



STEGVERBUNDPLATTEN



ANLAGE I ZUM FORSCHUNGSBERICHT:

TRAGFÄHIGKEITSTABELLEN

von Prof. Dr.-Ing. Richard Rojek
und Dipl.-Ing. (FH) Tobias Keller

Dieses Forschungsvorhaben wurde gefördert vom Bundesministerium für Bildung und Forschung im Rahmen des BMBF-Programms zur Förderung der anwendungsorientierten Forschung und Entwicklung an Fachhochschulen (aFuE); Förderrunde 2001; Förderkennzeichen: 170 99 01.

INHALTSVERZEICHNIS

	Seite
1 Tabellen zum Kapitel 3: Tragfähigkeitsuntersuchungen für Biegung	6
1.1 Zulässige Stützweiten und zugehörige Biegebewehrung für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte	6
1.1.1 Ohne Druckbewehrung	6
1.1.2 Mit Druckbewehrung	13
1.1.2.1 Betongüte C 20	13
1.1.2.2 Betongüte C 25	18
1.1.2.3 Betongüte C 30	23
1.1.2.4 Betongüte C 35	28
1.1.2.5 Betongüte C 40	33
1.1.2.6 Betongüte C 45	38
1.1.2.7 Betongüte C 50	43
1.2 Bemessungshilfen für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte	48
1.2.1 Flächenmomente 2. Grades	48
1.2.2 Extrapolierte ω_2 -Werte	49
1.2.3 Extrapolierte ω_1 -Werte	50
1.3 Zulässige Stützweiten und zugehörige Biegebewehrung für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte	51
1.3.1 Ohne Druckbewehrung	51
1.3.2 Mit Druckbewehrung	58
1.3.2.1 Betongüte C 20	58
1.3.2.2 Betongüte C 25	63
1.3.2.3 Betongüte C 30	68
1.3.2.4 Betongüte C 35	73
1.3.2.5 Betongüte C 40	78
1.3.2.6 Betongüte C 45	83
1.3.2.7 Betongüte C 50	88
1.4. Bemessungshilfen für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte	93
1.4.1 Flächenträgheitsmomente	93
1.4.2 Extrapolierte ω_2 -Werte	94
1.4.3 Extrapolierte ω_1 -Werte	95

	Seite
2 Tabellen zum Kapitel 4: Tragfähigkeitsuntersuchungen für Querkräfte	96
2.1 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 20	96
2.1.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	96
2.1.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	97
2.1.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	100
2.2 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 30	104
2.2.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	104
2.2.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	105
2.2.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	108
2.3 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 40	112
2.3.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	112
2.3.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	113
2.3.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	116
2.4 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 50	120
2.4.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	120
2.4.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	121
2.4.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	124
2.5 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 20	128
2.5.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	128
2.5.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	129
2.5.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	132
2.6 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 30	136
2.6.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	136
2.6.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	137
2.6.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	140

	Seite
2.7 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 40	144
2.7.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	144
2.7.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	145
2.7.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	148
2.8 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 50	152
2.8.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung	152
2.8.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand	153
2.8.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand	156
3 Tabellen zum Kapitel 5: Vorgespannte Stegverbundplatten	160
3.1 Betongüte C 30 und Spannlitzen d = 9,3 mm	160
3.1.1 2 Spannlitzen pro Steg	160
3.1.2 3 Spannlitzen pro Steg	165
3.1.3 4 Spannlitzen pro Steg	170
3.1.4 5 Spannlitzen pro Steg	175
3.2 Betongüte C 40 und Spannlitzen d = 9,3 mm	180
3.2.1 2 Spannlitzen pro Steg	180
3.2.2 3 Spannlitzen pro Steg	185
3.2.3 4 Spannlitzen pro Steg	190
3.2.4 5 Spannlitzen pro Steg	195
3.3 Betongüte C 50 und Spannlitzen d = 9,3 mm	200
3.3.1 2 Spannlitzen pro Steg	200
3.3.2 3 Spannlitzen pro Steg	205
3.3.3 4 Spannlitzen pro Steg	210
3.3.4 5 Spannlitzen pro Steg	215
3.4 Betongüte C 30 und Spannlitzen d = 12,5 mm	220
3.4.1 2 Spannlitzen pro Steg	220
3.4.2 3 Spannlitzen pro Steg	225
3.4.3 4 Spannlitzen pro Steg	230
3.4.4 5 Spannlitzen pro Steg	235

	Seite
3.5 Betongüte C 40 und Spannlitzen d = 12,5 mm	240
3.5.1 2 Spannlitzen pro Steg	240
3.5.2 3 Spannlitzen pro Steg	245
3.5.3 4 Spannlitzen pro Steg	250
3.5.4 5 Spannlitzen pro Steg	255
3.6 Betongüte C 50 und Spannlitzen d = 12,5 mm	260
3.6.1 2 Spannlitzen pro Steg	260
3.6.2 3 Spannlitzen pro Steg	265
3.6.3 4 Spannlitzen pro Steg	270
3.6.4 5 Spannlitzen pro Steg	275

1 Tabellen zu Kapitel 3: Tragfähigkeitsuntersuchungen für Biegung

1.1 Zulässige Stützweiten und zugehörige Biegebewehrung für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte

1.1.1 Ohne Druckbewehrung

- Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,80	4,20	4,50	4,90	5,20	5,50	5,80	6,10	6,30	6,60	6,80
83,3	20	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
	25	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
	15	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
62,5	20	5,00	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,70	8,10	8,40	8,80	9,10
	25	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	15	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
50,0	20	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	25	6,30	6,90	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40
	15	5,30	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,20	8,60	8,90	9,30	9,70
41,7	20	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30	10,70	11,20
	25	6,90	7,60	8,20	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50

