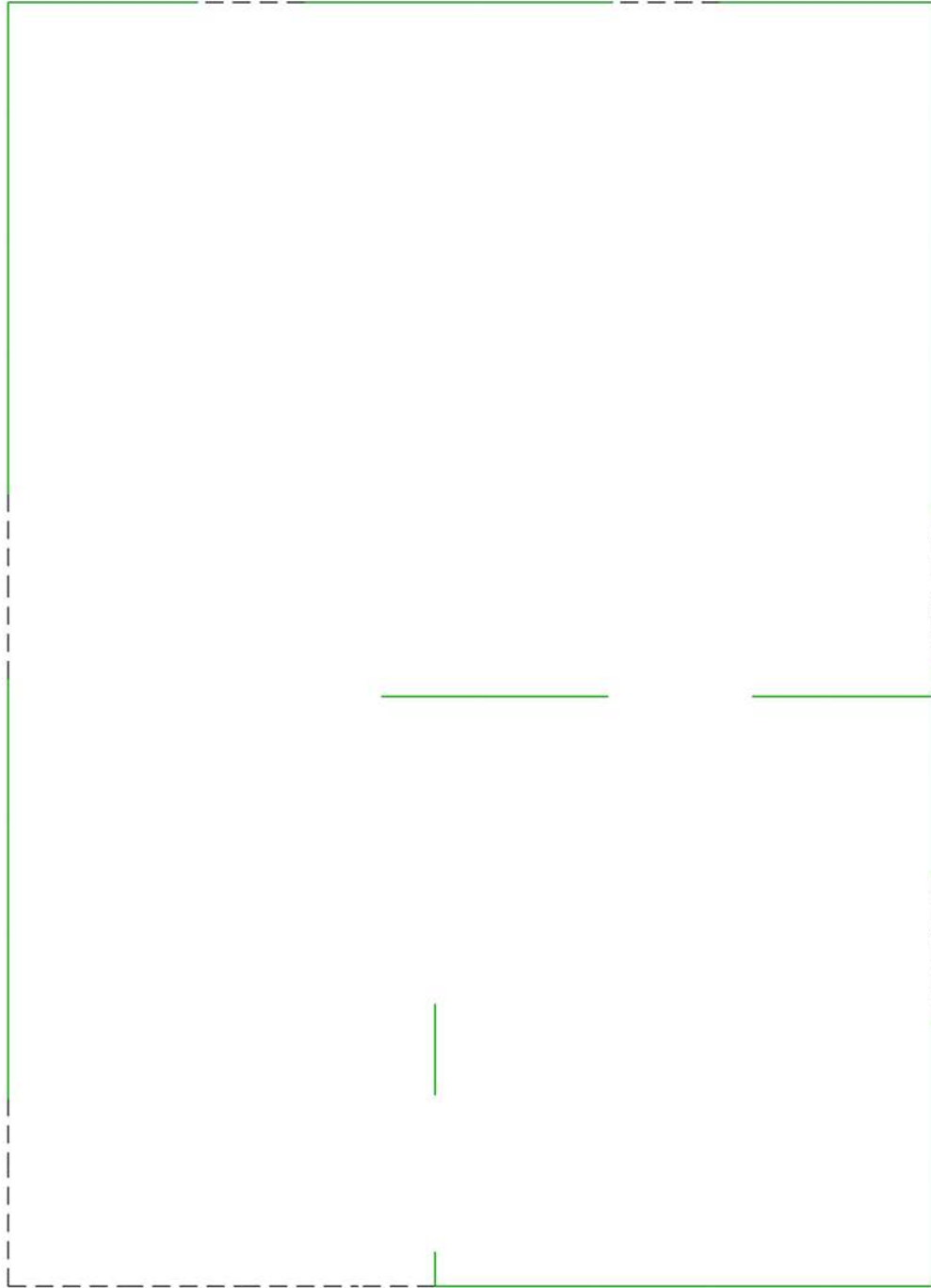
Beton C 25/30

Bauteildicke $h = 20.00 \text{ cm}$

aus allen Nachweisen

 $\xi\Omega\Sigma_0\sigma\xi\Omega\Sigma \quad \Omega \quad \tilde{O}\Psi \quad \Psi$

