



Büro für Strukturmechanik GmbH

Mohrenstraße 4, 96450 COBURG

Tel: 09561/35133-20 - Fax: 09561/35133-40

Seite: 2/130

MODELL

Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

MODELL-BASISANGABEN

Allgemein	Modellname	: 24-011-RÖD_001_Anhang A
	Modelbezeichnung	: Brücke Mönchröden
Projektname	Projektname	: 24-011-RÖD
	Projektbezeichnung	: Brücke Mönchröden
Modelltyp	Modelltyp	: 3D
	Positive Richtung der globalen Z-Achse	: Nach unten
Klassifizierung der Lastfälle und Kombinationen	Klassifizierung der Lastfälle und Kombinationen	: Nach Norm: EN 1990 + EN 1991-2; Straßenbrücken
	Nationaler Anhang: DIN - Deutschland	
Optionen	☒ Kombinationen automatisch erzeugen	: ☒ Lastkombinationen
	☐ CQC-Regel anwenden	
Optionen	☐ CAD/BIM-Modell ermöglichen	
	Erdbeschleunigung g	: 10.00 m/s ²

1.1 KNOTEN

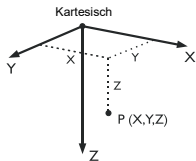
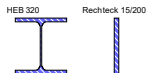
Knoten Nr.	Bezugs-Knoten	Koordinaten-System	Knotenkoordinaten			Kommentar
			X [m]	Y [m]	Z [m]	
1	-	Kartesisch	0.000	0.000	0.000	Abgestützt
2	-	Kartesisch	12.000	0.000	0.000	Abgestützt
3	-	Kartesisch	0.000	0.750	0.000	Abgestützt
4	-	Kartesisch	12.000	0.750	0.000	Abgestützt
5	-	Kartesisch	0.000	1.500	0.000	Abgestützt
6	-	Kartesisch	12.000	1.500	0.000	Abgestützt
7	-	Kartesisch	0.000	2.250	0.000	Abgestützt
8	-	Kartesisch	12.000	2.250	0.000	Abgestützt
9	-	Kartesisch	4.000	0.000	0.000	
10	-	Kartesisch	4.000	0.750	0.000	
11	-	Kartesisch	4.000	1.500	0.000	
12	-	Kartesisch	4.000	2.250	0.000	
13	-	Kartesisch	8.000	0.000	0.000	
14	-	Kartesisch	8.000	0.750	0.000	
15	-	Kartesisch	8.000	1.500	0.000	
16	-	Kartesisch	8.000	2.250	0.000	
17	-	Kartesisch	0.000	-0.200	0.000	
18	-	Kartesisch	0.000	2.450	0.000	
19	-	Kartesisch	2.000	0.000	0.000	
20	-	Kartesisch	2.000	2.250	0.000	
21	-	Kartesisch	2.000	-0.200	0.000	
22	-	Kartesisch	2.000	2.450	0.000	
24	-	Kartesisch	10.000	0.750	0.000	
25	-	Kartesisch	4.000	-0.200	0.000	
26	-	Kartesisch	4.000	2.450	0.000	
27	-	Kartesisch	6.000	0.000	0.000	
28	-	Kartesisch	6.000	2.250	0.000	
29	-	Kartesisch	6.000	-0.200	0.000	
30	-	Kartesisch	6.000	2.450	0.000	
31	-	Kartesisch	10.000	1.500	0.000	
33	-	Kartesisch	8.000	-0.200	0.000	
34	-	Kartesisch	8.000	2.450	0.000	
35	-	Kartesisch	10.000	0.000	0.000	
36	-	Kartesisch	10.000	2.250	0.000	
37	-	Kartesisch	10.000	-0.200	0.000	
38	-	Kartesisch	10.000	2.450	0.000	
40	-	Kartesisch	2.000	0.750	0.000	
41	-	Kartesisch	12.000	-0.200	0.000	
42	-	Kartesisch	12.000	2.450	0.000	
43	-	Kartesisch	2.000	1.500	0.000	
46	-	Kartesisch	6.000	0.750	0.000	
47	-	Kartesisch	6.000	1.500	0.000	

1.2 MATERIALIEN

Mat. Nr.	Modul E [kN/cm ²]	Modul G [kN/cm ²]	Spez. Gewicht γ [kN/m ³]	Wärmedehnz. α [1/°C]	Teilsich.-Beiwert γ_M [-]	Material-Modell
1	Baustahl S 235 DIN EN 1993-1-1:2010-12 21000.00	8076.92	78.50	1.20E-05	1.00	Isotrop linear elastisch

1.3 QUERSCHNITTE

Quers. Nr.	Mater. Nr.	I _y [cm ⁴]		I _y [cm ⁴]		I _z [cm ⁴]		Hauptachsen α [°]	Drehung α' [°]	Gesamtabmessungen [mm]	
		A [cm ²]	I _y [cm ⁴]	A _y [cm ²]	I _y [cm ⁴]	A _z [cm ²]	I _z [cm ⁴]			Breite b	Höhe h
1	HEB 320 1	225.10 161.30	30820.00 102.48		9239.00 32.08	0.00	0.00			300.0	320.0
2	Rechteck 15/200 1	21.44 30.00	1000.00 25.00		5.63 25.00	0.00	0.00			15.0	200.0





Büro für Strukturmechanik GmbH

Mohrenstraße 4, 96450 COBURG

Tel: 09561/35133-20 - Fax: 09561/35133-40

Seite: 3/130

MODELL

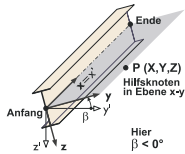
Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

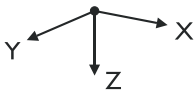
Brücke Mönchröden



1.7 STÄBE

Stab Nr.	Stabtyp	Knoten		Drehung Typ	β [°]	Querschnitt		Gelenk Nr.		Exz. Nr.	Teilung Nr.	Länge L [m]	
		Anfang	Ende			Anfang	Ende	Anfang	Ende				
1	Balkenstab	1	19	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
2	Balkenstab	3	40	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
3	Balkenstab	5	43	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
4	Balkenstab	7	20	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
5	Balkenstab	1	3	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
6	Balkenstab	3	5	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
7	Balkenstab	5	7	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
8	Balkenstab	9	10	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
9	Balkenstab	10	11	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
10	Balkenstab	11	12	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
11	Balkenstab	9	27	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
12	Balkenstab	10	46	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
13	Balkenstab	11	47	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
14	Balkenstab	12	28	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
15	Balkenstab	13	14	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
16	Balkenstab	14	15	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
17	Balkenstab	15	16	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
18	Balkenstab	13	35	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
19	Balkenstab	14	24	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
20	Balkenstab	15	31	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
21	Balkenstab	16	36	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
22	Balkenstab	2	4	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
23	Balkenstab	4	6	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
24	Balkenstab	6	8	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
25	Balkenstab	7	18	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
26	Balkenstab	17	1	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
27	Balkenstab	20	22	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
28	Balkenstab	21	19	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
29	Balkenstab	19	9	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
30	Balkenstab	20	12	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
31	Balkenstab	12	26	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
32	Balkenstab	25	9	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
33	Balkenstab	28	30	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
34	Balkenstab	29	27	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
35	Balkenstab	27	13	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
36	Balkenstab	28	16	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
37	Balkenstab	16	34	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
38	Balkenstab	33	13	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
39	Balkenstab	36	38	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
40	Balkenstab	37	35	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
41	Balkenstab	35	2	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
42	Balkenstab	36	8	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
43	Balkenstab	8	42	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
44	Balkenstab	41	2	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.200	Y
45	Balkenstab	19	40	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
46	Balkenstab	40	43	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
47	Balkenstab	43	20	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
48	Balkenstab	27	46	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
49	Balkenstab	46	47	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
50	Balkenstab	47	28	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
51	Balkenstab	35	24	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
52	Balkenstab	24	31	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
53	Balkenstab	31	36	Winkel	0.00	2	2	-	-	-	-	0.750	Y
54	Balkenstab	40	10	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
55	Balkenstab	43	11	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
56	Balkenstab	46	14	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
57	Balkenstab	47	15	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
58	Balkenstab	24	4	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X
59	Balkenstab	31	6	Winkel	0.00	1	1	-	-	-	-	2.000	X

1.8 KNOTENLAGER



Lager Nr.	Knoten Nr.	Folge	Lagerdrehung [°]			Stütze in Z	Lagerung bzw. Feder					
			um X	um Y	um Z		$u_{x'}$	$u_{y'}$	$u_{z'}$	$\varphi_{x'}$	$\varphi_{y'}$	$\varphi_{z'}$
1	1-8	XYZ	0.00	0.00	0.00	☐	Feder	Feder	☒	☐	☐	☒

1.8.2 KNOTENLAGER - FEDERN

Lager Nr.	Knoten Nr.	Wegfeder [kN/m]			Drehfeder [kNm/rad]		
		$C_{u,x'}$	$C_{u,y'}$	$C_{u,z'}$	$C_{\varphi,x'}$	$C_{\varphi,y'}$	$C_{\varphi,z'}$
1	1-8	1470.000	1470.000	-	-	-	-

1.11 STABSÄTZE

Satz Nr.	Stabsatz Bezeichnung	Typ	Stab Nr.	Länge [m]	Kommentar
1	Hauptträger	Stabzug	1,29,11,35,18,41	12.000	
2	Hauptträger	Stabzug	2,54,12,56,19,58	12.000	
3	Hauptträger	Stabzug	3,55,13,57,20,59	12.000	
4	Hauptträger	Stabzug	4,30,14,36,21,42	12.000	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.1 LASTFÄLLE

Lastfall	LF-Bezeichnung	EN 1990 + EN 1991-2; Straßenbrü Einwirkungskategorie	Eigengewicht - Faktor in Richtung			
			Aktiv	X	Y	Z
LF1	G	Ständige Lasten	☒	0.000	0.000	1.000
LF10	q z	gr3 – Gehwegbelastung	☐			
LF11	q z + x	gr3 – Gehwegbelastung	☐			
LF12	q z + -x	gr3 – Gehwegbelastung	☐			
LF13	Q Gel1	gr3 – Gehwegbelastung	☐			
LF14	Q Gel2	gr3 – Gehwegbelastung	☐			
LF20	W + y	Windlasten – Fwk – Ständige	☐			
LF21	W - y	Bemessungssituationen				
		Windlasten – Fwk – Ständige	☐			
LF100	T N con	Bemessungssituationen				
LF101	T N exp	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF102	T M cool	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF103	T M heat	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	Temperatur (ohne Brand)	☐			
LF200	I1	Imperfektion	☐			
LF201	I2	Imperfektion	☐			