Tabelle 1.1.1.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,17	3,67	4,04	4,62	5,04	5,50	5,98	6,49	6,80	7,35	7,70
83,3	20	4,25	4,80	5,39	6,03	6,72	7,22	7,98	8,54	9,13	9,75	10,40
	25	5,27	6,07	6,70	7,63	8,37	9,16	10,00	10,61	11,53	12,20	12,90
	15	4,25	4,80	5,39	6,03	6,72	7,22	7,98	8,54	9,13	9,75	10,40
62,5	20	5,49	6,30	7,17	8,12	8,88	9,69	10,54	11,44	12,10	13,07	13,79
	25	6,89	8,00	8,95	9,97	11,06	12,22	13,15	14,12	15,15	16,22	17,33
	15	5,27	6,07	6,70	7,63	8,37	9,16	10,00	10,61	11,53	12,20	12,90
50,0	20	6,89	8,00	8,95	9,97	11,06	12,22	13,15	14,12	15,15	16,22	17,33
	25	8,72	9,91	11,21	12,61	13,80	15,05	16,39	17,79	18,90	20,43	21,65
	15	6,17	7,24	8,16	9,15	9,94	10,78	11,95	12,90	13,58	14,60	15,67
41,7	20	8,44	9,62	10,91	12,00	13,16	14,40	15,71	17,09	18,19	19,33	20,89
	25	10,45	12,02	13,40	15,23	16,48	18,18	19,60	21,10	22,67	24,31	26,03

Tabelle 1.1.1.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.1.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 25**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,20	4,70	5,10	5,50	5,80	6,20	6,50	6,80	7,10	7,40	7,70
83,3	20	4,90	5,40	5,90	6,30	6,70	7,10	7,50	7,90	8,20	8,50	8,90
	25	5,50	6,00	6,50	7,00	7,50	7,90	8,40	8,80	9,20	9,50	9,90
	15	4,90	5,40	5,90	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,90
62,5	20	5,70	6,20	6,80	7,30	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,20
	25	6,30	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
	15	5,50	6,00	6,50	7,00	7,50	7,90	8,40	8,80	9,20	9,50	9,90
50,0	20	6,30	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
	25	7,10	7,80	8,50	9,10	9,60	10,20	10,70	11,20	11,60	12,10	12,60
	15	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
41,7	20	6,90	7,60	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	25	7,60	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10

Tabelle 1.1.1.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,87	4,60	5,18	5,82	6,28	6,99	7,51	8,06	8,64	9,25	9,88
83,3	20	5,27	6,07	6,94	7,63	8,37	9,16	10,00	10,88	11,53	12,20	13,19
	25	6,64	7,49	8,42	9,42	10,49	11,35	12,55	13,50	14,51	15,24	16,33
	15	5,27	6,07	6,94	7,63	8,37	9,16	10,00	10,61	11,53	12,20	13,19
62,5	20	7,13	8,00	9,21	10,25	11,06	12,22	13,15	14,44	15,47	16,55	17,33
	25	8,72	10,20	11,51	12,61	14,12	15,39	16,73	17,79	19,26	20,43	21,65
	15	6,64	7,49	8,42	9,42	10,49	11,35	12,55	13,50	14,51	15,24	16,33
50,0	20	8,72	10,20	11,51	12,61	14,12	15,39	16,73	17,79	19,26	20,43	21,65
	25	11,07	12,66	14,40	15,92	19,28	20,32	21,34	22,32	23,28	24,22	25,14
	15	7,91	9,07	10,33	11,40	12,54	13,76	15,05	16,07	17,14	18,61	19,79
41,7	20	10,45	12,02	13,73	15,23	16,84	18,18	19,98	21,48	22,83	24,31	26,03
	25	12,78	14,20	15,68	17,17	18,69	20,23	21,83	23,46	25,10	26,76	28,45

Tabelle 1.1.1.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,60	5,10	5,60	6,00	6,40	6,70	7,10	7,40	7,80	8,10	8,40
83,3	20	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
	25	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,30	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
62,5	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40	10,80	11,20
	25	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	15	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
50,0	20	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	6,60	7,20	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90
41,7	20	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,60
	25	7,70	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,80	13,30

Tabelle 1.1.1.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,65	5,41	6,25	6,92	7,64	8,16	8,96	9,55	10,43	11,08	11,75
83,3	20	6,40	7,24	8,16	9,15	10,21	11,06	11,95	12,90	13,88	14,92	15,67
	25	7,91	9,07	10,33	11,40	12,54	13,76	15,05	16,07	17,14	18,61	19,79
	15	6,40	7,24	8,16	9,15	9,94	11,06	11,95	12,90	13,88	14,92	15,67
62,5	20	8,44	9,62	10,91	12,30	13,48	14,73	16,05	17,09	18,54	19,69	20,89
	25	10,45	12,02	13,73	14,92	16,24	17,60	18,94	20,34	21,73	23,11	24,55
	15	7,91	9,07	10,33	11,40	12,54	13,76	15,05	16,07	17,14	18,61	19,79
50,0	20	10,45	12,02	13,73	14,92	16,24	17,60	18,94	20,34	21,73	23,11	24,55
	25	14,92	16,16	17,34	18,46	19,56	20,62	21,64	22,64	23,60	24,56	25,48
	15	9,57	10,79	12,44	13,57	15,11	16,41	17,78	19,22	20,74	21,94	23,59
41,7	20	12,02	13,35	14,77	16,13	17,55	18,99	20,47	21,95	23,47	25,01	26,57
	25	13,15	14,62	16,11	17,64	19,22	20,81	22,46	24,12	25,81	27,53	29,29

Tabelle 1.1.1.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 35**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,00	5,50	6,00	6,40	6,90	7,30	7,60	8,00	8,40	8,70	9,10
83,3	20	5,80	6,40	6,90	7,40	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50
	25	6,50	7,10	7,70	8,30	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60
	15	5,80	6,40	6,90	7,40	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50
62,5	20	6,70	7,30	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
	25	7,20	7,80	8,40	8,90	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,90	12,30
	15	6,50	7,10	7,70	8,30	8,80	9,40	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60
50,0	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,90	12,30
	25	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	12,90
	15	7,10	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,20	10,70	11,20	11,60	12,00
41,7	20	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	25	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40