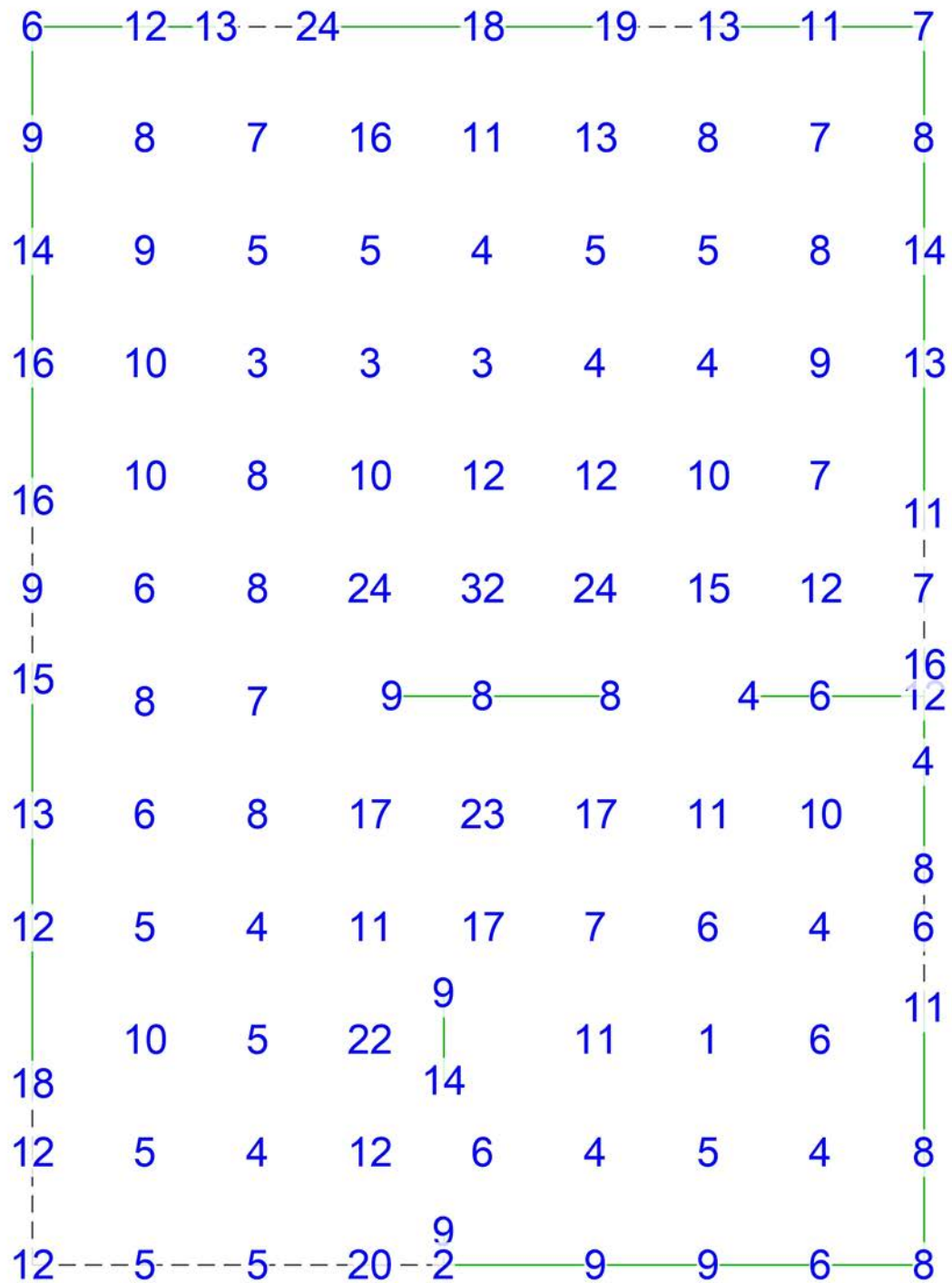
vЙЅoΞo†ŮöŞXŞ'loЙΩ° †σX σX †Йσ †PPŞΩ b†Ŧ'IXŞloŞΩ Ω ŦΨ Ψ



Max = 0, Min = 0

Querkraftbemessung

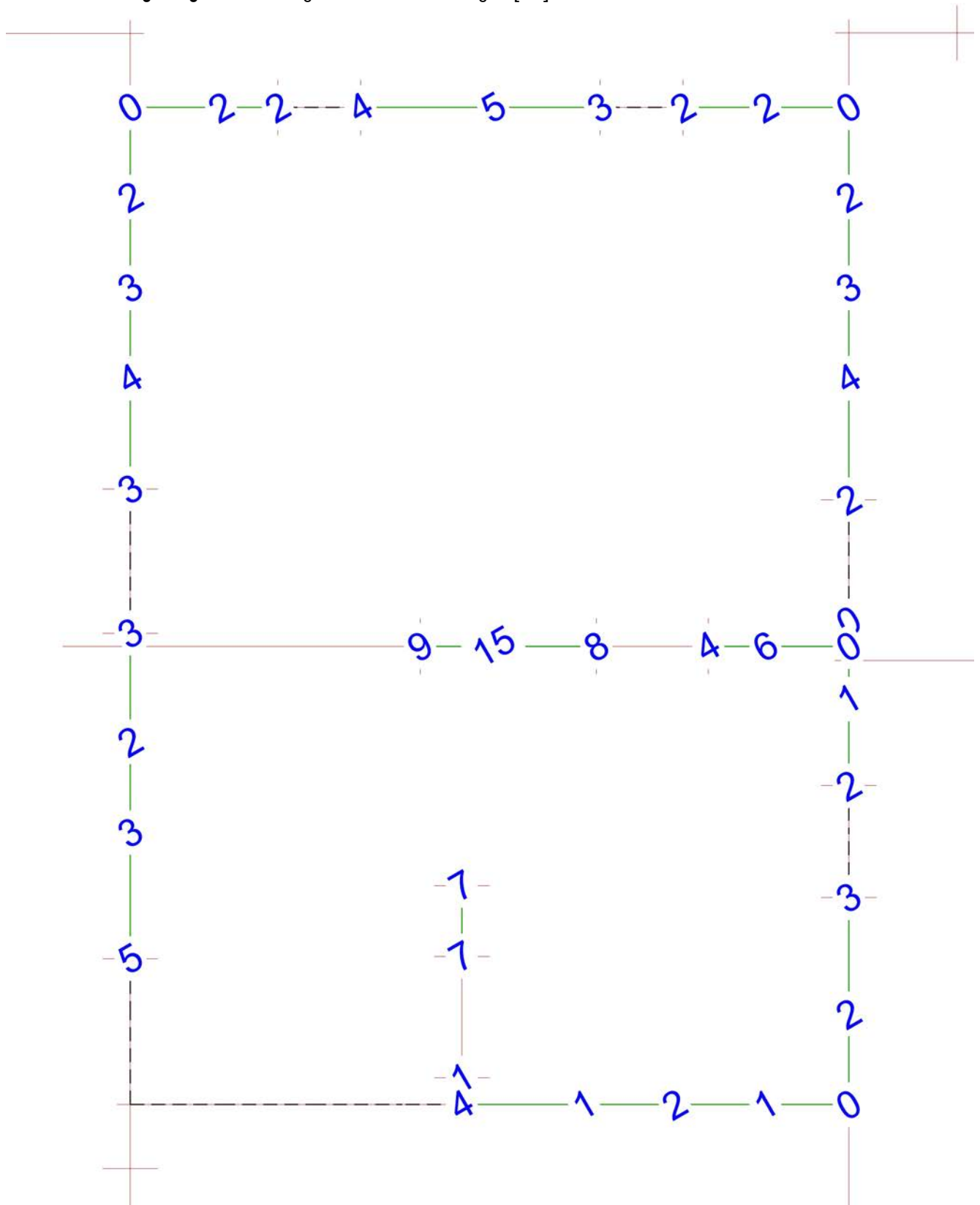
. ζΨζσσΨ°σξΨζοΞο†ΰοφ9\$ ο\$σ †Ψσ £ο†°ΰŃ'1°ΞζϋοσΩ†Ό'1Xζϋσ ρΩ ≡b Ψ