2.1.1 LASTFÄLLE - BERECHNUNGSPARAMETER

Lastfall	LF-Bezeichnung	Berechnungsparameter	
LF1	G	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF10	q z	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF11	q z + x	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF12	q z + -x	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF13	Q Gel1	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF14	Q Gel2	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF20	W + y	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF21	W - y	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF100	T N con	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF101	T N exp	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF102	T M cool	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF103	T M heat	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF200	I1	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)
LF201	I2	Berechnungstheorie	: ☒ Theorie I. Ordnung (linear)
		Steifigkeitsbeiwerte aktivieren für:	: ☒ Querschnitte (Faktor für J, I _y , I _z , A, A _y , A _z)
			: ☒ Stäbe (Faktor für GJ, E _I _y , E _I _z , EA, GA _y , GA _z)



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor	Lastfall
LK1	GZT	1.35*LF1	1	1.35	LF1 G
LK2	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF100	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF100 T N con
LK3	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF101	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF101 T N exp
LK4	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF102	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF102 T M cool
LK5	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF103	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF103 T M heat
LK6	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF104	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF104 0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK7	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF105	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF105 1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK8	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF106	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF106 0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK9	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF107	1	1.35	LF1 G
			2	1.35	LF107 1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK10	G Ch	LF1	1	1.00	LF1 G
LK11	G Ch	LF1 + LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF100 T N con
LK12	G Ch	LF1 + LF101	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF101 T N exp
LK13	G Ch	LF1 + LF103	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF103 T M heat
LK14	G Ch	LF1 + LF102	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF102 T M cool
LK15	G Ch	LF1 + LF104	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF104 0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK16	G Ch	LF1 + LF105	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF105 1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK17	G Ch	LF1 + LF106	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF106 0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK18	G Ch	LF1 + LF107	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF107 1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK19	G Ch	LF1 + LF20	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF20 W + y
LK20	G Ch	LF1 + LF21	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF21 W - y
LK21	G Ch	LF1 + LF10	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
LK22	G Ch	LF1 + LF10 + LF13	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
			3	1.00	LF13 Q Gel1
LK23	G Ch	LF1 + LF10 + LF14	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
			3	1.00	LF14 Q Gel2
LK24	G Ch	LF1 + LF11	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
LK25	G Ch	LF1 + LF11 + LF13	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
			3	1.00	LF13 Q Gel1
LK26	G Ch	LF1 + LF11 + LF14	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
			3	1.00	LF14 Q Gel2
LK27	G Ch	LF1 + LF12	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF12 q z + -x
LK28	G Ch	LF1 + LF12 + LF13	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF12 q z + -x
			3	1.00	LF13 Q Gel1
LK29	G Ch	LF1 + LF12 + LF14	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF12 q z + -x
			3	1.00	LF14 Q Gel2
LK30	G Ch	LF1 + LF13	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF13 Q Gel1
LK31	G Ch	LF1 + LF14	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF14 Q Gel2
LK32	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
			3	0.60	LF100 T N con
LK33	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
			3	1.00	LF13 Q Gel1
			4	0.60	LF100 T N con
LK34	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF10 q z
			3	1.00	LF14 Q Gel2
			4	0.60	LF100 T N con
LK35	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
			3	0.60	LF100 T N con
LK36	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
			3	1.00	LF13 Q Gel1
			4	0.60	LF100 T N con
LK37	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF11 q z + +x
			3	1.00	LF14 Q Gel2
			4	0.60	LF100 T N con
LK38	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF12 q z + -x
			3	0.60	LF100 T N con
LK39	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1 G
			2	1.00	LF12 q z + -x
			3	1.00	LF13 Q Gel1



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK40	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF100	4	0.60	LF100	T N con
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
LK41	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF100	4	0.60	LF100	T N con
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
			3	0.60	LF100	T N con
LK42	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF100	T N con
LK43	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	0.60	LF101	T N exp
LK44	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF101	T N exp
LK45	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF101	T N exp
LK46	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	0.60	LF101	T N exp
LK47	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF101	T N exp
LK48	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF101	T N exp
LK49	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	0.60	LF101	T N exp
LK50	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF101	T N exp
LK51	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF101	T N exp
LK52	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
			3	0.60	LF101	T N exp
LK53	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF101	T N exp
LK54	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	0.60	LF103	T M heat
LK55	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF103	T M heat
LK56	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF103	T M heat
LK57	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	0.60	LF103	T M heat
LK58	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF103	T M heat
LK59	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF103	T M heat
LK60	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	0.60	LF103	T M heat
LK61	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF103	T M heat
LK62	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF103	T M heat
LK63	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
			3	0.60	LF103	T M heat
LK64	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF103	T M heat
LK65	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	0.60	LF102	T M cool
LK66	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK67	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF102	3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
LK68	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF102	3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
LK69	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF102	3	0.60	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
LK70	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF102	4	0.60	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
LK71	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF102	4	0.60	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	0.60	LF102	T M cool
LK72	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF102	T M cool
LK73	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF102	T M cool
LK74	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
			3	0.60	LF102	T M cool
LK75	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF102	T M cool
LK76	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK77	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK78	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK79	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK80	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK81	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK82	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK83	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK84	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK85	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
			3	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK86	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF104	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK87	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK88	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK89	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK90	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK91	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK92	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF14	Q Gel2



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK93	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF105	4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
LK94	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF105	3	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
LK95	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF105	3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	G
LK96	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF105	2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK97	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF105	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
LK98	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF106	3	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
LK99	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF106	3	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
LK100	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF106	3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK101	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF106	2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK102	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF106	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
LK103	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF106	4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
LK104	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF106	3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK105	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF106	2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK106	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF106	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
LK107	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF106	4	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
LK108	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF106	3	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2
LK109	G Ch	LF1 + LF10 + 0.6*LF107	3	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
LK110	G Ch	LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF107	3	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF10	q z
LK111	G Ch	LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF107	3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK112	G Ch	LF1 + LF11 + 0.6*LF107	2	1.00	LF10	q z
			3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK113	G Ch	LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF107	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
LK114	G Ch	LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF107	4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF11	q z + +x
LK115	G Ch	LF1 + LF12 + 0.6*LF107	3	1.00	LF14	Q Gel2
			4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK116	G Ch	LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF107	2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF13	Q Gel1
			4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK117	G Ch	LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF107	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF12	q z + -x
			3	1.00	LF14	Q Gel2
LK118	G Ch	LF1 + LF13 + 0.6*LF107	4	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF13	Q Gel1
LK119	G Ch	LF1 + LF14 + 0.6*LF107	3	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF14	Q Gel2



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK120	G Hä	LF1	2	1.00	LF14	Q Gel2
			3	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK121	G Hä	LF1 + 0.6*LF100	1	1.00	LF1	G
			2	1.00	LF1	G
LK122	G Hä	LF1 + 0.6*LF101	1	0.60	LF100	T N con
			2	1.00	LF1	G
LK123	G Hä	LF1 + 0.6*LF103	1	0.60	LF101	T N exp
			2	1.00	LF1	G
LK124	G Hä	LF1 + 0.6*LF102	1	0.60	LF103	T M heat
			2	1.00	LF1	G
LK125	G Hä	LF1 + 0.6*LF104	1	0.60	LF102	T M cool
			2	1.00	LF1	G
LK126	G Hä	LF1 + 0.6*LF105	1	0.60	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			2	1.00	LF1	G
LK127	G Hä	LF1 + 0.6*LF106	1	0.60	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			2	1.00	LF1	G
LK128	G Hä	LF1 + 0.6*LF107	1	0.60	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			2	1.00	LF1	G
LK129	G Hä	LF1 + 0.2*LF20	1	0.60	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			2	1.00	LF1	G
LK130	G Hä	LF1 + 0.2*LF21	1	0.20	LF20	W + y
			2	1.00	LF1	G
LK131	G Hä	LF1 + 0.4*LF10	1	0.20	LF21	W - y
			2	1.00	LF1	G
LK132	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13	1	0.40	LF10	q z
			2	1.00	LF1	G
LK133	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14	1	0.40	LF10	q z
			2	0.40	LF13	Q Gel1
LK134	G Hä	LF1 + 0.4*LF11	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK135	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13	1	0.40	LF14	Q Gel2
			2	1.00	LF1	G
LK136	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14	1	0.40	LF11	q z + +x
			2	1.00	LF1	G
LK137	G Hä	LF1 + 0.4*LF12	1	0.40	LF11	q z + +x
			2	0.40	LF13	Q Gel1
LK138	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK139	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14	1	0.40	LF14	Q Gel2
			2	1.00	LF1	G
LK140	G Hä	LF1 + 0.4*LF13	1	0.40	LF12	q z + -x
			2	1.00	LF1	G
LK141	G Hä	LF1 + 0.4*LF14	1	0.40	LF12	q z + -x
			2	0.40	LF13	Q Gel1
LK142	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF100	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK143	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100	1	0.40	LF10	q z
			2	0.50	LF100	T N con
LK144	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK145	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF100	1	0.40	LF14	Q Gel2
			2	0.50	LF100	T N con
LK146	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK147	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100	1	0.40	LF100	T N con
			2	0.50	LF1	G
LK148	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF100	1	0.40	LF11	q z + +x
			2	0.40	LF14	Q Gel2
LK149	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100	1	0.50	LF100	T N con
			2	1.00	LF1	G
LK150	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100	1	0.40	LF12	q z + -x
			2	0.40	LF13	Q Gel1
LK151	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100	1	0.50	LF100	T N con
			2	1.00	LF1	G
LK152	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100	1	0.40	LF13	Q Gel1
			2	0.50	LF100	T N con
LK153	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK154	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101	1	0.50	LF101	T N exp
			2	1.00	LF1	G



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK155	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101	2	0.40	LF10	q z
			3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
LK156	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF101	2	0.40	LF10	q z
			3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
LK157	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101	2	0.40	LF11	q z + +x
			3	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK158	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101	3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK159	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF101	3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF12	q z + -x
LK160	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101	3	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF12	q z + -x
			3	0.40	LF13	Q Gel1
LK161	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101	4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF12	q z + -x
			3	0.40	LF14	Q Gel2
LK162	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101	4	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF13	Q Gel1
			3	0.50	LF101	T N exp
LK163	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF14	Q Gel2
			3	0.50	LF101	T N exp
			1	1.00	LF1	G
LK164	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF103	2	0.40	LF10	q z
			3	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK165	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103	3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK166	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103	3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
LK167	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF103	3	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
			3	0.50	LF103	T M heat
LK168	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
			3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF103	T M heat
LK169	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
			3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF103	T M heat
LK170	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF103	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF12	q z + -x
			3	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK171	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103	2	0.40	LF12	q z + -x
			3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK172	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103	2	0.40	LF12	q z + -x
			3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
LK173	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103	2	0.40	LF13	Q Gel1
			3	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF13	Q Gel1
LK174	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103	3	0.50	LF103	T M heat
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF14	Q Gel2
			3	0.50	LF103	T M heat
LK175	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF10	q z
			3	0.50	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
LK176	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102	2	0.40	LF10	q z
			3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
LK177	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102	2	0.40	LF10	q z
			3	0.40	LF14	Q Gel2
			4	0.50	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
LK178	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF102	2	0.40	LF11	q z + +x
			3	0.50	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK179	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102	3	0.40	LF13	Q Gel1
			4	0.50	LF102	T M cool
			1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x
LK180	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102	1	1.00	LF1	G
			2	0.40	LF11	q z + +x