Tabelle 1.1.1.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,49	6,30	7,17	7,87	8,88	9,69	10,27	11,16	12,10	12,78	13,79
83,3	20	7,39	8,52	9,49	10,53	11,64	12,83	13,77	15,08	16,13	17,22	18,36
	25	9,28	10,49	11,82	13,24	14,78	16,06	17,22	18,46	19,70	20,99	22,30
	15	7,39	8,52	9,49	10,53	11,64	12,83	13,77	15,08	16,13	17,22	18,36
62,5	20	9,86	11,09	12,75	13,96	15,18	16,44	17,71	18,97	20,29	21,60	22,92
	25	11,45	12,73	14,03	15,37	16,69	18,07	19,49	20,87	22,32	23,79	25,24
	15	9,28	10,49	11,82	13,24	14,45	16,06	17,22	18,46	19,70	20,99	22,26
50,0	20	11,45	12,73	14,03	15,37	16,69	18,07	19,49	20,87	22,32	23,79	25,24
	25	15,14	16,38	17,58	18,72	19,84	20,90	21,94	22,94	23,94	24,90	25,84
	15	11,07	12,15	13,40	14,69	15,96	17,28	18,61	19,96	21,31	22,72	24,11
41,7	20	12,35	13,72	15,15	16,56	18,03	19,51	21,01	22,54	24,11	25,71	27,29
	25	13,53	15,04	16,58	18,16	19,75	21,40	23,07	24,78	26,53	28,27	30,09

Tabelle 1.1.1.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
83,3	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
	25	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
	15	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
62,5	20	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,40	11,90
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	15	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,20
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 1.1.1.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	7,24	8,16	9,15	10,21	11,06	11,95	12,90	13,88	14,92	15,67
83,3	20	8,44	9,62	10,91	12,30	13,48	14,73	16,05	17,09	18,29	19,48	20,63
	25	10,45	11,49	12,69	13,89	15,11	16,34	17,60	18,90	20,18	21,48	22,80
	15	8,44	9,62	10,91	12,30	13,48	14,73	16,05	17,09	18,29	19,44	20,63
62,5	20	10,64	11,83	13,04	14,29	15,55	16,82	18,10	19,41	20,74	22,10	23,43
	25	11,73	13,02	14,36	15,71	17,08	18,51	19,94	21,37	22,83	24,31	25,82
	15	10,45	11,49	12,69	13,89	15,11	16,34	17,60	18,86	20,18	21,48	22,80
50,0	20	11,73	13,02	14,36	15,71	17,08	18,51	19,94	21,37	22,83	24,31	25,82
	25	15,32	16,58	17,78	18,94	20,06	21,14	22,18	23,20	24,20	25,18	26,12
	15	11,19	12,44	13,73	15,02	16,34	17,67	19,05	20,41	21,81	23,23	24,67
41,7	20	12,65	14,06	15,50	16,95	18,43	19,97	21,51	23,06	24,68	26,30	27,93
	25	13,84	15,39	16,94	18,58	20,22	21,88	23,60	25,36	27,13	28,93	30,76

Tabelle 1.1.1.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 45**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,70	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,70	9,10	9,50	9,90	10,30
83,3	20	6,60	7,10	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00	10,40	10,90	11,30
	25	6,90	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,80
	15	6,60	7,10	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00	10,40	10,90	11,30
62,5	20	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00
	25	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,60
	15	6,90	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,80
50,0	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,60
	25	7,70	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,20
	15	7,20	7,80	8,40	8,90	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,90	12,30
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10
	25	8,00	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,70	12,20	12,70	13,20	13,70

Tabelle 1.1.1.11: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,13	8,26	9,21	10,25	11,35	12,22	13,46	14,44	15,47	16,55	17,67
83,3	20	9,57	10,61	11,72	12,83	13,99	15,15	16,32	17,51	18,68	19,88	21,12
	25	10,58	11,77	12,98	14,19	15,45	16,72	17,99	19,30	20,63	21,94	23,27
	15	9,57	10,61	11,72	12,83	13,99	15,12	16,32	17,47	18,68	19,88	21,12
62,5	20	10,88	12,08	13,33	14,59	15,89	17,18	18,50	19,85	21,20	22,56	23,95
	25	11,99	13,32	14,67	16,06	17,48	18,91	20,36	21,83	23,35	24,84	26,36
	15	10,58	11,74	12,98	14,19	15,45	16,72	17,99	19,30	20,63	21,94	23,27
50,0	20	11,99	13,32	14,67	16,06	17,48	18,91	20,36	21,83	23,35	24,84	26,36
	25	15,48	16,76	17,98	19,16	20,28	21,38	22,44	23,46	24,46	25,44	26,42
	15	11,45	12,73	14,03	15,37	16,69	18,07	19,45	20,87	22,28	23,75	25,20
41,7	20	12,95	14,37	15,82	17,31	18,84	20,39	21,99	23,59	25,22	26,85	28,54
	25	14,16	15,72	17,35	19,00	20,64	22,36	24,13	25,91	27,74	29,55	31,45

Tabelle 1.1.1.12: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.11

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,30	10,70
83,3	20	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
	25	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
	15	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	25	7,80	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,30	11,90	12,40	12,90	13,30
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,70	13,20
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,80	12,30	12,90	13,40	13,90