a t̥ü sú t̥õ

Max = 32, Min = 1

FE-Knotenauflagerergebnisse Lagerkraft in z-Richtung in [kN]

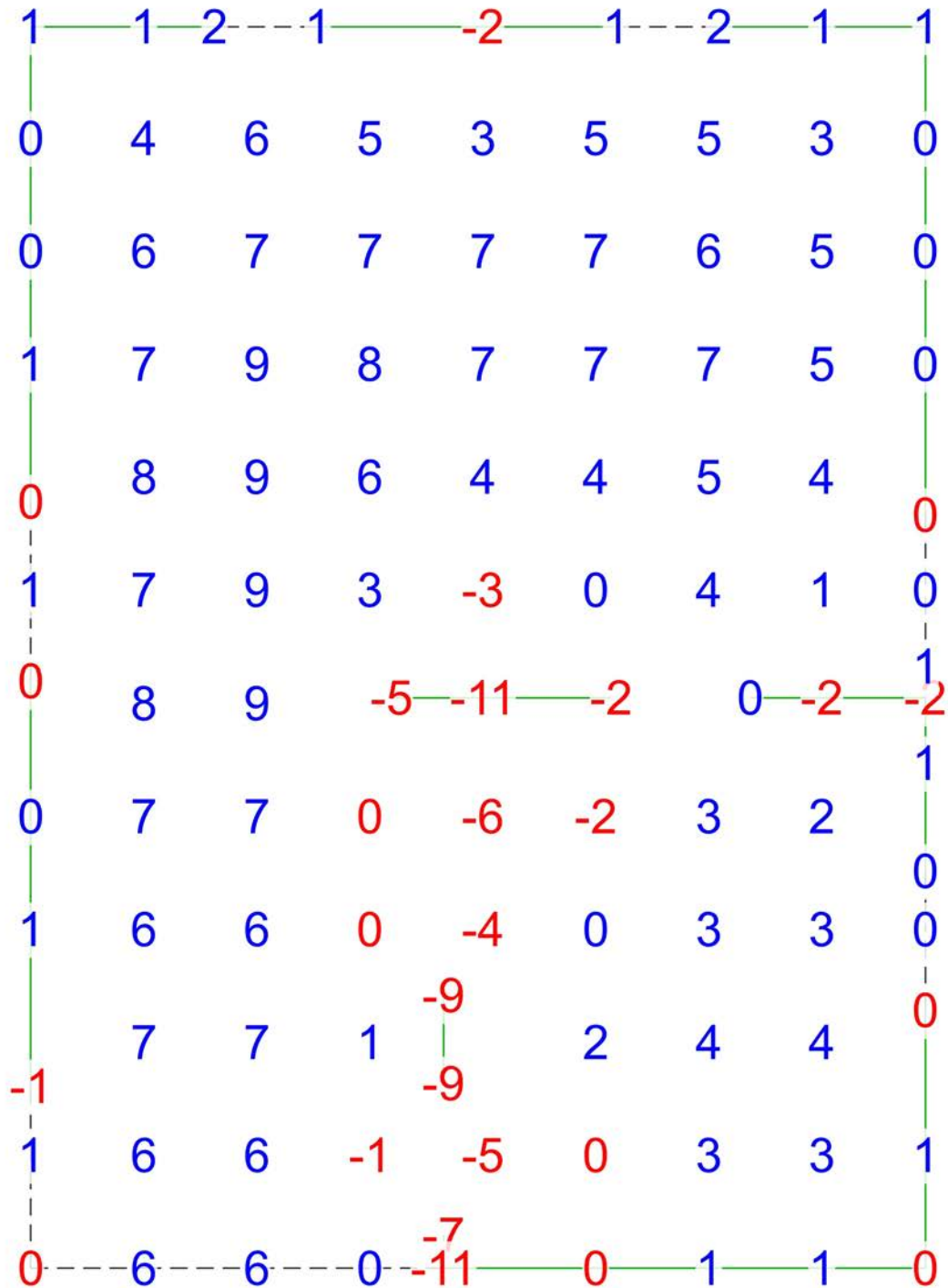


aus Einwirkung $Q_{k,N}$ (Nutzlasten)
Maximum
Max = 15, Min = 0

a tŭsútŏ

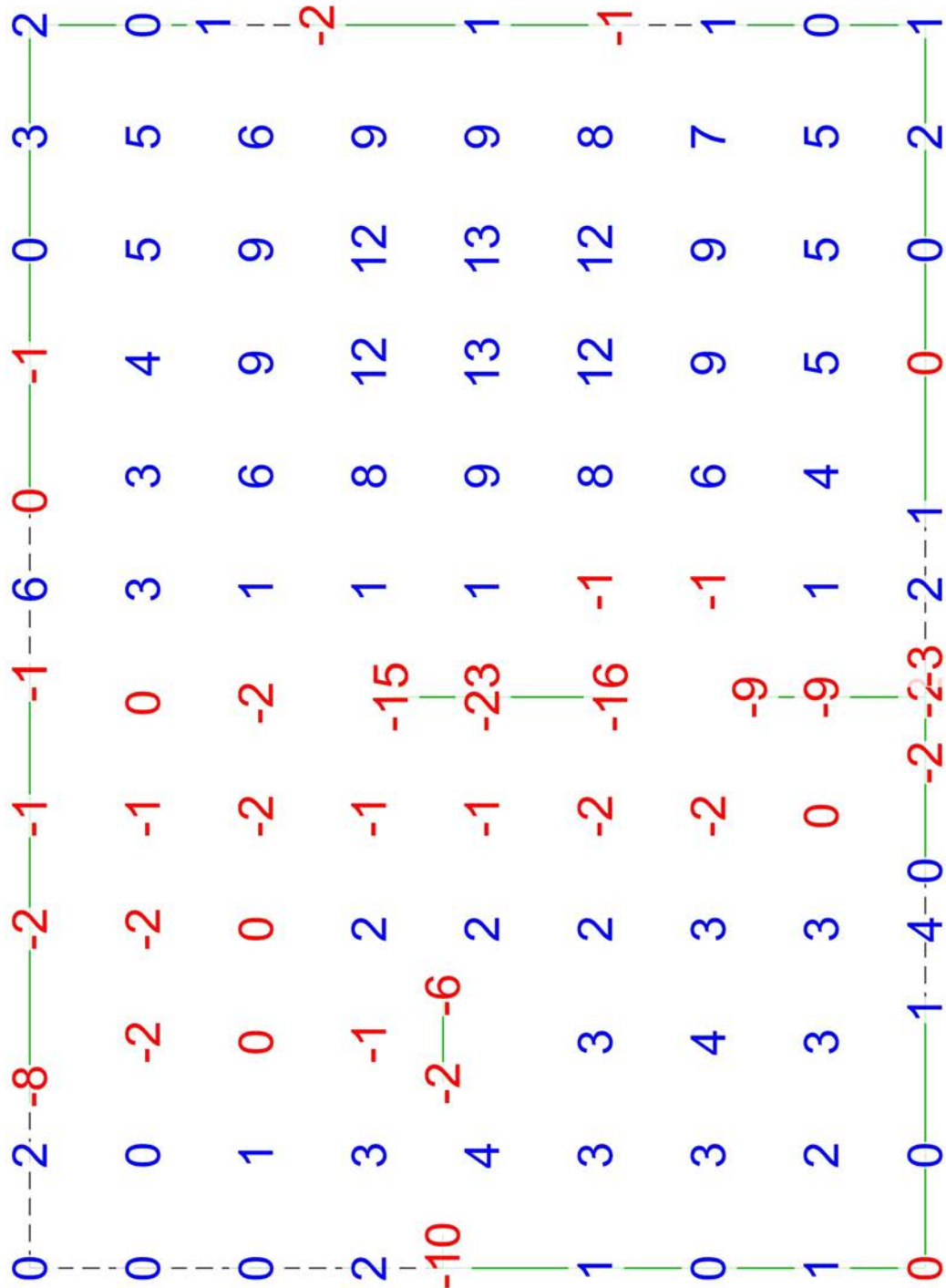
τΡ†ύύςΩσΘ'ΙΩϞύύ°οεϞςΩ

Moment m_r in [kNm/m]



a t̥ü sú t̥õ

aus Lastkombination LK-1
Max = 9 (Kn. 64), Min = -11 (Kn. 65)



$5_0 \zeta \sigma \zeta \Omega$

	x [m]	N _k [kN]
Einw. $Q_k N$	3.20	-12.00
	0.00	-12.00 *

Kombinationen

Kombinationsbildung nach DIN EN 1990 Darstellung der maßgebenden Kombinationen

	Ek	τ (I*, *EW)
$\sigma\Omega\dot{\Sigma}^\circ$ $\Phi\dot{\Omega}O\delta\Sigma^\circ$	1	1.35*Gk
	2	1.35*Gk +1.50*Qk.N
selten	5	1.00*Gk