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor			Lastfall
LK181	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF102	3	0.40	LF14	Q Gel2	T M cool
			4	0.50	LF102	G	
			1	1.00	LF1	q z + -x	
			2	0.40	LF12	T M cool	
LK182	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102	3	0.50	LF102	G	q z + -x
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK183	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102	4	0.50	LF102	T M cool	G
			1	1.00	LF1	q z + -x	
			2	0.40	LF12	Q Gel2	
			3	0.40	LF14	T M cool	
LK184	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102	4	0.50	LF102	G	Q Gel1
			1	1.00	LF1	T M cool	
			2	0.40	LF13	G	
			3	0.50	LF102	Q Gel2	
LK185	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102	4	0.50	LF102	G	T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF14	T M cool	
			3	0.50	LF102	G	
LK186	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF104	3	0.50	LF102	q z	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	Q Gel2	
			3	0.50	LF104	T M cool	
LK187	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104	3	0.50	LF104	G	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF10	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK188	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	q z	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF10	T M cool	
			3	0.40	LF14	G	
LK189	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF11	T M cool	
			3	0.50	LF104	G	
LK190	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104	3	0.50	LF104	q z + +x	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF11	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK191	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	Q Gel1	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	T M cool	
			2	0.40	LF11	G	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
LK192	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.50	LF104	G	
LK193	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104	3	0.50	LF104	q z + -x	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK194	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.40	LF14	G	
LK195	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	Q Gel2	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.00	LF1	T M cool	
			2	0.40	LF13	G	
			3	0.50	LF104	Q Gel1	
LK196	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104	4	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF14	T M cool	
			3	0.50	LF104	G	
LK197	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF105	3	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF10	T M cool	
			3	0.50	LF105	G	
LK198	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105	3	0.50	LF105	q z	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF10	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK199	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF10	T M cool	
			3	0.40	LF14	G	
LK200	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	Q Gel2	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	T M cool	
			2	0.40	LF11	G	
			3	0.50	LF105	Q Gel1	
LK201	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105	3	0.50	LF105	q z + +x	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF11	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK202	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF11	T M cool	
			3	0.40	LF14	G	
LK203	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	Q Gel2	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	T M cool	
			2	0.40	LF12	G	
			3	0.50	LF105	Q Gel1	
LK204	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105	3	0.50	LF105	q z + -x	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.40	LF13	G	
LK205	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	G
			1	1.00	LF1	Q Gel1	
			2	0.40	LF12	T M cool	
			3	0.40	LF14	G	
LK206	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105	4	0.50	LF105	q z + -x	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.00	LF1	Q Gel2	
			2	0.40	LF13	T M cool	
			3	0.50	LF105	G	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor			Lastfall
LK207	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF14	Q Gel2	
			3	0.50	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	
LK208	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK209	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK210	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK211	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK212	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK213	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK214	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK215	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK216	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK217	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF13	Q Gel1	
			3	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK218	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF14	Q Gel2	
			3	0.50	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat	
LK219	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK220	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK221	G Hä	LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF10	q z	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK222	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK223	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK224	G Hä	LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF11	q z + +x	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK225	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK226	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.40	LF13	Q Gel1	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK227	G Hä	LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF12	q z + -x	
			3	0.40	LF14	Q Gel2	
			4	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK228	G Hä	LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF13	Q Gel1	
			3	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK229	G Hä	LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	
			2	0.40	LF14	Q Gel2	
			3	0.50	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat	
LK230	G Qs	LF1	1	1.00	LF1	G	
LK231	G Qs	LF1 + 0.5*LF100	1	1.00	LF1	G	
LK232	G Qs	LF1 + 0.5*LF101	1	1.00	LF1	G	
			2	0.50	LF101	T N exp	
LK233	G Qs	LF1 + 0.5*LF103	1	1.00	LF1	G	
			2	0.50	LF103	T M heat	
LK234	G Qs	LF1 + 0.5*LF102	1	1.00	LF1	G	
			2	0.50	LF102	T M cool	
LK235	G Qs	LF1 + 0.5*LF104	1	1.00	LF1	G	
			2	0.50	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool	
LK236	G Qs	LF1 + 0.5*LF105	1	1.00	LF1	G	
			2	0.50	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor			Lastfall
LK237	G Qs	LF1 + 0.5*LF106	1	1.00	LF1	G	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			2	0.50	LF106	G	
LK238	G Qs	LF1 + 0.5*LF107	1	1.00	LF1	G	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			2	0.50	LF107	G	
LK239	GZT	1.35*LF1 + 1.5*LF20	1	1.35	LF1	G	W + y
			2	1.50	LF20	G	
LK240	GZT	1.35*LF1 + 1.5*LF21	1	1.35	LF1	G	W - y
			2	1.50	LF21	G	
LK241	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
LK242	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
LK243	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
LK244	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
LK245	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
LK246	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
LK247	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
LK248	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
LK249	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
LK250	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13	1	1.35	LF1	G	Q Gel1
			2	1.35	LF13	G	
LK251	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14	1	1.35	LF1	G	Q Gel2
			2	1.35	LF14	G	
LK252	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	0.81	LF100	T N con	
LK253	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK254	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK255	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	0.81	LF100	T N con	
LK256	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK257	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK258	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
			3	0.81	LF100	T N con	
LK259	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK260	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	q z + -x
			2	1.35	LF12	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
			4	0.81	LF100	T N con	
LK261	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	Q Gel1
			2	1.35	LF13	G	
			3	0.81	LF100	T N con	
LK262	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100	1	1.35	LF1	G	Q Gel2
			2	1.35	LF14	G	
			3	0.81	LF100	T N con	
LK263	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	0.81	LF101	T N exp	
LK264	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
			4	0.81	LF101	T N exp	
LK265	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	q z
			2	1.35	LF10	G	
			3	1.35	LF14	Q Gel2	
			4	0.81	LF101	T N exp	
LK266	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	0.81	LF101	T N exp	
LK267	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	q z + +x
			2	1.35	LF11	G	
			3	1.35	LF13	Q Gel1	
			4	0.81	LF101	T N exp	
LK268	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101	1	1.35	LF1	G	
			1	1.35	LF1	G	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Lastfall		
				Faktor		
LK269	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF101	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF101	T N exp
			1	1.35	LF1	G
LK270	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	0.81	LF101	T N exp
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK271	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101	3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF101	T N exp
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK272	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101	3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF101	T N exp
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1
LK273	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101	3	0.81	LF101	T N exp
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF101	T N exp
LK274	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF102	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK275	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK276	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK277	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF102	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
			3	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK278	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK279	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK280	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF102	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK281	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK282	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK283	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1
			3	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK284	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102	2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF102	T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1
LK285	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF103	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK286	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK287	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK288	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF103	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
			3	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK289	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK290	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK291	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF103	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK292	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK293	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK294	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Faktor		Lastfall
LK295	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103	3	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF14	Q Gel2
LK296	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF104	3	0.81	LF103	T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK297	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104	3	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK298	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104	3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK299	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF104	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK300	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel2
LK301	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104	4	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
LK302	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF104	3	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK303	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104	3	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK304	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104	3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK305	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK306	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF104	0,35 T N con + 1,0 T M cool
LK307	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF105	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK308	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel1
LK309	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105	4	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK310	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF105	3	1.35	LF13	Q Gel2
			4	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK311	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK312	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK313	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF105	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
LK314	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
LK315	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105	4	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK316	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105	3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK317	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105	2	1.35	LF13	Q Gel1
			3	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK318	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF106	2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF105	1,0 T N con + 0,75 T M cool
			1	1.35	LF1	G
LK319	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106	2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK320	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
			3	1.35	LF14	Q Gel2
LK321	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF106	4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.5 LASTKOMBINATIONEN

Last-kombin.	BS	Lastkombination Bezeichnung	Nr.	Lastfall		
				Faktor		
LK322	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106	2	1.35	LF11	q z + +x
			3	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
LK323	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106	3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
LK324	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF106	3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
LK325	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106	3	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
LK326	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106	4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
LK327	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106	4	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1
			3	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
LK328	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF106	0,35 T N exk + 1,0 T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK329	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF107	2	1.35	LF10	q z
			3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK330	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107	3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK331	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107	3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF10	q z
LK332	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF107	3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
			3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK333	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK334	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF11	q z + +x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
LK335	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF107	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF12	q z + -x
			3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK336	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF13	Q Gel1
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK337	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107	2	1.35	LF12	q z + -x
			3	1.35	LF14	Q Gel2
			4	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK338	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107	1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF13	Q Gel1
			3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
LK339	GZT	1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107	2	1.35	LF14	Q Gel2
			3	0.81	LF107	1,0 T N exk + 0,75 T M heat
			1	1.35	LF1	G
			2	1.35	LF14	Q Gel2

2.6 ERGEBNISKOMBINATIONEN

Ergebn.- kombin.	Bezeichnung	Belastung
EK1	GZT (STR/GEO) - Ständig / vorübergehend - Gl. 6.10	LK1/s oder bis LK9 oder LK239/s oder bis LK339
EK2	GZG - Charakteristisch	LK10/s oder bis LK119
EK3	GZG - Häufig	LK120/s oder bis LK229
EK4	GZG - Quasi-ständig	LK230/s oder bis LK238

**3.1 KNOTENLASTEN - KOMPONENTENWEISE
- KOORDINATENSYSTEM**

LF1: G

Nr.	An Knoten Nr.	Koordinaten- system	Kraft [kN]			Moment [kNm]		
			P _X / P _U	P _Y / P _V	P _Z / P _W	M _X / M _U	M _Y / M _V	M _Z / M _W
1	21,22,25,26,29,30, 33,34,37,38	0 Globales XYZ	0.000	0.000	1.000	0.000	0.000	0.000
2	17,18,41,42	0 Globales XYZ	0.000	0.000	0.500	0.000	0.000	0.000

LF1
G



Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

3.5 GENERIERTE LASTEN

LF1: G

Nr.	Lastbezeichnung			
1	Aus Flächenlasten durch Ebene			
	Flächenlastrichtung	Senkrecht zur Ebene	:	☒ z
	Stablastrichtung	Richtung der generierten Stablasten:	:	☒ Lokal in x, y, z
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene		
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert		
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	0.30 kN/m ²
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9
	Gesamtlasten generieren in Richtung	ΣP Flächen	X	: 0.000 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: 9.540 kN
		ΣP Stäbe	X	: 0.000 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: 9.540 kN
	Gesamtmoment zum Ursprung	ΣM Flächen	X	: 10.733 kNm
			Y	: -57.240 kNm
			Z	: 0.000 kNm
		ΣM Stäbe	X	: 10.733 kNm
			Y	: -57.240 kNm
			Z	: 0.000 kNm
	Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5
		Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²
	Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.		:	1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59