Tabelle 1.1.1.13: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,91	9,07	10,05	11,40	12,54	13,54	14,72	15,67	16,77	17,84	18,93
83,3	20	9,77	10,88	12,00	13,15	14,28	15,49	16,66	17,86	19,08	20,32	21,57
	25	10,82	12,02	13,27	14,52	15,79	17,07	18,39	19,70	21,04	22,41	23,79
	15	9,77	10,85	12,00	13,12	14,28	15,49	16,66	17,86	19,08	20,32	21,57
62,5	20	11,13	12,37	13,63	14,92	16,24	17,57	18,90	20,26	21,66	23,03	24,47
	25	12,25	13,62	15,01	16,41	17,84	19,32	20,81	22,31	23,83	25,38	26,95
	15	10,82	12,02	13,27	14,52	15,79	17,07	18,39	19,70	21,04	22,41	23,79
50,0	20	12,25	13,62	15,01	16,41	17,84	19,32	20,81	22,31	23,83	25,38	26,95
	25	15,66	16,94	18,18	19,36	20,50	21,60	22,66	23,72	24,72	25,72	26,68
	15	11,70	13,02	14,33	15,71	17,08	18,47	19,90	21,33	22,79	24,23	25,74
41,7	20	13,22	14,69	16,18	17,72	19,26	20,85	22,46	24,07	25,72	27,40	29,11
	25	14,48	16,08	17,72	19,38	21,12	22,85	24,63	26,47	28,31	30,18	32,09

Tabelle 1.1.1.14: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten aus Tabelle 1.1.1.13

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.1.2 Mit Druckbewehrung

1.1.2.1 Betongüte C 20

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,50	4,80	5,20	5,50	5,80	6,00	6,20	6,50	6,80	6,90	7,10
83,3	20	4,90	5,30	5,70	6,10	6,40	6,70	6,90	7,20	7,50	7,70	7,90
	25	5,30	5,70	6,20	6,50	6,90	7,20	7,60	7,80	8,20	8,40	8,70
	15	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	6,90	7,20	7,50	7,80	8,00	8,20
62,5	20	5,60	6,10	6,60	7,00	7,40	7,70	8,00	8,30	8,70	8,90	9,10
	25	6,10	6,60	7,10	7,50	7,90	8,30	8,70	9,00	9,40	9,70	10,10
	15	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,70	8,10	8,30	8,70	9,00	9,20
50,0	20	6,30	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,30	9,70	10,00	10,20
	25	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,10	10,60	10,80	11,30
	15	6,30	6,80	7,40	7,80	8,20	8,50	8,80	9,10	9,50	9,80	10,10
41,7	20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20	10,60	10,90	11,20
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	11,90	12,30

Tabelle 1.1.2.1.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,00	4,37	4,79	5,09	5,47	5,72	6,06	6,38	6,83	7,12	7,40
83,3	20	4,72	5,26	5,76	6,24	6,70	7,14	7,55	7,94	8,51	8,86	9,20
	25	5,52	6,14	6,73	7,28	7,81	8,31	9,00	9,46	10,14	10,55	11,21
	15	5,33	5,83	6,39	6,79	7,30	7,62	8,07	8,50	9,10	9,49	9,86
62,5	20	6,29	7,00	7,68	8,32	8,93	9,52	10,07	10,59	11,34	11,81	12,26
	25	7,35	8,18	8,97	9,71	10,41	11,08	12,00	12,61	13,51	14,06	14,95
	15	6,67	7,28	7,99	8,49	9,12	9,53	10,09	10,63	11,38	11,87	12,33
50,0	20	7,86	8,76	9,60	10,40	11,16	11,89	12,58	13,23	14,18	14,76	15,32
	25	9,19	10,23	11,21	12,14	13,01	13,85	15,00	15,76	16,89	17,57	18,68
	15	7,99	8,73	9,58	10,17	10,94	11,43	12,10	12,74	13,65	14,23	14,78
41,7	20	9,43	10,50	11,51	12,47	13,38	14,26	15,09	15,87	17,00	17,70	18,37
	25	11,02	12,27	13,44	14,55	15,60	16,61	17,99	18,90	20,25	21,07	22,40

Tabelle 1.1.2.1.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.1.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,90	5,30	5,70	5,90	6,20	6,40	6,70	6,90	7,10	7,40	7,60
83,3	20	5,20	5,70	6,10	6,50	6,70	7,10	7,40	7,60	7,90	8,10	8,30
	25	5,60	6,10	6,50	6,90	7,20	7,60	8,00	8,20	8,50	8,70	9,10
	15	5,60	6,10	6,50	6,80	7,20	7,40	7,80	8,00	8,20	8,50	8,70
62,5	20	6,00	6,60	7,00	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80	9,10	9,40	9,60
	25	6,40	7,00	7,50	8,00	8,30	8,70	9,20	9,50	9,80	10,10	10,50
	15	6,30	6,90	7,30	7,70	8,00	8,30	8,70	8,90	9,20	9,50	9,80
50,0	20	6,80	7,40	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50	9,90	10,20	10,50	10,70
	25	7,20	7,80	8,40	8,90	9,30	9,80	10,30	10,60	11,00	11,30	11,70
	15	6,90	7,50	8,00	8,40	8,80	9,10	9,50	9,80	10,10	10,40	10,70
41,7	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,50	11,80
	25	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,80

Tabelle 1.1.2.1.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,69	5,23	5,65	5,92	6,26	6,57	6,98	7,22	7,58	7,91	8,24
83,3	20	5,44	6,06	6,52	7,07	7,45	7,95	8,43	8,88	9,31	9,71	10,09
	25	6,16	6,86	7,52	8,14	8,56	9,13	9,88	10,40	10,89	11,34	12,05
	15	6,25	6,97	7,53	7,89	8,35	8,76	9,30	9,62	10,10	10,55	10,98
62,5	20	7,25	8,07	8,69	9,42	9,93	10,60	11,23	11,83	12,41	12,94	13,45
	25	8,21	9,14	10,02	10,86	11,41	12,17	13,17	13,86	14,51	15,12	16,07
	15	7,82	8,71	9,41	9,86	10,44	10,95	11,62	12,03	12,63	13,19	13,73
50,0	20	9,06	10,09	10,86	11,77	12,41	13,25	14,04	14,79	15,51	16,17	16,81
	25	10,26	11,42	12,52	13,57	14,26	15,21	16,46	17,32	18,14	18,89	20,08
	15	9,37	10,45	11,28	11,82	12,51	13,13	13,94	14,42	15,14	15,81	16,46
41,7	20	10,45	11,41	12,52	13,57	14,88	15,89	16,84	17,74	18,59	19,39	20,16
	25	11,27	12,55	13,76	14,90	15,98	17,42	18,86	19,83	21,75	22,66	24,08