.Ψ σ'Ω'Ω'°οεΨΩ

.ζΨζσσŦΩ°σσŦ'ŦΩŦŦŦ°οεŦŦζΩ

Tabelle

Schnittgrößen (maßgebende)

	x [m]	N _d [kN]
Komb. 1 (GK)	3.20	-63.45 *
	0.00	-80.73 *
Komb. 2 (GK)	3.20	-81.45 *
	0.00	-98.73 *

Mat./Querschnitt

nach DIN EN 1996-1-1/NA:2019-12

- 9Ωσú\$ΩΨ†Ψ\$X\$Ξ Ψú ΨΩΦ\$Ψεού\$Pú\$ {úÜÜΨ°\$

Material

HLzA 12-2.0-(1000/200)/M5

Steinart

Mauerziegel

Steintyp

Hochlochziegel HLzA

Steindruckfestigkeitsklasse

SFK 12

Steinrohdichteklasse

RDK 2.0

α εούξ^ρ οΐμμς

bŭoΨ†PΨ†ŃŝoΨεoúŝP a

Materialbeiwerte

Materialeiwerte	f_k	f_M	f_d	σ_c	E		
	b $\psi\psi$	[-]	b $\psi\psi$	[-]	b $\psi\psi$		
$\sigma_{N\Omega S\Omega}^{\circ} \quad \Phi_{\Omega O\delta S\Omega}^{\circ}$	5.00	1.50	0.85	2.83	1.00	15.00	5499

Nachweise (GZT)

nach DIN EN 1996-1-1 (12/10) mit genauerer Berechnungsmethode

Tragwiderstand

Nachweis des vertikalen Tragwiderstands

Abs. 6.1.2	Ek	Stelle	Γ_y [-]	Γ_z [-]	N_{Ed} [kN]	N_{Rd} [kN]	ξ [-]
	2	Kopf	0.900	0.900	-81.45	-458.90	0.18
	2	Mitte	0.900	0.642	-90.09	-327.35	0.28
	2	Stü	0.900	0.900	-98.73	-458.90	0.22

Nachweise (GZG)

nach DIN EN 1996-1-1/NA:2019-12, NCI zu 7.2

Ausmitte

błŃ'X\$0s Š\$0 μPłΩΨŃÜ°\$Ω !ЙσΨ00ú\$

NCI zu 7.2 (NA.7)

Ek	Stelle	(e_y/b_y)	(e_z/b_z)	$r \cdot \xi \cdot \delta$	zul r	$\square$
		[-]	[-]	[-]	[-]	[-]
5	Kopf	0.000	0.000	0.000	0.111	0.00
5	Mitte	0.000	0.000	0.000	0.111	0.00
5	Stü	0.000	0.000	0.000	0.111	0.00

!ЙЎР†°\$oΞoŃŮú\$

/110130202001\$ ЙΩΣ . \$Ψ\$σσЙΩ°σ†ЙŮ†°\$oΞoŃŮŮ\$

Char. Auflagerkr.

	Aufl.	$F_{x,k}$ [kN]	$F_{z,k}$ [kN]	$F_{y,k}$ [kN]
Einw. G_k	A	59.80	0.00	0.00
	B		0.00	0.00
Einw. $Q_{k,N}$	A	12.00	0.00	0.00
	B		0.00	0.00

Betonstahl
DIN EN 1992-1-1

Position	Material	Wichte	E_s G	f_{yk} $f_{tk,cal}$
		$\Xi b \Psi$	$b \Psi \Psi$	$b \Psi \Psi$
PL-1	B 500MA	78.50	200000	500.00
			77000	525.00
PL-1	B 500SA	78.50	200000	500.00
			77000	525.00