LF10

q z

3.5 GENERIERTE LASTEN

LF10: q z

Nr.	Lastbezeichnung			
1	Aus Flächenlasten durch Ebene			
	Flächenlastrichtung	Senkrecht zur Ebene	:	☒ z
	Stablastrichtung	Richtung der generierten Stablasten:	:	☒ Lokal in x, y, z
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene		
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert		
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	5.00 kN/m ²
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9
	Gesamtlasten generieren in Richtung	ΣP Flächen	X	: 0.000 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: 159.000 kN
		ΣP Stäbe	X	: 0.000 kN
			Y	: 0.000 kN
			Z	: 159.000 kN
	Gesamtmoment zum Ursprung	ΣM Flächen	X	: 178.875 kNm
			Y	: -954.000 kNm
			Z	: 0.000 kNm
		ΣM Stäbe	X	: 178.875 kNm
			Y	: -954.000 kNm
			Z	: 0.000 kNm
	Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5
		Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²
	Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.		:	1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59

LF11

q z + +x

3.5 GENERIERTE LASTEN

LF11: q z + +x

Nr.	Lastbezeichnung			
1	Aus Flächenlasten durch Ebene			
	Flächenlastrichtung	Senkrecht zur Ebene	:	☒ z
	Stablastrichtung	Richtung der generierten Stablasten:	:	☒ Lokal in x, y, z
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene		
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert		
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	5.00 kN/m ²
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9
	Gesamtlasten generieren in Richtung	ΣP Flächen	X	: 0.000 kN
			Y	: 0.000 kN

**LASTEN**

Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

3.5 GENERIERTE LASTEN

LF11: q z + +x

Nr.	Lastbezeichnung				
	ΣP Stäbe	Z	:	159.000 kN	
		X	:	0.000 kN	
		Y	:	0.000 kN	
		Z	:	159.000 kN	
	Gesamtmoment zum Ursprung	ΣM Flächen	X	:	178.875 kNm
			Y	:	-954.000 kNm
		ΣM Stäbe	Z	:	0.000 kNm
			X	:	178.875 kNm
		Y	:	-954.000 kNm	
		Z	:	0.000 kNm	
Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5		
	Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²		
Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.		:	1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59		
2	Aus Flächenlasten durch Ebene				
	Flächenlastrichtung	Global bezogen auf wahre Fläche:		☒ XL	
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene			
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert			
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	0.50 kN/m ²	
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18	
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene	
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9	
	Gesamtlasten generieren in Richtung	ΣP Flächen	X	:	15.900 kN
			Y	:	0.000 kN
			Z	:	0.000 kN
		ΣP Stäbe	X	:	15.900 kN
			Y	:	0.000 kN
			Z	:	0.000 kN
	Gesamtmoment zum Ursprung	ΣM Flächen	X	:	0.000 kNm
			Y	:	0.000 kNm
Z			:	-17.888 kNm	
ΣM Stäbe		X	:	0.000 kNm	
		Y	:	0.000 kNm	
		Z	:	-17.888 kNm	
Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5		
	Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²		
Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.		:	1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59		

LF12
q z + -x**3.5 GENERIERTE LASTEN**

LF12: q z + -x

Nr.	Lastbezeichnung				
1	Aus Flächenlasten durch Ebene				
	Flächenlastrichtung	Senkrecht zur Ebene	:	☒ z	
	Stablastrichtung	Richtung der generierten Stablasten:	:	☒ Lokal in x, y, z	
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene			
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert			
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	5.00 kN/m ²	
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18	
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene	
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9	
	Gesamtlasten generieren in Richtung	$\Sigma P_{\text{Flächen}}$	X	:	0.000 kN
			Y	:	0.000 kN
		$\Sigma P_{\text{Stäbe}}$	Z	:	159.000 kN
			X	:	0.000 kN
			Y	:	0.000 kN
			Z	:	159.000 kN
Gesamtmoment zum Ursprung	$\Sigma M_{\text{Flächen}}$	X	:	178.875 kNm	
		Y	:	-954.000 kNm	
	$\Sigma M_{\text{Stäbe}}$	Z	:	0.000 kNm	
		X	:	178.875 kNm	
		Y	:	-954.000 kNm	
		Z	:	0.000 kNm	
Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5		
	Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²		
Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.		:	1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59		
2	Aus Flächenlasten durch Ebene				
	Flächenlastrichtung	Global bezogen auf wahre Fläche:	:	☒ XL	
	Lastangriffsbereich	☒ Völlig geschlossene Ebene			
	Lastverteilungstyp:	☒ Kombiniert			



Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

3.5 GENERIERTE LASTEN

LF12: q z + -x

Nr.	Lastbezeichnung			
	Flächenlastgröße	☒ Konstant	:	-0.50 kN/m ²
	Berandung der Flächenlastebene	Eckknoten	:	17,41,42,18
		Hinweis	:	Jede Zeile in der Liste beschreibt eine Ebene
	Ohne Wirkung auf	Stäbe parallel zum Stab	:	9
	Gesamtlasten generieren in Richtung	Σ P Flächen	X	-15.900 kN
			Y	0.000 kN
			Z	0.000 kN
		Σ P Stäbe	X	-15.900 kN
			Y	0.000 kN
			Z	0.000 kN
	Gesamtmoment zum Ursprung	Σ M Flächen	X	0.000 kNm
			Y	0.000 kNm
			Z	17.888 kNm
		Σ M Stäbe	X	0.000 kNm
			Y	0.000 kNm
			Z	17.888 kNm
	Zellen für Generierung gewählt	Σ Anzahl Zellen	:	5
		Σ Zellenfläche	:	31.800 m ²
	Flächenlast wird umgewandelt auf Stäbe Nr.			1-4,11-14,18-21,29,30,35,36,41,42,54-59

**3.1 KNOTENLASTEN - KOMPONENTENWEISE
- KOORDINATENSYSTEM**

LF13: Q Gel1

LF13
Q Gel1

Nr.	An Knoten Nr.	Koordinaten- system	Kraft [kN]			Moment [kNm]		
			P _X / P _U	P _Y / P _V	P _Z / P _W	M _X / M _U	M _Y / M _V	M _Z / M _W
1	22,26,30,34,38	0 Globales XYZ	0.000	0.000	2.000	2.600	0.000	0.000
2	18,42	0 Globales XYZ	0.000	0.000	1.000	1.300	0.000	0.000
3	21,25,29,33,37	0 Globales XYZ	0.000	0.000	2.000	-2.600	0.000	0.000
4	17,41	0 Globales XYZ	0.000	0.000	1.000	-1.300	0.000	0.000

**3.1 KNOTENLASTEN - KOMPONENTENWEISE
- KOORDINATENSYSTEM**

LF14: Q Gel2

LF14
Q Gel2

Nr.	An Knoten Nr.	Koordinaten- system	Kraft [kN]			Moment [kNm]		
			P _X / P _U	P _Y / P _V	P _Z / P _W	M _X / M _U	M _Y / M _V	M _Z / M _W
1	21,22,25,26,29,30,33,34,37,38	0 Globales XYZ	0.000	0.000	2.000	2.600	0.000	0.000
2	17,18,41,42	0 Globales XYZ	0.000	0.000	1.000	1.300	0.000	0.000

3.2 STABLASTEN

LF20: W + y

LF20
W + y

Nr.	Beziehen auf	An Stäben Nr.	Last- Art	Last- verteilung	Last- Richtung	Bezugs- Länge	Lastparameter		
							Symbol	Wert	Einheit
1	Stabsätze	1	Kraft	Konstant	y	Wahre Länge	p	0.350	kN/m

3.2 STABLASTEN

LF21: W - y

LF21
W - y

Nr.	Beziehen auf	An Stäben Nr.	Last- Art	Last- verteilung	Last- Richtung	Bezugs- Länge	Lastparameter		
							Symbol	Wert	Einheit
1	Stabsätze	1	Kraft	Konstant	y	Wahre Länge	p	-0.350	kN/m

3.2 STABLASTEN

LF100: T N con

LF100
T N con

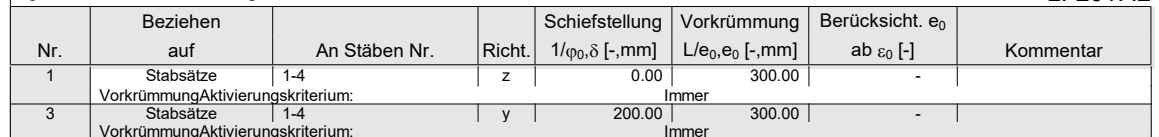
Nr.	Beziehen auf	An Stäben Nr.	Last- Art	Last- verteilung	Last- Richtung	Bezugs- Länge	Lastparameter		
							Symbol	Wert	Einheit
1	Stabsätze	1-4	Temperatur	Konstant	z	Wahre Länge	T _{c1}	-37.0	°C
							ΔT ₁	0.0	°C

3.2 STABLASTEN

LF101: T N exp

LF101
T N exp

Nr.	Beziehen auf	An Stäben Nr.	Last- Art	Last- verteilung	Last- Richtung	Bezugs- Länge	Lastparameter		
							Symbol	Wert	Einheit
1	Stabsätze	1-4	Temperatur	Konstant	z	Wahre Länge	T _{c1}	43.0	°C
							ΔT ₁	0.0	°C





Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
■	LF1 - G			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
■	LF10 - q z			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.00	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
■	LF11 - q z + +x			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.00	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
■	LF12 - q z + -x			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.00	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	14.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
■	LF13 - Q Gel1			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	24.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	24.00	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	3.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	3.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-0.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	LF14 - Q Gel2			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	24.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	24.00	kN	Abweichung 0.00%
	Resultierende der Reaktionen um X	31.20	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.3	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	7.3	mm	
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-1.7	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	LF20 - W + y			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	4.20	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	4.20	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verschiebung in Z	0.0	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Y	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	LF21 - W - y			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	-4.20	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-4.20	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	-0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verschiebung in Z	0.0	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Y	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Z	0.1	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	LF100 - T N con			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
	Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
	Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
	Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	0.0	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	2.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Y	0.0	mrad	
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
	Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	1		
LF101 - T N exp			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	-3.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	0.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	3.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF102 - T M cool			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	5.3	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	5.3	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	-1.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF103 - T M heat			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	-0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-19.4	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	19.4	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	-0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	6.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF104 - 0,35 T N con + 1,0 T M cool			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	5.3	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	5.3	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	-1.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF105 - 1,0 T N con + 0,75 T M cool			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	4.0	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	4.0	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	-1.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF106 - 0,35 T N exk + 1,0 T M heat			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	-0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	-1.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-19.4	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	19.4	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	-0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	6.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LF107 - 1,0 T N exk + 0,75 T M heat			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	-0.00	kN	
Resultierende der Reaktionen um X	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells (X:6.00, Y:1.12, Z:0.00 m)
Resultierende der Reaktionen um Y	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Resultierende der Reaktionen um Z	0.00	kNm	Im Schwerpunkt des Modells
Max. Verschiebung in X	-3.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-14.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	14.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um X	-0.0	mrاد	
Max. Verdrehung um Y	4.9	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	I. Ordnung		Theorie I. Ordnung (linear)
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
LK1 - 1.35*LF1			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.4	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	10.4	mm	
Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK2 - 1.35*LF1 + 1.35*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	3.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System f	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK3 - 1.35*LF1 + 1.35*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.4	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	10.4	mm	
Max. Verdrehung um X	0.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK4 - 1.35*LF1 + 1.35*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK5 - 1.35*LF1 + 1.35*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-16.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	6.1	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK6 - 1.35*LF1 + 1.35*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK7 - 1.35*LF1 + 1.35*LF105			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	3.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	15.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	15.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-4.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK8 - 1.35*LF1 + 1.35*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	-16.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	16.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	6.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK9 - 1.35*LF1 + 1.35*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-4.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	-9.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	9.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	3.9	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK10 - LF1			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK11 - LF1 + LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK12 - LF1 + LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK13 - LF1 + LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-12.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	12.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.5	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK14 - LF1 + LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK15 - LF1 + LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK16 - LF1 + LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	11.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	11.7	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK17 - LF1 + LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-12.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	12.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.5	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK18 - LF1 + LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.1	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-7.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	7.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.9	mmrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK19 - LF1 + LF20			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	4.20	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	4.20	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	
Max. Verdrehung um X	-0.2	mmrad	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mmrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mmrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK20 - LF1 + LF21			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	-4.20	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-4.20	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.6	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mmrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK21 - LF1 + LF10			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.6	mm	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mmrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK22 - LF1 + LF10 + LF13			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK23 - LF1 + LF10 + LF14			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK24 - LF1 + LF11			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um Y	5.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK25 - LF1 + LF11 + LF13			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	6.4	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK26 - LF1 + LF11 + LF14			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.3	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK27 - LF1 + LF12			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK28 - LF1 + LF12 + LF13			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK29 - LF1 + LF12 + LF14			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK30 - LF1 + LF13			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.5	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK31 - LF1 + LF14			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK32 - LF1 + LF10 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mrad	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK33 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.6	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	24.6	mm	
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
LK34 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK35 - LF1 + LF11 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	5.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK36 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.6	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	6.4	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK37 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.3	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK38 - LF1 + LF12 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK39 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.6	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK40 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK41 - LF1 + LF13 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK42 - LF1 + LF14 + 0.6*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK43 - LF1 + LF10 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK44 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK45 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK46 - LF1 + LF11 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	5.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK47 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	6.4	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK48 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.3	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK49 - LF1 + LF12 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-5.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System f	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK50 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK51 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	28.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.3	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK52 - LF1 + LF13 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.5	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK53 - LF1 + LF14 + 0.6*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK54 - LF1 + LF10 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK55 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK56 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK57 - LF1 + LF11 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verdrehung um Y	2.3	mrاد	Stab Nr. 58, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK58 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.9	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK59 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.8	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK60 - LF1 + LF12 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK61 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	13.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK62 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK63 - LF1 + LF13 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-2.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	2.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.6	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK64 - LF1 + LF14 + 0.6*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-6.6	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.6	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK65 - LF1 + LF10 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-6.7	mmrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK66 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.4	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK67 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	32.0	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.4	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK68 - LF1 + LF11 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	6.7	mmrad	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK69 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.4	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK70 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	32.1	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.4	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK71 - LF1 + LF12 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-6.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK72 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK73 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	32.1	mm	
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-8.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK74 - LF1 + LF13 + 0.6*LF102			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	13.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	13.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK75 - LF1 + LF14 + 0.6*LF102			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	18.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	18.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	5.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-4.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK76 - LF1 + LF10 + 0.6*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um Y	-6.7	mrاد	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK77 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.4	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK78 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.4	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK79 - LF1 + LF11 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	6.7	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK80 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.4	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
LK81 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.4	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK82 - LF1 + LF12 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-6.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK83 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK84 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK85 - LF1 + LF13 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK86 - LF1 + LF14 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK87 - LF1 + LF10 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-6.5	mrاد	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK88 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.0	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	27.0	mm	
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-7.2	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK89 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	31.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	31.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.1	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK90 - LF1 + LF11 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	6.5	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK91 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	7.2	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK92 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	31.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	31.3	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.1	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK93 - LF1 + LF12 + 0.6*LF105			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	24.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	24.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um Y	-6.5	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK94 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF105			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	27.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	27.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-7.2	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK95 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF105			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-3.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	31.3	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	31.3	mm	
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-8.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK96 - LF1 + LF13 + 0.6*LF105			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	13.1	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	13.1	mm	
	Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System f	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK97 - LF1 + LF14 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	5.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.5	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK98 - LF1 + LF10 + 0.6*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrad	Stab Nr. 2, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK99 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK100 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK101 - LF1 + LF11 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	10.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um Y	2.3	mrاد	Stab Nr. 59, x: 0.400 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK102 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	13.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	2.9	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK103 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	3.8	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.800 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		$N, V_y, V_z, M_y, M_z, M_T$
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK104 - LF1 + LF12 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	10.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	10.1	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrad	Stab Nr. 3, x: 1.600 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK105 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	13.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	13.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK106 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	17.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	17.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK107 - LF1 + LF13 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	-2.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	2.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	2.5	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	1.6	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK108 - LF1 + LF14 + 0.6*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	-6.6	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	6.6	mm	
Max. Verdrehung um X	5.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK109 - LF1 + LF10 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	12.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	12.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.0	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK110 - LF1 + LF10 + LF13 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK111 - LF1 + LF10 + LF14 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	20.1	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	20.1	mm	
Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK112 - LF1 + LF11 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	12.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	3.0	mmrad	Stab Nr. 58, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK113 - LF1 + LF11 + LF13 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.3	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.7	mmrad	Stab Nr. 42, x: 1.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK114 - LF1 + LF11 + LF14 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	3.3	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	20.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	20.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	4.9	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.6	mmrad	Stab Nr. 42, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	-0.3	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK115 - LF1 + LF12 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	245.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	245.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	12.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.0	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.0	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.0	mmrad	Stab Nr. 2, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.3	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK116 - LF1 + LF12 + LF13 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	16.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK117 - LF1 + LF12 + LF14 + 0.6*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	-15.90	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-15.90	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	269.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	269.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-3.3	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	20.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	20.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	4.9	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.800 m
	Max. Verdrehung um Z	0.3	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK118 - LF1 + LF13 + 0.6*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	2.0	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	2.0	mm	
	Max. Verdrehung um X	2.5	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	0.6	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK119 - LF1 + LF14 + 0.6*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	110.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	110.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	6.2	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	6.2	mm	
	Max. Verdrehung um X	5.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	1.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK120 - LF1			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK121 - LF1 + 0.6*LF100			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK122 - LF1 + 0.6*LF101			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK123 - LF1 + 0.6*LF103			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	-4.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	4.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	1.9	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK124 - LF1 + 0.6*LF102			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK125 - LF1 + 0.6*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK126 - LF1 + 0.6*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.6	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.8	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK127 - LF1 + 0.6*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.7	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-4.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	4.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.9	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
LK128 - LF1 + 0.6*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-1.3	mm	Stab Nr. 9, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	1.9	mm	Stab Nr. 25, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.0	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK129 - LF1 + 0.2*LF20			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.84	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.84	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.1	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	
Max. Verdrehung um X	-0.2	mrad	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK130 - LF1 + 0.2*LF21			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	-0.84	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.84	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.1	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK131 - LF1 + 0.4*LF10			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK132 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK133 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK134 - LF1 + 0.4*LF11			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.5	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK135 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.8	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK136 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.1	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK137 - LF1 + 0.4*LF12			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK138 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK139 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK140 - LF1 + 0.4*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK141 - LF1 + 0.4*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK142 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK143 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK144 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK145 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF100			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	3.5	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK146 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	3.8	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK147 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.1	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK148 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK149 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK150 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK151 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK152 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK153 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK154 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK155 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK156 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.5	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK157 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.8	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK158 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.1	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK159 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.3	mm	
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK160 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK161 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	16.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK162 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK163 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF101			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	10.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK164 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF103			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	3.5	mm	
	Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	0.8	mrاد	Stab Nr. 21, x: 1.600 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK165 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	
	Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-1.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK166 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	6.4	mm	
	Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-1.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.800 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK167 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	3.6	mm	
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	0.8	mrاد	Stab Nr. 21, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK168 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.0	mrاد	Stab Nr. 21, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK169 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	6.5	mm	
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.4	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK170 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	3.6	mm	
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-0.8	mrاد	Stab Nr. 30, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK171 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK172 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	6.5	mm	
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.800 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK173 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-1.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	1.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK174 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-3.1	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.1	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK175 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK176 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK177 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK178 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.3	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK179 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.6	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK180 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	5.0	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK181 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK182 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK183 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK184 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	11.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	11.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.2	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK185 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	13.2	mm	
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK186 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK187 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK188 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK189 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.3	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK190 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	
	Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	4.6	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK191 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.0	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	
	Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	5.0	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK192 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	15.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-4.3	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK193 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104			
	Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-1.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Z	17.1	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.1	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.6	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK194 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.0	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK195 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	11.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	11.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.2	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK196 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.5	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK197 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK198 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	16.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK199 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.8	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK200 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.1	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK201 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105			



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	16.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.4	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK202 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	4.8	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK203 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	15.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	15.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK204 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	16.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	16.5	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK205 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.8	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK206 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.9	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	10.9	mm	
Max. Verdrehung um X	1.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK207 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	12.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	12.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.3	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK208 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	0.8	mrad	Stab Nr. 21, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK209 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-1.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 2.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK210 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	6.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-1.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.800 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK211 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	3.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	0.8	mrاد	Stab Nr. 21, x: 1.600 m
	Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK212 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106			
	Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	1.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	1.0	mrاد	Stab Nr. 21, x: 2.000 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK213 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.4	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK214 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	3.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-0.8	mrاد	Stab Nr. 30, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK215 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	4.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 2.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK216 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.800 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK217 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-1.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	1.7	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK218 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-3.1	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	3.1	mm	
Max. Verdrehung um X	2.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.4	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK219 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK220 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.2	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.6	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Stefigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK221 - LF1 + 0.4*LF10 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Stefigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK222 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.4	mrad	Stab Nr. 42, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Stefigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK223 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.2	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.6	mrad	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Stefigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK224 - LF1 + 0.4*LF11 + 0.4*LF14 + 0			