Tabelle 1.1.2.1.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.1.3

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,50	5,90	6,30	6,60	6,90	7,10	7,40	7,60	7,80	8,00	8,20
83,3	20	5,80	6,30	6,70	7,00	7,40	7,70	7,90	8,20	8,40	8,70	8,90
	25	6,10	6,70	7,10	7,40	7,90	8,20	8,50	8,70	9,00	9,30	9,60
	15	6,30	6,90	7,30	7,60	7,90	8,20	8,50	8,80	9,00	9,30	9,50
62,5	20	6,70	7,30	7,70	8,10	8,50	8,80	9,10	9,50	9,70	10,00	10,30
	25	1,97	7,70	8,20	8,60	9,10	9,40	9,80	10,10	10,40	10,70	11,10
	15	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,50	9,80	10,10	10,40	10,60
50,0	20	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	10,90	11,20	11,50
	25	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,60	12,00	12,40
	15	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50	11,00	11,40	11,60
41,7	20	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	25	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00

Tabelle 1.1.2.1.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,92	6,52	6,97	7,26	7,62	7,92	8,29	8,62	8,92	9,34	9,59
83,3	20	6,67	7,43	7,91	8,30	8,80	9,25	9,65	10,19	10,50	10,98	11,44
	25	7,44	8,29	8,94	9,35	10,06	10,55	11,19	11,57	12,13	12,66	13,46
	15	7,89	8,69	9,29	9,68	10,15	10,55	11,05	11,49	11,90	12,45	12,78
62,5	20	8,88	9,90	10,54	11,07	11,73	12,33	12,86	13,58	14,00	14,63	15,24
	25	9,74	11,05	11,91	12,46	13,41	14,06	14,91	15,41	16,17	16,88	17,93
	15	8,97	9,86	10,67	11,41	12,31	13,19	13,81	14,36	14,87	15,56	15,97
50,0	20	9,91	10,85	11,70	12,69	13,66	14,88	16,08	16,97	17,50	18,28	19,05
	25	10,68	11,66	12,79	13,86	14,89	16,22	17,19	18,49	20,21	21,10	22,42
	15	9,68	10,62	11,47	12,44	13,41	14,35	15,25	16,38	17,83	18,66	19,15
41,7	20	10,66	11,64	12,77	13,84	14,88	15,89	17,18	18,48	19,39	20,66	21,95
	25	11,53	12,55	13,76	14,90	16,35	17,42	18,86	20,30	21,75	22,66	24,08

Tabelle 1.1.2.1.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.1.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,10	6,60	6,90	7,20	7,50	7,80	8,00	8,20	8,50	8,70	8,90
83,3	20	6,40	6,90	7,30	7,70	8,00	8,30	8,60	8,80	9,10	9,30	9,60
	25	6,70	7,20	7,70	8,10	8,40	8,70	9,00	9,40	9,60	9,90	10,20
	15	6,50	7,00	7,50	8,00	8,50	8,90	9,30	9,50	9,80	10,00	10,20
62,5	20	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,20	10,50	10,70	11,00
	25	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70	11,10	11,40	11,80
	15	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20	10,60	11,00	11,40
50,0	20	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
	25	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,60	12,10	12,50
	15	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,00	11,40	11,80
41,7	20	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,10	12,50
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,00

Tabelle 1.1.2.1.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	7,30	7,98	8,39	8,71	9,08	9,38	9,73	10,02	10,42	10,77	11,10
83,3	20	8,10	8,81	9,42	9,82	10,31	10,72	11,23	11,68	12,10	12,45	13,01
	25	8,84	9,72	10,36	10,90	11,38	11,97	12,50	13,20	13,63	14,25	14,86
	15	8,40	9,14	9,92	10,64	11,35	12,18	12,97	13,36	13,89	14,35	14,79
62,5	20	9,29	10,06	10,88	11,80	12,74	13,63	14,96	15,57	16,13	16,60	17,34
	25	10,08	10,85	11,91	12,69	13,91	14,88	15,79	16,97	18,16	18,99	19,80
	15	9,22	10,00	10,83	11,75	12,50	13,60	14,46	15,30	16,36	17,15	18,49
50,0	20	10,25	11,05	12,12	12,92	13,91	15,15	16,08	17,28	18,16	19,34	20,55
	25	10,90	11,90	13,05	14,14	15,20	16,56	17,55	18,88	19,80	21,10	22,42
	15	9,99	10,96	11,85	12,65	13,64	14,60	15,77	16,66	17,53	18,66	19,82
41,7	20	10,86	11,87	13,02	14,12	15,18	16,21	17,53	18,48	19,79	21,08	22,40
	25	11,79	12,84	14,07	15,24	16,35	17,83	19,30	20,30	21,75	23,18	24,64

Tabelle 1.1.2.1.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.1.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,20	6,70	7,20	7,60	8,00	8,50	8,70	8,90	9,10	9,40	9,60
83,3	20	6,50	7,00	7,50	8,00	8,40	8,90	9,20	9,50	9,70	9,90	10,20
	25	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,00	10,20	10,50	10,80
	15	6,60	7,20	7,70	8,10	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20	10,60	11,00
62,5	20	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10	11,50
	25	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
	15	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30	10,70	11,10	11,50
50,0	20	7,30	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
	15	7,20	7,80	8,30	8,90	9,30	9,80	10,30	10,70	11,10	11,50	12,00
41,7	20	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,20	12,60
	25	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10