Auswertung

Geometrische Auswertung der Positionen

CPÑŌ'1 ŞΩ

CPÑÓ'1\$ΩÛε0Ψ°\$. †Ńú\$ŲP tŮσŲŲŲŲΩ\$Ω

Stahlbeton

Position	Dicke [cm]	χ^2 ψ	Volumen ψ
PL-1	25.0	134.10	33.52

Lastplan

Lasten des FE-Modells

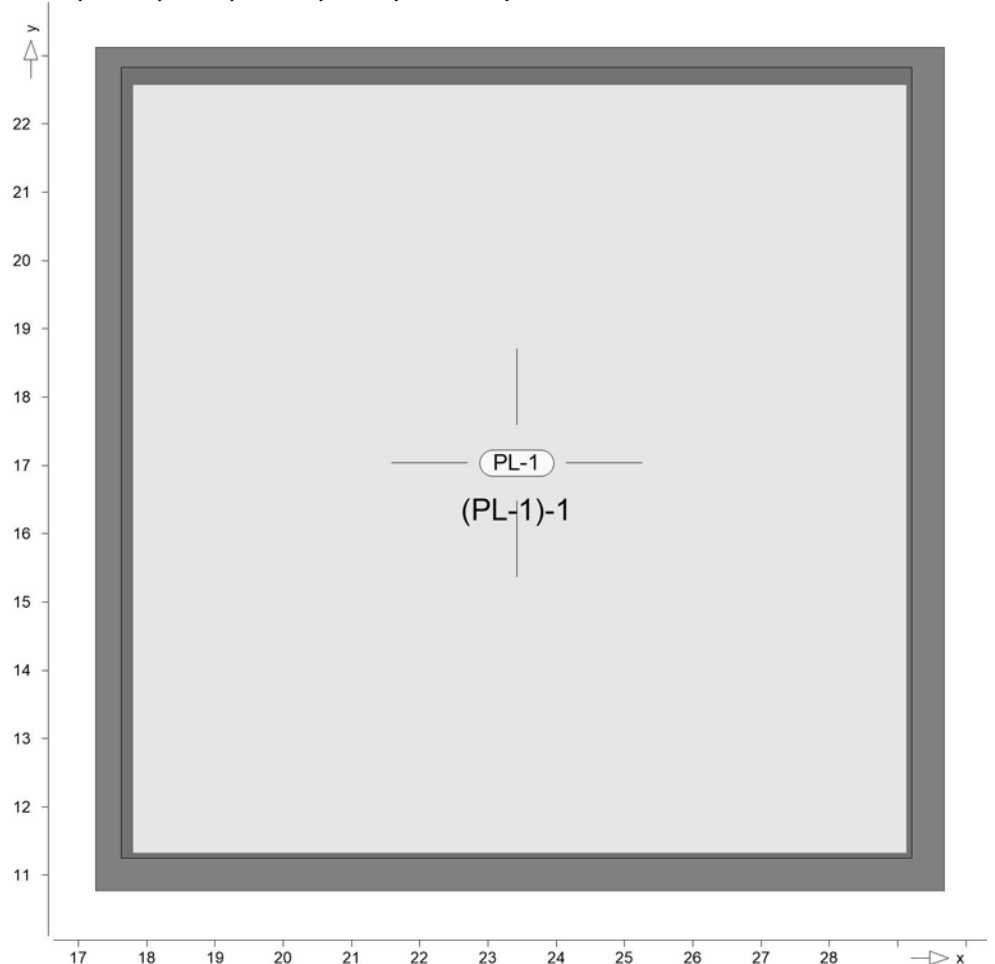
Bauteillasten

Bauteilbezogene Lasten

CPÑŌ'1\$ΩμŮσŮŮŮΩ\$Ω

CPÑÓ'1\$ΩÛεoΨ°\$. {Ŧú\$ŦP tÛσŦúŦÛΩ\$Ω

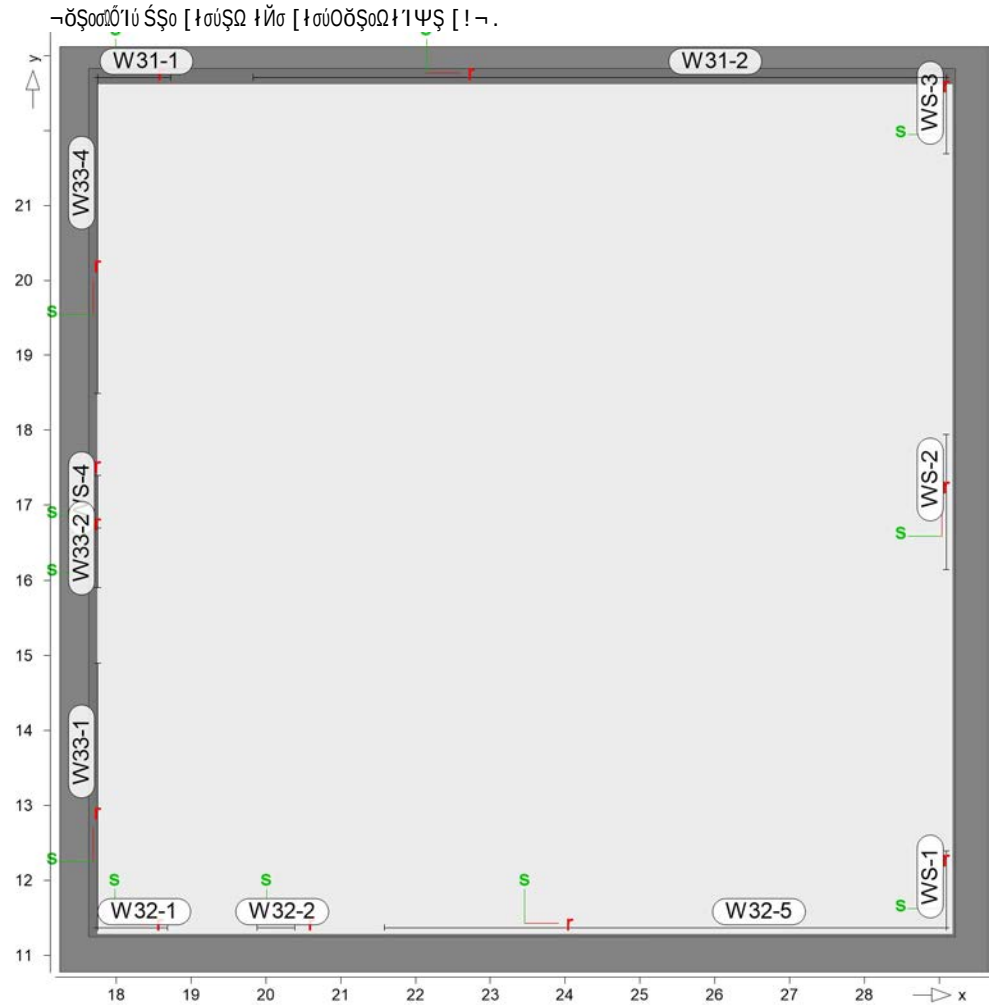
Positionsgrafik

[illegible]