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.0	mmrad	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK225 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	150.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	150.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	6.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.4	mmrad	Stab Nr. 4, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK226 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.2	mm	
Max. Verdrehung um X	1.1	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-1.6	mmrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK227 - LF1 + 0.4*LF12 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	-6.36	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-6.36	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	159.89	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	159.89	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.1	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mmrad	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.1	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK228 - LF1 + 0.4*LF13 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	1.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	1.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	1.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	0.3	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK229 - LF1 + 0.4*LF14 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	96.29	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	96.29	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	3.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	2.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	0.7	mrad	Stab Nr. 21, x: 1.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK230 - LF1			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK231 - LF1 + 0.5*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK232 - LF1 + 0.5*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	7.7	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	7.7	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK233 - LF1 + 0.5*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-2.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	2.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.3	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK234 - LF1 + 0.5*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	10.3	mm	
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK235 - LF1 + 0.5*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	10.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.9	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System f	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK236 - LF1 + 0.5*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.3	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	9.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	9.7	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK237 - LF1 + 0.5*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-2.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	2.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.3	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK238 - LF1 + 0.5*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	86.69	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	86.69	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	0.4	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	1.5	mm	Stab Nr. 25, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	0.2	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	0.5	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK239 - 1.35*LF1 + 1.5*LF20			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	6.30	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	6.30	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.9	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	10.4	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	10.4	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	-0.3	mrad	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.1	mrad	Stab Nr. 18, x: 1.600 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK240 - 1.35*LF1 + 1.5*LF21			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	-6.30	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	-6.30	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Z	117.03	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	117.03	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-0.0	mm	Stab Nr. 28, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.9	mm	Stab Nr. 11, x: 2.000 m
	Max. Verschiebung in Z	10.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	10.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	0.3	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-2.7	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.1	mrاد	Stab Nr. 18, x: 1.600 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK241 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verschiebung vektoriell	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Max. Verdrehung um Y	-7.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK242 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-8.6	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	1		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK243 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK244 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	7.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK245 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.6	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK246 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	9.9	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK247 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-7.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK248 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.6	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK249 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK250 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK251 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	20.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	20.2	mm	
Max. Verdrehung um X	7.0	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.9	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK252 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mmrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-7.7	mmrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK253 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.6	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK254 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mmrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mmrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mmrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK255 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	7.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK256 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.6	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK257 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	9.9	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK258 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-7.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
LK259 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.6	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK260 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK261 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK262 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF100			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	20.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	20.2	mm	
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK263 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 0.81 \cdot LF101$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-7.7	mrad	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK264 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF101$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.6	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK265 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF101$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK266 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 0.81 \cdot LF101$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	7.7	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System f	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
für...			
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK267 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	8.6	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK268 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	9.9	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK269 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	29.2	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	29.3	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-7.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK270 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-8.6	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK271 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	39.0	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	39.1	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK272 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	14.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK273 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF101			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	20.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	20.2	mm	
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK274 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-9.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK275 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	37.5	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-10.0	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK276 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK277 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	9.1	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK278 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	37.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	10.0	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK279 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	
Max. Verdrehung um X	6.6	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	11.3	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK280 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-9.1	mrad	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK281 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	37.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-10.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK282 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.3	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK283 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK284 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF102			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	24.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK285 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK286 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF103$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK287 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF103$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK288 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 0.81 \cdot LF103$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	3.1	mrاد	Stab Nr. 59, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK289 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF103$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.9	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK290 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	23.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	5.1	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK291 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrاد	Stab Nr. 3, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK292 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK293 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-1.9	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	23.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK294 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-3.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK295 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF103			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-8.9	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.2	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	1		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK296 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.8	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-9.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK297 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung in X	0.8	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	37.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-10.0	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK298 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.8	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	43.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.3	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK299 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	9.1	mrad	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK300 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	37.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	10.0	mrad	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK301 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.7	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	11.3	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK302 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.7	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	33.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-9.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK303 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.7	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	37.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	37.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-10.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK304 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF104			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.7	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	43.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.3	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK305 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF104$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.8	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	18.8	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK306 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF104$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	0.8	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	24.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	24.5	mm	
Max. Verdrehung um X	7.0	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.4	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK307 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-8.7	mrad	Stab Nr. 3, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK308 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	36.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	36.5	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.7	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte b	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
berücksichtigen			
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK309 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF10 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	42.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	42.2	mm	
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK310 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	8.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK311 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	36.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	36.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	9.7	mrاد	Stab Nr. 22, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK312 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF105$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.1	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	42.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	42.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	11.0	mrاد	Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

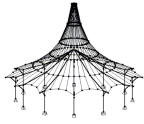
Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK313 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	32.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	32.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-8.7	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK314 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	36.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	36.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-9.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK315 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.1	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	42.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	42.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-11.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK316 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.7	mm	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	17.7	mm	
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-4.7	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK317 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF105			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	-0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.2	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	23.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK318 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK319 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK320 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	23.2	mm	
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK321 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.8	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	3.1	mrاد	Stab Nr. 59, x: 0.400 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK322 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	2.8	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.9	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.600 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK323 - 1.35*LF1 + 1.35*LF11 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	2.8	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	23.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	5.1	mrاد	Stab Nr. 42, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK324 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Summe Lagerkräfte in X	-21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.8	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	13.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	13.6	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-3.1	mrاد	Stab Nr. 3, x: 1.600 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK325 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.8	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.5	mm	
Max. Verschiebung vektoriell	17.6	mm	
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-3.9	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.400 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK326 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.46	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.8	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	23.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	23.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.1	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK327 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-3.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	3.8	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	2.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK328 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF106			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	-0.9	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	-8.9	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verschiebung vektoriell	8.9	mm	Stab Nr. 34, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um X	7.0	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	3.2	mrad	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK329 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 0.81*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrad	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrad	Stab Nr. 2, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK330 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrad	Stab Nr. 4, x: 1.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK331 - 1.35*LF1 + 1.35*LF10 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107			
Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrad	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	-6.2	mrad	Stab Nr. 4, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrad	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK332 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 0.81 \cdot LF107$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	4.1	mrاد	Stab Nr. 58, x: 0.800 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK333 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 1.35 \cdot LF13 + 0.81 \cdot LF107$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	21.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	21.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	5.0	mrاد	Stab Nr. 42, x: 1.000 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK334 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF11 + 1.35 \cdot LF14 + 0.81 \cdot LF107$			
Summe Belastung in Richtung X	21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	27.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verschiebung vektoriell	27.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	6.2	mrاد	Stab Nr. 42, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
LK335 - $1.35 \cdot LF1 + 1.35 \cdot LF12 + 0.81 \cdot LF107$			
Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
Summe Belastung in Richtung Z	331.68	kN	
Summe Lagerkräfte in Z	331.68	kN	Abweichung -0.00%
Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
Max. Verschiebung in Z	17.4	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verschiebung vektoriell	17.5	mm	Stab Nr. 49, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um X	0.1	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Max. Verdrehung um Y	-4.1	mrاد	Stab Nr. 2, x: 1.200 m
Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

	Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK336 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	21.5	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	21.6	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	3.1	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-5.0	mrاد	Stab Nr. 4, x: 1.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK337 - 1.35*LF1 + 1.35*LF12 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	-21.47	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	-21.47	kN	Abweichung 0.00%
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	364.08	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	364.08	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-4.4	mm	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	-0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	27.2	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verschiebung vektoriell	27.3	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um X	6.6	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	-6.2	mrاد	Stab Nr. 4, x: 0.800 m
	Max. Verdrehung um Z	0.4	mrاد	Stab Nr. 48, x: 0.375 m
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK338 - 1.35*LF1 + 1.35*LF13 + 0.81*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung 0.00%
	Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	2.7	mm	
	Max. Verschiebung vektoriell	2.7	mm	
	Max. Verdrehung um X	3.4	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
	Max. Verdrehung um Y	0.8	mrاد	Stab Nr. 2, x: 0.000 m
	Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
	Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
	Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
	Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
	Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
	Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
	Anzahl der Laststufen	1		
	Anzahl der Iterationen	2		
	Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
	LK339 - 1.35*LF1 + 1.35*LF14 + 0.81*LF107			
	Summe Belastung in Richtung X	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in X	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Y	0.00	kN	
	Summe Lagerkräfte in Y	0.00	kN	
	Summe Belastung in Richtung Z	149.43	kN	
	Summe Lagerkräfte in Z	149.43	kN	Abweichung -0.00%
	Max. Verschiebung in X	-2.5	mm	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
	Max. Verschiebung in Y	0.0	mm	
	Max. Verschiebung in Z	8.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.0 ERGEBNISSE - ZUSAMMENFASSUNG

Bezeichnung	Wert	Einheit	Kommentar
Max. Verschiebung vektoriell	8.4	mm	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	1.9	mrاد	Stab Nr. 1, x: 0.000 m
Max. Verdrehung um Z	0.0	mrاد	
Berechnungstheorie	II. Ordnung		Theorie II. Ordnung (nichtlinear, Timoshenko)
Schnittgrößen bezogen auf verformtes System für...	☒		N, V _y , V _z , M _y , M _z , M _T
Steifigkeitsreduktion multipliziert mit Faktor	☒		
Entlastende Wirkung der Zugkräfte berücksichtigen	☒		
Ergebnisse durch LK-Faktor zurückdividieren	☐		
Anzahl der Laststufen	1		
Anzahl der Iterationen	2		
Verzweigungslastfaktor ermitteln	☐		
Gesamt			
Max. Verschiebung in X	4.4	mm	LK266, Stab Nr. 22, x: 0.750 m
Max. Verschiebung in Y	0.9	mm	LK239, Stab Nr. 11, x: 2.000 m
Max. Verschiebung in Z	43.3	mm	LK276,
Max. Verschiebung vektoriell	43.3	mm	LK279,
Max. Verdrehung um X	7.0	mrاد	LK273, Stab Nr. 33, x: 0.200 m
Max. Verdrehung um Y	11.3	mrاد	LK279, Stab Nr. 24, x: 0.750 m
Max. Verdrehung um Z	-0.4	mrاد	LK244, Stab Nr. 48, x: 0.375 m
Anzahl 1D-Finite-Elemente (Stabelemente)	59		
Anzahl der FE-Knoten	42		
Anzahl der Gleichungen	252		
Maximale Anzahl Iterationen	100		
Stabteilungen für Ergebnisse der Stäbe	10		
Stabteilungen der Seil-, Bettungs- und Voutenstäbe	10		
Stab-Schubsteifigkeiten (A-y, A-z) berücksichtigen	☒		
Sonstige Einstellungen	Maximale Anzahl Iterationen : 100 Anzahl der Stabteilungen für Ergebnisverläufe : 10 Stabteilungen Seilstäbe, Bettungs- und Voutenstäbe : 10 Anzahl der Stabteilungen für das Suchen der Maximalwerte : 10		
Optionen	☒ Schubsteifigkeit (A _y , A _z) der Stäbe aktivieren ☒ Steifigkeitsänderungen berücksichtigen (Materialien, Querschnitte, Stäbe, Lastfälle und Kombinationen) ☒ Temperatur-/Verformungslasten ohne Steifigkeitsänderungen anwenden		
Genauigkeit und Toleranz	☐ Standardeinstellung ändern		