Tabelle 1.1.2.1.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,61	8,24	8,87	9,53	10,21	11,09	11,43	11,71	12,07	12,51	12,78
83,3	20	8,41	9,15	9,80	10,64	11,36	12,35	12,80	13,37	13,69	14,15	14,58
	25	8,97	9,86	10,67	11,41	12,32	13,60	14,25	14,84	15,37	15,83	16,54
	15	8,71	9,37	10,18	10,92	11,66	12,50	13,32	14,11	14,88	15,83	17,04
62,5	20	9,43	10,36	11,21	11,99	12,94	13,85	14,73	15,82	16,66	17,73	18,53
	25	10,25	11,05	12,12	12,92	14,17	15,15	16,08	17,28	18,16	19,34	20,55
	15	9,61	10,43	11,14	12,10	12,88	13,80	14,68	15,77	16,61	17,41	18,49
50,0	20	10,42	11,43	12,33	13,15	14,17	15,42	16,37	17,28	18,50	19,69	20,55
	25	11,11	12,14	13,31	14,43	15,52	16,56	17,91	18,88	20,21	21,54	22,88
	15	10,29	11,13	12,04	13,06	14,09	15,08	16,03	16,94	18,13	18,98	20,16
41,7	20	11,27	12,10	13,27	14,39	15,48	16,54	17,88	18,86	20,19	21,50	22,40
	25	12,04	13,12	14,39	15,58	16,73	17,83	19,30	20,77	22,25	23,18	24,64

Tabelle 1.1.2.1.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.1.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.2 Betongüte C 25

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,80	5,20	5,60	5,90	6,20	6,50	6,80	7,10	7,30	7,60	7,80
83,3	20	5,20	5,70	6,20	6,50	6,90	7,20	7,60	7,90	8,20	8,40	8,70
	25	5,70	6,20	6,60	7,10	7,50	7,80	8,30	8,70	8,90	9,30	9,50
	15	5,50	6,00	6,50	6,80	7,20	7,50	7,90	8,20	8,40	8,80	9,00
62,5	20	6,00	6,60	7,10	7,60	8,00	8,30	8,80	9,10	9,50	9,70	10,10
	25	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,50	10,00	10,30	10,70	11,00
	15	6,20	6,70	7,20	7,60	8,00	8,40	8,80	9,10	9,40	9,80	10,00
50,0	20	6,70	7,40	8,00	8,50	8,90	9,30	9,80	10,10	10,60	10,90	11,30
	25	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,10	10,70	11,20	11,50	12,00	12,30
	15	6,80	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60	10,00	10,30	10,70	11,00
41,7	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,20	10,70	11,10	11,60	11,90	12,40
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10

Tabelle 1.1.2.2.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,55	5,06	5,55	5,88	6,31	6,73	7,28	7,66	8,02	8,55	8,88
83,3	20	5,42	6,17	6,76	7,32	7,85	8,36	9,05	9,51	10,19	10,60	11,27
	25	6,45	7,18	7,86	8,72	9,34	9,94	10,77	11,60	12,12	12,92	13,39
	15	6,06	6,75	7,40	7,84	8,41	8,97	9,71	10,21	10,69	11,40	11,83
62,5	20	7,22	8,23	9,02	9,76	10,46	11,14	12,07	12,68	13,59	14,13	15,03
	25	8,60	9,56	10,48	11,62	12,45	13,24	14,35	15,46	16,15	17,23	17,84
	15	7,57	8,43	9,25	9,80	10,52	11,21	12,13	12,77	13,36	14,25	14,79
50,0	20	9,02	10,28	11,27	12,20	13,08	13,92	15,08	15,85	16,98	17,67	18,78
	25	10,74	11,96	13,10	14,53	15,56	16,55	17,94	19,32	20,18	21,53	22,30
	15	9,08	10,11	11,09	11,75	12,61	13,44	14,55	15,31	16,02	17,08	17,73
41,7	20	10,82	11,76	12,88	13,94	15,31	16,70	18,08	19,00	20,36	21,18	22,52
	25	11,60	12,90	14,12	15,26	16,77	17,81	19,31	20,82	22,32	23,83	25,34

Tabelle 1.1.2.2.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.2.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,20	5,60	6,00	6,30	6,60	6,90	7,20	7,40	7,70	8,00	8,20
83,3	20	5,60	6,10	6,50	6,90	7,20	7,60	7,90	8,30	8,50	8,80	9,10
	25	6,00	6,60	7,10	7,40	7,90	8,30	8,60	8,90	9,30	9,50	9,90
	15	6,00	6,50	6,90	7,30	7,60	8,00	8,30	8,60	8,80	9,20	9,40
62,5	20	6,40	7,00	7,50	8,00	8,40	8,70	9,10	9,50	9,80	10,10	10,50
	25	6,90	7,60	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,30	10,70	11,00	11,40
	15	6,70	7,20	7,80	8,20	8,50	9,00	9,30	9,60	9,90	10,30	10,60
50,0	20	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70	11,00	11,30	11,80
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,30	10,80	11,20	11,70	12,20	12,60
	15	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,50	10,80	11,30	11,60
41,7	20	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,60	12,10	12,60
	25	7,70	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10