Eigengewicht

Position	EW	Lastfall	Art	g [kN/m ²]
PL-1 PGr: Gravitationslast; positive Lasten wirken senkrecht nach unten	Gk	LF-1	PGr	6.25

Positionsgrafik



Linienlasten

W31-1

Gk
Qk.N

Blocklasten der einzelnen Abschnitte in Gravitationsrichtung

Lastfall	Lasten (2 Abschnitte je 0.49m)		[kN/m]
#1 LF-1 (g)		22.51	26.60
#1 (PL-3)-1		-0.50	-0.45
#1 (PL-3)-2		0.09	1.11
(g): Lastfall beinhaltet Eigengewicht (21.60 kN/m) der Wand			

(g): Lastfall beinhaltet Eigengewicht (21.60 kN/m) der Wand

W31-2

Gk

Qk.N

Lastfall	Lasten (10 Abschnitte je 0.93m)						[kN/m]
#1 LF-1 (g)	47.20	46.97	45.86	45.04	44.74	44.50	43.42
	40.13	33.01	23.08				
#1 (PL-3)-1	-0.13	-0.09	-0.08	-0.08	-0.09	-0.09	-0.09
	-0.08	-0.06	-0.04				
#1 (PL-3)-2	6.36	6.34	6.10	5.91	5.83	5.77	5.47
	4.60	2.75	0.20				

(g): Lastfall beinhaltet Eigengewicht (21.60 kN/m) der Wand

W32-1

Gk
Qk.N

Lastfall	Lasten (2 Abschnitte je 0.47m)		[kN/m]
#1 LF-1 (g)		24.88	32.03
#1 (PL-3)-1		0.83	2.65
#1 (PL-3)-2		-0.52	-0.46

(g): Lastfall beinhaltet Eigengewicht (21.60 kN/m) der Wand

W32-2

Gk
Qk.N

Lastfall	Lasten (2 Abschnitte je 0.25m)	[kN/m]
#1 LF-1 (g)	73.83	74.49
#1 (PL-3)-1	13.39	13.56
#1 (PL-3)-2	-0.21	-0.21

Position	r-Koordinaten je Abschnittsende						[m]
W32-5	(8 Abschnitte je 0.94m)						
	0.94	1.88	2.82	3.75	4.69	5.63	6.57
	7.51						
W33-1	(4 Abschnitte je 0.88m)						
				0.88	1.77	2.65	3.53
W33-2	(2 Abschnitte je 0.39m)						
						0.39	0.78
W33-4	(5 Abschnitte je 0.84m)						
			0.84	1.69	2.53	3.37	4.22
WS-1	(2 Abschnitte je 0.51m)						
						0.51	1.03
WS-2	(2 Abschnitte je 0.90m)						
						0.90	1.80
WS-3	(2 Abschnitte je 0.51m)						
						0.51	1.02
WS-4	(2 Abschnitte je 0.35m)						
						0.35	0.70

Lastsummen

Einwirkungsweise Lastsummen der Punktlasten und Linienlast-Resultierenden, getrennt nach positiven und negativen Anteilen

Lasten aus Lastgruppen werden nicht

	Position	EW	Art	μύσηση [kN]	μύσηση [kN]
Linienlasten	W31-1	Gk	PGr	24.04	
		Qk.N	PGr	0.59	-0.47
	W31-2	Gk	PGr	383.37	
		Qk.N	PGr	45.68	-0.77
	W32-1	Gk	PGr	26.60	
		Qk.N	PGr	1.63	-0.46
	W32-2	Gk	PGr	36.94	
		Qk.N	PGr	6.71	-0.10
	W32-5	Gk	PGr	313.61	
		Qk.N	PGr	38.93	-0.63
	W33-1	Gk	PGr	132.78	
		Qk.N	PGr	13.64	-1.30
	W33-2	Gk	PGr	55.02	
		Qk.N	PGr	8.86	0.00
	W33-4	Gk	PGr	170.59	
		Qk.N	PGr	18.76	-1.09
	WS-1	Gk	PGr	51.04	
		Qk.N	PGr	5.78	-1.84
	WS-2	Gk	PGr	368.40	
		Qk.N	PGr	73.57	0.00
WS-3	Gk	PGr	52.65		
	Qk.N	PGr	6.18	-1.85	
WS-4	Gk	PGr	213.81		
	Qk.N	PGr	45.38	0.00	

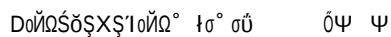
PGr: Gravitationslast; positive Lasten wirken senkrecht nach unten

Einwirkungen

DIN EN 1990

Einwirkungen nach DIN EN 1990

Y0aSP	Beschreibung Typisierung
Gk	Eigenlasten {0NΩ\$!°\$ 9!ΩX!o≡!Ω°\$Ω
Qk.N	Nutzlasten Y!ú\$°úo!\$! ´ ú!Ω !Ω\$! !ú\$ú! !!ú\$ú! !!ú\$ú!