■ 4.3 QUERSCHNITTE - SCHNITTGRÖSSEN

Stab Nr.	LF/LK	Knoten Nr.	Stelle x [m]	Kräfte [kN]			Momente [kNm]		
				N	V _y	V _z	M _T	M _y	M _z
Querschnitt-Nr. 1: HEB 320									
3	LK312	MAX N	0.000	6.50	-0.01	45.80	0.23	0.01	-0.01
2	LK335	MIN N	0.000	-6.40	-0.01	41.53	0.00	0.00	0.00
41	LK240	MAX V _y	2.000	0.04	1.19	-14.30	0.02	0.00	-1.70
1	LK240	MIN V _y	0.000	0.04	-1.19	14.30	-0.02	0.00	-1.70
4	LK271	MAX V _z	0.000	-5.65	0.02	51.16	0.30	-0.03	0.00
42	LK268	MIN V _z	2.000	-5.65	-0.02	-51.16	-0.30	-0.03	0.00
4	LK339	MAX M _T	0.000	-3.65	0.01	25.10	0.32	-0.03	0.00
42	LK339	MIN M _T	2.000	-3.65	-0.01	-25.10	-0.32	-0.03	0.00
14	LK268	MAX M _y	2.000	-3.65	0.01	2.91	0.06	160.79	-0.99
11	LF14	MIN M _y	2.000	0.00	0.00	-0.52	0.04	-8.19	0.00
1	LK239	MAX M _z	0.000	0.04	1.19	14.30	-0.01	0.00	1.70
1	LK240	MIN M _z	0.000	0.04	-1.19	14.30	-0.02	0.00	-1.70
Querschnitt-Nr. 2: Rechteck 15/200									
8	LK240	MAX N	0.150	0.79	0.02	-0.52	0.00	-0.35	0.00
8	LK239	MIN N	0.750	-0.79	-0.02	-0.71	0.00	-0.72	0.01
7	LK279	MAX V _y	0.750	-0.01	0.11	-4.32	-0.03	-2.46	-0.05
24	LK282	MIN V _y	0.750	-0.01	-0.11	-4.32	0.03	-2.46	0.05
27	LK294	MAX V _z	0.000	0.01	0.00	4.11	0.00	-4.33	0.00
48	LK262	MIN V _z	0.750	-0.02	0.00	-4.91	0.00	-1.00	0.00
24	LK273	MAX M _T	0.000	0.00	-0.02	-4.12	0.03	0.69	0.00
7	LK273	MIN M _T	0.000	0.00	0.02	-4.12	-0.03	0.69	0.00
34	LK243	MAX M _y	0.000	-0.02	0.00	-4.05	0.00	3.51	0.00
48	LK272	MIN M _y	0.750	0.00	0.00	-3.00	0.00	-6.45	0.00
53	LK282	MAX M _z	0.750	-0.02	-0.09	-3.17	0.02	-4.21	0.06
47	LK279	MIN M _z	0.750	-0.02	0.09	-3.17	-0.02	-4.21	-0.06

■ 4.3 QUERSCHNITTE - SCHNITTGRÖSSEN

Ergebniskombinationen

1.5. QUERSCHNITTE - SCHNITTGRÖßEN											Ergebniskombinationen
Stab Nr.	EK	Knoten Nr.	Stelle x [m]		Kräfte [kN]			Momente [kNm]			Zugehörige Lastfälle
					N	V _y	V _z	M _T	M _y	M _z	
Querschnitt-Nr. 1: HEB 320											
3	EK1		0.000	MAX N	6.50	-0.01	45.80	0.23	0.01	-0.01	LK 312
2	EK1		0.000	MIN N	-6.40	-0.01	41.53	0.00	0.00	0.00	LK 335
41	EK1		2.000	MAX V _y	0.04	1.19	-14.30	0.02	0.00	-1.70	LK 240
1	EK1		0.000	MIN V _y	0.04	-1.19	14.30	-0.02	0.00	-1.70	LK 240
4	EK1		0.000	MAX V _z	-5.65	0.02	51.16	0.30	-0.03	0.00	LK 271
42	EK1		2.000	MIN V _z	-5.65	-0.02	-51.16	-0.30	-0.03	0.00	LK 268
4	EK1		0.000	MAX M _T	-3.65	0.01	25.10	0.32	-0.03	0.00	LK 339
42	EK1		2.000	MIN M _T	-3.65	-0.01	-25.10	-0.32	-0.03	0.00	LK 339
14	EK1		2.000	MAX M _y	-3.65	0.01	2.91	0.06	160.79	-0.99	LK 268



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 4.3 QUERSCHNITTE - SCHNITTGRÖSSEN

Ergebniskombinationen

Stab Nr.	EK	Knoten Nr.	Stelle x [m]		Kräfte [kN]			Momente [kNm]			Zugehörige Lastfälle
					N	V _y	V _z	M _T	M _y	M _z	
4	EK1		0.000	MIN M _y	-3.55	0.01	25.11	0.32	▷ -0.03	0.00	LK 273
1	EK1		0.000	MAX M _z	0.04	1.19	14.30	-0.01	0.00	▷ 1.70	LK 239
1	EK1		0.000	MIN M _z	0.04	-1.19	14.30	-0.02	0.00	▷ -1.70	LK 240
Querschnitt-Nr. 2: Rechteck 15/200											
8	EK1		0.150	MAX N	▷ 0.79	0.02	-0.52	0.00	-0.35	0.00	LK 240
8	EK1		0.750	MIN N	▷ -0.79	-0.02	-0.71	0.00	-0.72	0.01	LK 239
7	EK1		0.750	MAX V _y	-0.01	▷ 0.11	-4.32	-0.03	-2.46	-0.05	LK 279
24	EK1		0.750	MIN V _y	-0.01	▷ -0.11	-4.32	0.03	-2.46	0.05	LK 282
27	EK1		0.000	MAX V _z	0.01	0.00	▷ 4.11	0.00	-4.33	0.00	LK 294
48	EK1		0.750	MIN V _z	-0.02	0.00	▷ -4.91	0.00	-1.00	0.00	LK 262
24	EK1		0.000	MAX M _T	0.00	-0.02	-4.12	▷ 0.03	0.69	0.00	LK 273
7	EK1		0.000	MIN M _T	0.00	0.02	-4.12	▷ -0.03	0.69	0.00	LK 273
34	EK1		0.000	MAX M _y	-0.02	0.00	-4.05	0.00	▷ 3.51	0.00	LK 243
48	EK1		0.750	MIN M _y	0.00	0.00	-3.00	0.00	▷ -6.45	0.00	LK 272
53	EK1		0.750	MAX M _z	-0.02	-0.09	-3.17	0.02	-4.21	▷ 0.06	LK 282
47	EK1		0.750	MIN M _z	-0.02	0.09	-3.17	-0.02	-4.21	▷ -0.06	LK 279



STAHL EC3

FA1

Bemessung nach Eurocode 3

Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

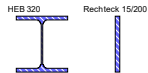
Datum: 17.09.2026

1.1 BASISANGABEN

Zu bemessende Stäbe:	Alle	
Zu bemessende Stabsätze:	Alle	
Nationaler Anhang:	DIN	
Tragfähigkeitsnachweise		
Zu bemessende Ergebniskombinationen:	EK1	GZT (STR/GEO) - Ständig / vorübergehend - Gl. 6.10
Gebrauchstauglichkeitsnachweise		
Zu bemessende Ergebniskombinationen:	EK2	GZG - Charakteristisch
	EK3	GZG - Häufig
	EK4	GZG - Quasi-ständig

1.2 MATERIALIEN

Material Nr.	Material Bezeichnung	E-Modul E [kN/cm ²]	Schubmodul G [kN/cm ²]	Querdehnzahl ν [-]	Streckgrenze f _{yk} [kN/cm ²]	Max. Bauteildicke t [mm]
1	Baustahl S 235 DIN EN 1993-1-1:2010-12	21000.00	8076.92	0.300	23.50	40.0
					21.50	80.0
					21.50	100.0
					19.50	150.0
					18.50	200.0
					17.50	250.0
					16.50	400.0



1.3 QUERSCHNITTE

Quer. Nr.	Material Nr.	Querschnitt Bezeichnung	Querschnitts- typ	Maximale Ausnutzung	Kommentar
1	1	HEB 320	I-Profil gewalzt	0.78	
2	1	Rechteck 15/200	Flachstahl	0.35	

1.5 KNICKLÄNGEN - STÄBE

Stab Nr.	Knicken möglich	Knicken um Achse y			Knicken um Achse z			Biegedrillknicken				
		möglich	k _{cr,y}	L _{cr,y} [m]	möglich	k _{cr,z}	L _{cr,z} [m]	möglich	k _z	k _w	L _w [m]	L _T [m]
1	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
2	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
3	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
4	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
5	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
6	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
7	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
8	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
9	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
10	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
11	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
12	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
13	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
14	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
15	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
16	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
17	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
18	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
19	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
20	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
21	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
22	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
23	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
24	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
25	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
26	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
27	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
28	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
29	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
30	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
31	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
32	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
33	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
34	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
35	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
36	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
37	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
38	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
39	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
40	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
41	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
42	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
43	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
44	☒	☒	1.00	0.200	☒	1.00	0.200	☒	1.0	1.0	0.200	0.200
45	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
46	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
47	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
48	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
49	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
50	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
51	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
52	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750
53	☒	☒	1.00	0.750	☒	1.00	0.750	☒	1.0	1.0	0.750	0.750



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

1.5 KNICKLÄNGEN - STÄBE

Stab Nr.	Knicken möglich	Knicken um Achse y			Knicken um Achse z			Biegedrillknicken				
		möglich	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	möglich	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	möglich	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
54	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
55	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
56	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
57	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
58	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000
59	☒	☒	6.00	12.000	☒	6.00	12.000	☒	1.0	1.0	2.000	2.000

1.6 KNICKLÄNGEN - STABSÄTZE

Stabsatz Nr.	Knicken möglich	Knicken um Achse y			Knicken um Achse z			Biegedrillknicken				
		möglich	$k_{cr,y}$	$L_{cr,y}$ [m]	möglich	$k_{cr,z}$	$L_{cr,z}$ [m]	möglich	k_z	k_w	L_w [m]	L_T [m]
1	☒	☒	1.00	12.000	☒	1.00	12.000	☒	1.0	1.0	12.000	12.000
2	☒	☒	1.00	12.000	☒	1.00	12.000	☒	1.0	1.0	12.000	12.000
3	☒	☒	1.00	12.000	☒	1.00	12.000	☒	1.0	1.0	12.000	12.000
4	☒	☒	1.00	12.000	☒	1.00	12.000	☒	1.0	1.0	12.000	12.000

1.9 GEBRAUCHSTAUGLICHKEITSPARAMETER

Nr.	Beziehen auf	Stäbe/Stabsätze Nr.	Bezugslänge		Rich- tung	Überhöhung e_0 [mm]	Trägertyp
			Manuell	l [m]			
1	Stabliste	1	☐	12.000	y, z	40.0	Träger
2	Stabliste	2	☐	12.000	y, z	40.0	Träger
3	Stabliste	3	☐	12.000	y, z	40.0	Träger
4	Stabliste	4	☐	12.000	y, z	40.0	Träger