Tabelle 1.1.2.2.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,32	5,82	6,38	6,79	7,16	7,65	8,11	8,37	8,77	9,35	9,72
83,3	20	6,19	6,89	7,56	8,19	8,61	9,18	9,71	10,45	10,94	11,40	12,12
	25	7,09	8,08	8,85	9,37	10,29	10,96	11,59	12,18	13,05	13,59	14,44
	15	7,09	7,75	8,51	9,05	9,55	10,19	10,81	11,15	11,69	12,46	12,96
62,5	20	8,25	9,19	10,07	10,91	11,47	12,23	12,94	13,93	14,59	15,20	16,15
	25	9,45	10,76	11,80	12,49	13,71	14,61	15,45	16,24	17,40	18,11	19,25
	15	8,86	9,69	10,63	11,31	11,93	12,74	13,51	13,94	14,61	15,57	16,20
50,0	20	10,31	11,00	12,06	13,06	14,34	15,29	16,18	17,41	18,23	19,00	20,19
	25	11,01	11,96	13,10	14,17	15,56	16,55	17,94	19,32	20,71	22,08	23,48
	15	9,66	10,76	11,56	12,53	13,74	14,67	16,20	16,71	17,52	18,67	19,42
41,7	20	10,82	12,04	12,88	14,28	15,31	16,70	17,64	19,00	20,36	21,71	23,08
	25	11,60	12,90	14,12	15,69	16,77	18,32	19,86	20,82	22,32	23,83	25,34

Tabelle 1.1.2.2.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.2.3

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,80	6,20	6,60	6,90	7,30	7,50	7,80	8,10	8,30	8,50	8,70
83,3	20	6,10	6,60	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80	9,00	9,30	9,60
	25	6,50	7,10	7,50	8,00	8,40	8,80	9,10	9,50	9,80	10,10	10,40
	15	6,50	7,10	7,60	8,00	8,40	8,70	9,00	9,30	9,60	9,80	10,10
62,5	20	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,80	10,10	10,40	10,80	11,00
	25	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80	11,30	11,60	12,00
	15	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,00	11,30
50,0	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,20	12,70
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70	11,10	11,50	11,90
41,7	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
	25	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,20

Tabelle 1.1.2.2.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 12 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,57	7,22	7,69	8,09	8,58	8,88	9,43	9,78	10,28	10,54	10,99
83,3	20	7,48	8,19	8,83	9,40	9,93	10,61	11,25	11,63	12,20	12,73	13,25
	25	8,38	9,33	10,04	10,88	11,47	12,24	12,96	13,65	14,31	14,92	15,85
	15	8,37	9,19	10,25	10,78	11,44	11,83	12,56	13,03	13,70	14,05	14,65
62,5	20	9,28	10,14	11,13	12,07	13,23	14,14	14,99	15,50	16,26	16,97	17,65
	25	10,10	11,24	12,06	13,06	14,34	15,29	16,55	17,41	19,07	19,88	21,13
	15	9,18	10,05	11,03	11,96	12,88	13,76	14,61	15,70	16,81	17,56	18,31
50,0	20	10,31	11,24	12,33	13,35	14,34	15,29	16,55	17,80	18,65	19,88	21,13
	25	11,01	12,26	13,43	14,53	15,56	16,98	18,39	19,32	20,71	22,08	23,48
	15	10,04	10,97	11,80	12,79	14,03	14,97	15,87	17,07	18,27	19,07	20,27
41,7	20	11,08	12,04	13,20	14,28	15,68	16,70	18,08	19,47	20,36	21,71	23,08
	25	11,92	13,26	14,52	15,69	16,77	18,32	19,86	21,40	22,95	23,83	25,34

Tabelle 1.1.2.2.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.2.5

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,20	6,70	7,20	7,60	7,90	8,20	8,50	8,70	8,90	9,20	9,40
83,3	20	6,50	7,10	7,60	8,10	8,40	8,70	9,00	9,40	9,60	9,90	10,20
	25	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,60	10,00	10,30	10,60	10,90
	15	6,60	7,20	7,70	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90	10,30	10,60	10,80
62,5	20	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,60
	25	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,70	12,20
	15	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40	10,80	11,20	11,60
50,0	20	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,20
	25	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	15	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80	11,20	11,60	12,00
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,30	9,80	10,40	10,90	11,30	11,80	12,30	12,70
	25	7,90	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30

Tabelle 1.1.2.2.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,54	8,19	9,12	9,51	10,00	10,41	10,91	11,19	11,59	12,14	12,47
83,3	20	8,38	9,19	9,94	10,95	11,44	12,04	12,57	13,27	13,70	14,32	14,94
	25	9,18	10,05	10,84	11,75	12,88	13,77	14,34	15,12	15,87	16,58	17,26
	15	8,63	9,33	10,25	10,95	11,81	12,65	13,44	14,44	15,45	16,18	16,62
62,5	20	9,62	10,53	11,34	12,30	13,23	14,14	15,29	16,12	17,26	18,38	19,16
	25	10,31	11,24	12,33	13,35	14,34	15,63	16,55	17,80	19,07	19,88	21,13
	15	9,50	10,41	11,23	12,18	13,11	14,02	14,88	16,00	17,12	17,90	19,01
50,0	20	10,53	11,48	12,59	13,64	14,65	15,63	16,91	17,80	19,07	20,32	21,60
	25	11,28	12,26	13,43	14,53	15,96	16,98	18,39	19,81	21,23	22,08	23,48
	15	10,24	11,19	12,27	13,04	14,31	15,28	16,20	17,42	18,65	19,47	20,69
41,7	20	11,33	12,33	13,51	14,63	15,68	17,10	18,08	19,47	20,86	22,25	23,65
	25	12,24	13,26	14,52	15,69	17,24	18,83	19,86	21,40	22,95	24,49	26,04

Tabelle 1.1.2.2.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.2.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,60	9,80	10,00
83,3	20	6,60	7,20	7,70	8,10	8,60	9,00	9,40	9,90	10,30	10,50	10,80
	25	6,90	7,40	8,00	8,50	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,10	11,50
	15	6,70	7,30	7,80	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00	10,40	10,80	11,10
62,5	20	7,10	7,60	8,10	8,70	9,10	9,60	10,10	10,50	10,90	11,30	11,70
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,20
	15	7,10	7,60	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00	10,50	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,90	12,30
	25	7,70	8,30	8,90	9,40	9,90	10,50	11,00	11,40	11,90	12,40	12,80
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70	12,10
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,40	9,90	10,50	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	25	7,90	8,60	9,20	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,30