S: {μ†ΩΩŸΩ°σΩ†Ō†X\$ŌσΨ†ü°\$ö\$Ÿ\$Ÿ

Knoten	x [m]	y [m]
83	17.63	15.11
98	29.21	15.11
130	29.21	16.65
178	29.21	18.97

CPÑÓ'1\$ΩξΨ\$οΞο†ŮŮŮ\$Ψ\$σσΨΩ° Ω†Ů'1 5Lb 9b

Position	Winkel	Art	$[\text{m}^2/\text{s}]$	Material Quer	Dicke [cm]
PL-1	0.0	iso	$[\text{m}^2/\text{s}]$	C 25/30 Q B 500SA	25.0

Winkel: Bewehrungsrichtung r
iso: isotropes Material
Q: $D \sigma_{\perp} \sigma_{\parallel} = \epsilon_0 \Omega^2 \frac{v_{\perp}^2}{v_{\parallel}^2} \sigma_{\perp} \sigma_{\parallel}$

. ζΨζσσΨ°σξΨζοΞο†ΰοφ9\$ ο\$σ †Ψσ £ο†°ΰŃ'1°ΞζϋοσΩ†Ό'1Xζϋσ ρΩ ≡b Ψ

a t̥ü sú t̥õ

 $5_0 \S \sigma \S \Omega$

Moment m_r in [kNm/m]

2	-19	-32	-16	-1	5	7	7	6	4	1	-4	-10	-15	-13	2
-1	-19	-27	-20	-9	-4	-1	0	0	-2	-5	-9	-14	-18	-15	4
1	-20	-26	-22	-15	-8	-4	-3	-3	-5	-8	-12	-16	-18	-14	-2
2	-22	-28	-24	-17	-11	-6	-4	-4	-5	-9	-13	-18	-19	-15	-1
2	-24	-31	-27	-19	-12	-6	-4	-3	-6	-10	-15	-20	-22	-17	-2
4	-27	-33	-29	-21	-13	-6	-3	-3	-6	-11	-18	-25	-27	-20	-3
-6	-26	-38	-33	-23	-13	-7	-3	-3	-6	-12	-21	-31	-36	-26	-2
12	-35	-43	-35	-24	-14	-7	-3	-3	-6	-13	-24	-36	-44	-36	19
17	-37	-44	-35	-24	-14	-7	-3	-3	-6	-13	-24	-36	-44	-36	19
-3	-27	-38	-33	-23	-13	-6	-3	-3	-6	-12	-21	-31	-36	-25	-2
-2	-24	-32	-29	-21	-12	-6	-3	-3	-6	-11	-18	-25	-27	-20	-2
3	-24	-30	-26	-19	-12	-6	-3	-3	-5	-9	-15	-20	-21	-17	-2
2	-21	-28	-24	-18	-11	-6	-3	-3	-5	-8	-13	-17	-19	-15	-1
1	-20	-26	-23	-17	-10	-4	-1	-1	-4	-7	-12	-16	-18	-14	-2
-1	-18	-26	-21	-17	-9	1	4	2	-1	-4	-9	-14	-17	-15	3
3	-15	-29	-12	-19	-8	13	13	9	5	1	-3	-9	-14	-13	2

a t̥üśú t̥ǫ

aus Lastkombination LK-1
Max = 19 (Kn. 146), Min = -44 (Kn. 144)

Moment m_s in [kNm/m]

2	-14	-15	-12	-11	-25	-3	76	59	-15	-7	-9	-14	-17	-15	2
1	-13	-17	-16	-16	-18	-3	32	25	-7	-12	-15	-18	-19	-14	0
-3	-11	-17	-18	-17	-13	-2	6	5	-4	-13	-16	-19	-19	-13	-3
4	-13	-17	-17	-15	-10	-5	-1	-1	-6	-11	-16	-19	-20	-15	2
-1	-12	-18	-17	-13	-9	-5	-3	-3	-6	-10	-15	-20	-22	-16	3
0	-14	-19	-17	-13	-8	-5	-3	-3	-5	-9	-15	-20	-22	-17	3
5	-17	-21	-18	-13	-8	-4	-2	-3	-5	-9	-14	-20	-23	-17	2
3	-17	-22	-19	-13	-8	-4	-2	-2	-4	-9	-14	-20	-24	-18	2
2	-18	-23	-20	-14	-8	-4	-2	-2	-4	-9	-15	-21	-24	-18	2
2	-18	-24	-21	-15	-9	-4	-2	-2	-5	-9	-15	-21	-24	-19	2
2	-18	-24	-22	-16	-10	-5	-2	-2	-5	-10	-16	-22	-25	-19	2
2	-19	-25	-23	-18	-11	-5	-1	-1	-5	-11	-18	-24	-26	-19	2
2	-19	-27	-26	-21	-13	-3	4	4	-3	-13	-22	-27	-27	-19	2
1	-19	-28	-31	-27	-17	1	16	16	1	-17	-28	-31	-29	-19	1
-1	-16	-31	-38	-36	-25	7	47	47	7	-25	-36	-38	-31	-16	-1
4	-7	-36	-45	-45	-34	9	102	102	10	-34	-45	-45	-36	-7	4

a t̥ü sú t̥õ

aus Lastkombination LK-1
Max = 102 (Kn. 146), Min = -45 (Kn. 210)

$5_0\zeta\sigma\zeta\Omega$