1.12 PARAMETER - STÄBE

Stab Nr.	Bezeichnung	Parameter
1	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
2	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
3	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
4	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
5	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
6	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
7	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
8	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
9	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
10	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
11	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
12	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐



Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

1.12 PARAMETER - STÄBE

Stab Nr.	Bezeichnung	Parameter
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
13	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
14	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
15	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
16	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
17	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
18	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
19	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
20	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
21	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
22	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
23	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
24	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
25	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
26	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
27	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
28	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
29	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
30	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
31	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐



Projekt: 24-011-RÖD

Brücke Mönchröden

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Brücke Mönchröden

Datum: 17.09.2026

1.12 PARAMETER - STÄBE

Stab Nr.	Bezeichnung	Parameter
32	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
33	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
34	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
35	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
36	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
37	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
38	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
39	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
40	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
41	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
42	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
43	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
44	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
45	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
46	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
47	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
48	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
49	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
50	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

1.12 PARAMETER - STÄBE

Stab Nr.	Bezeichnung	Parameter
51	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
52	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
53	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	2 - Rechteck 15/200
54	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320
55	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320
56	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320
57	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320
58	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320
59	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
	Querschnittsfläche für Zugnachweis	☐
	Querschnitt	1 - HEB 320

1.13 PARAMETER - STABSÄTZE

Stabsatz Nr.	Bezeichnung	Parameter
1	Stabsatz	Hauptträger
	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
2	Stabsatz	Hauptträger
	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
3	Stabsatz	Hauptträger
	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐
4	Stabsatz	Hauptträger
	Querschnitt	1 - HEB 320
	Schubfeld	☐
	Drehbettung	☐

2.3 NACHWEISE STABSATZWEISE

Stabsatz Nr.	Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
1	Hauptträger (Stab Nr. 1,29,11,35,18,41)					
	11	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	1	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	1	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	1	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	11	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	1	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	11	2.000	EK1	0.25	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft n



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.3 NACHWEISE STABSATZWEISE

Stabsatz Nr.	Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/ EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
	11	2.000	EK1	0.45	≤ 1	ST331)	nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	1	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	11	2.000	EK2	0.68	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	11	2.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	11	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	11	2.000	EK2	0.02	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	11	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	1	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
2	Hauptträger (Stab Nr. 2,54,12,56,19,58)						
	12	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	2	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	12	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	12	2.000	EK1	0.29	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	12	2.000	EK1	0.44	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	12	2.000	EK2	0.66	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	12	2.000	EK3	0.27	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	12	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	12	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	12	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	2	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
3	Hauptträger (Stab Nr. 3,55,13,57,20,59)						
	13	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	3	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	3	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	3	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	13	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	3	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	13	2.000	EK1	0.32	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	57	0.000	EK1	0.46	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	3	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	13	2.000	EK2	0.70	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	13	2.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	13	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	13	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	13	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	3	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
4	Hauptträger (Stab Nr. 4,30,14,36,21,42)						
	14	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	4	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	4	0.000	EK1	0.11	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	4	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	14	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	4	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	14	2.000	EK1	0.36	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	14	2.000	EK1	0.52	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	4	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine V



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.3 NACHWEISE STABSATZWEISE

Stabsatz Nr.	Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/ EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
	14	2.000	EK2	0.78	≤ 1	SE401)	Verformungen Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	14	2.000	EK3	0.31	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	14	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	14	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	14	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	4	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/ EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
1	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	2.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.18	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	1.600	EK1	0.05	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.35	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.35	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.15	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
2	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	2.000	EK1	0.16	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.16	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	1.600	EK1	0.05	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.33	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.34	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.14	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
3	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	2.000	EK1	0.17	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.17	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	1.600	EK1	0.05	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.35	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.36	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.15	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
4	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.20	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.11	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.20	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	1.600	EK1	0.05	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.40	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.00	≤ 1	SE400) Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.40	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.16	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
5	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.12	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.600	EK1	0.15	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
6	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.375	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
7	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.13	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.150	EK1	0.17	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
8	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.500	EK1	0.00	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.500	EK1	0.00	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.26	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.35	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
9	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
10	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.150	EK1	0.35	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
11	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.25	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.45	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.68	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.02	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechtmens nach EN 1993-2, 7.4
12	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.29	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.44	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.66	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.27	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechtmens nach EN 1993-2, 7.4
13	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.32	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.46	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.70	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechtmens nach EN 1993-2, 7.4
14	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.36	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.52	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.78	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.31	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
15	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	z-Richtung Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100)	Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.500	EK1	0.00	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.500	EK1	0.00	≤ 1	CS153)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.26	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.35	≤ 1	ST353)	Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
16	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100)	Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS153)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.150	EK1	0.35	≤ 1	ST353)	Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
18	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.06	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.23	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.42	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.60	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.25	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
19	2.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.41	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.200	EK4	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.57	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.24	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
20	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
	2.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.26	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.28	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.43	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.200	EK4	0.00	≤ 1	SE400) Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.61	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.25	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
21	2.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.32	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.49	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.68	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.27	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
22	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.12	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.10	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.600	EK1	0.15	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.375	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
24	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.13	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.11	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.150	EK1	0.17	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.200	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
25	0.000	EK1	0.11	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
26	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.200	EK1	0.09	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.09	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.10	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.09	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
27	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.21	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
28	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.20	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.24	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
29	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.06	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.27	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.23	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.42	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.60	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.25	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
30	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	2.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.27	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.32	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.49	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	2.000	EK2	0.68	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.27	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
31	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.20	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
32	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.20	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
33	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
34	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
35	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.45	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.68	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.02	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
36	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.31	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.31	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.36	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.52	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.78	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.31	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
37	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.20	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
38	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.20	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
39	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

■ 2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
40	0.000	EK1	0.21	≤ 1	CS163)	6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	ST353)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1					
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.02	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.20	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
41	0.000	EK1	0.24	≤ 1	ST353)	Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.400	EK1	0.05	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.35	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	1.400	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.35	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.15	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
42	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.20	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.11	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.20	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.400	EK1	0.05	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.40	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	1.400	EK2	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.40	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.16	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
43	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.200	EK1	0.00	≤ 1	CS100)	Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.11	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.09	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
44	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS100)	Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.200	EK1	0.09	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.200	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.200	EK1	0.09	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.200	EK1	0.10	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
45	0.200	EK1	0.09	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.525	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.525	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.21	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
46	0.750	EK1	0.30	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.16	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
47	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.225	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.225	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.21	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
48	0.750	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	ST353) Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.500	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.27	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
49	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.25	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.27	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
50	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.01	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.27	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.250	EK1	0.00	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.25	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
51	0.000	EK1	0.27	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200				
	0.450	EK1	0.00	≤ 1	CS100) Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.525	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.02	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	CS143) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.525	EK1	0.01	≤ 1	CS153) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.21	≤ 1	CS163) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.18	≤ 1	ST332) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - A



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis		Gleichung Nr.	Bezeichnung
52	0.750	EK1	0.30	≤ 1	ST353)	Allgemeiner Fall Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.15	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.000	EK1	0.16	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
53	0.000	EK1	0.15	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	Querschnitt Nr. 2 - Rechteck 15/200					
	0.300	EK1	0.00	≤ 1	CS100)	Keine bzw. sehr kleine Schnittgrößen
	0.750	EK1	0.18	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.225	EK1	0.01	≤ 1	CS117)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.750	EK1	0.01	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.750	EK1	0.18	≤ 1	CS143)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.225	EK1	0.01	≤ 1	CS153)	Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.21	≤ 1	CS163)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3 - Allgemeiner Querschnitt
	0.750	EK1	0.18	≤ 1	ST332)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.2(4) - Allgemeiner Fall
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	ST353)	Stabilitätsnachweis - Doppelbiegung nach 6.3.3, Verfahren 1
54	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	2.000	EK1	0.26	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.26	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.25	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.41	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	1.800	EK4	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.57	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.24	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
55	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	2.000	EK1	0.26	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.07	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	2.000	EK1	0.26	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.28	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.43	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	1.800	EK4	0.00	≤ 1	SE400)	Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	2.000	EK2	0.61	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	2.000	EK3	0.25	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	2.000	EK4	0.61	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	2.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	2.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
56	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320					
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112)	Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122)	Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126)	Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142)	Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.29	≤ 1	CS162)	Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.44	≤ 1	ST331)	Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.66	≤ 1	SE401)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.27	≤ 1	SE402)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407)	Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450)	Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4



Projekt: 24-011-RÖD

Modell: 24-011-RÖD_001_Anhang A

Datum: 17.09.2026

Brücke Mönchröden

Brücke Mönchröden

2.4 NACHWEISE STABWEISE

Stab Nr.	Stelle x [m]	LF/LK/EK	Nachweis	Gleichung Nr.	Bezeichnung
57	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.03	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.30	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.32	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.46	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.000	EK2	0.70	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.28	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.70	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
58	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	0.000	EK1	0.16	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.16	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.400	EK1	0.05	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.33	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.200	EK3	0.00	≤ 1	SE400) Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.34	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.14	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4
59	Querschnitt Nr. 1 - HEB 320				
	0.000	EK1	0.17	≤ 1	CS112) Querschnittsnachweis - Biegung um y-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS117) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse nach 6.2.5 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.10	≤ 1	CS122) Querschnittsnachweis - Querkraft in Achse z nach 6.2.6(4) - Klasse 3 oder 4
	0.000	EK1	0.00	≤ 1	CS126) Querschnittsnachweis - Schubbeulen nach 6.2.6(6)
	0.000	EK1	0.17	≤ 1	CS142) Querschnittsnachweis - Biegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	2.000	EK1	0.01	≤ 1	CS152) Querschnittsnachweis - Biegung um z-Achse und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.400	EK1	0.05	≤ 1	CS162) Querschnittsnachweis - Doppelbiegung und Querkraft nach 6.2.9.2 und 6.2.10 - Klasse 3
	0.000	EK1	0.35	≤ 1	ST331) Stabilitätsnachweis - Biegedrillknicken nach 6.3.2.1 und 6.3.2.3 - I-Profil
	0.200	EK3	0.00	≤ 1	SE400) Gebrauchstauglichkeit - Keine bzw. sehr kleine Verformungen
	0.000	EK2	0.36	≤ 1	SE401) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - z-Richtung
	0.000	EK3	0.15	≤ 1	SE402) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - z-Richtung
	0.000	EK4	0.36	≤ 1	SE403) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Quasi-ständig' - z-Richtung
	0.000	EK2	0.01	≤ 1	SE406) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Charakteristisch' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.00	≤ 1	SE407) Gebrauchstauglichkeit - Einwirkungskombination 'Häufig' - y-Richtung
	0.000	EK3	0.37	≤ 1	SE450) Begrenzung des Blechatmens nach EN 1993-2, 7.4