Tabelle 1.1.2.2.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 16 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,83	8,51	9,12	9,90	10,56	11,33	12,06	12,95	13,28	13,73	14,16
83,3	20	8,63	9,34	10,25	10,95	11,82	12,65	13,45	14,45	15,46	15,92	16,63
	25	9,34	10,23	11,03	11,96	12,88	13,77	14,89	15,71	16,81	17,57	19,02
	15	8,89	9,62	10,41	11,30	12,19	13,05	13,88	14,68	15,70	16,44	17,46
62,5	20	9,79	10,72	11,55	12,53	13,49	14,41	15,29	16,44	17,59	18,38	19,53
	25	10,53	11,48	12,59	13,64	14,65	15,63	16,91	17,80	19,07	20,32	21,60
	15	9,82	10,77	11,62	12,39	13,35	14,28	15,43	16,29	17,43	18,23	19,37
50,0	20	10,74	11,72	12,86	13,64	14,97	15,97	16,91	18,20	19,49	20,32	21,60
	25	11,55	12,56	13,76	14,89	15,96	17,41	18,85	19,81	21,23	22,64	24,06
	15	10,62	11,62	12,51	13,56	14,59	15,59	16,53	17,77	18,65	19,87	21,11
41,7	20	11,59	12,62	13,83	14,97	16,06	17,51	18,52	19,94	20,86	22,25	23,65
	25	12,24	13,62	14,91	16,13	17,24	18,83	20,41	21,99	22,95	24,49	26,04

Tabelle 1.1.2.2.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.2.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.3 Betongüte C 30

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg-abstand	Steg-breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,10	5,50	5,90	6,30	6,60	6,90	7,30	7,50	7,80	8,10	8,40
83,3	20	5,60	6,10	6,60	7,00	7,30	7,80	8,10	8,50	8,70	9,10	9,40
	25	6,10	6,70	7,20	7,60	8,10	8,50	8,90	9,20	9,60	10,00	10,40
	15	5,80	6,40	6,80	7,30	7,60	8,00	8,40	8,70	9,00	9,30	9,70
62,5	20	6,40	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,30	9,80	10,10	10,50	10,90
	25	7,00	7,70	8,30	8,80	9,40	9,80	10,30	10,60	11,10	11,60	12,00
	15	6,50	7,10	7,60	8,10	8,50	8,90	9,40	9,70	10,00	10,40	10,80
50,0	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,70	12,20
	25	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,80
	15	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,00	11,40	11,90
41,7	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,20	12,70
	25	7,80	8,40	9,10	9,60	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30

Tabelle 1.1.2.3.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 30

Steg-abstand	Steg-breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,09	5,67	6,22	6,73	7,22	7,69	8,33	8,75	9,15	9,76	10,38
83,3	20	6,18	7,05	7,72	8,35	8,95	9,76	10,31	11,11	11,60	12,38	13,16
	25	7,34	8,38	9,17	9,92	10,90	11,59	12,56	13,18	14,13	15,08	16,03
	15	6,79	7,56	8,29	8,97	9,62	10,25	11,10	11,66	12,20	13,01	13,83
62,5	20	8,23	9,39	10,29	11,13	11,92	13,01	13,74	14,80	15,46	16,50	17,54
	25	9,78	11,16	12,23	13,23	14,53	15,45	16,74	17,57	18,83	20,09	21,36
	15	8,49	9,45	10,36	11,21	12,03	12,81	13,87	14,58	15,25	16,26	17,29
50,0	20	10,29	11,16	12,23	13,57	14,53	15,85	17,18	18,50	19,33	20,62	21,92
	25	11,26	12,16	13,31	14,81	15,81	17,27	18,73	20,20	21,04	22,47	23,89
	15	9,95	10,81	11,85	12,82	14,08	14,99	16,24	17,48	18,28	19,50	20,73
41,7	20	11,11	12,01	13,14	14,62	15,61	17,06	18,50	19,38	20,78	22,19	23,59
	25	11,96	13,29	14,53	16,20	17,26	18,87	20,49	22,11	22,98	24,56	26,12

Tabelle 1.1.2.3.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.3.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,50	5,90	6,30	6,70	7,00	7,30	7,70	7,90	8,20	8,40	8,70
83,3	20	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,10	8,40	8,80	9,10	9,50	9,70
	25	6,40	6,90	7,50	7,90	8,40	8,80	9,20	9,60	9,90	10,30	10,70
	15	6,30	6,80	7,30	7,70	8,10	8,50	8,80	9,20	9,40	9,70	10,10
62,5	20	6,80	7,40	8,00	8,50	8,90	9,30	9,70	10,20	10,50	10,90	11,20
	25	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,80	12,20
	15	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,20	10,60	10,90	11,30
50,0	20	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,50
	25	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,80
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
41,7	20	7,50	8,20	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,30	11,80	12,30	12,70
	25	7,80	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,30	11,90	12,40	12,90	13,30

Tabelle 1.1.2.3.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,90	6,45	7,07	7,51	8,07	8,61	9,11	9,60	10,05	10,48	11,13
83,3	20	6,95	7,73	8,48	9,18	9,85	10,50	11,10	11,95	12,50	13,33	13,83
	25	8,11	9,02	9,89	10,70	11,75	12,51	13,22	14,23	14,88	15,87	16,87
	15	7,87	8,59	9,42	10,01	10,75	11,47	12,15	12,79	13,40	13,96	14,84
62,5	20	9,26	10,31	11,30	12,24	13,13	13,99	14,79	15,93	16,66	17,77	18,44
	25	10,29	11,16	12,23	13,57	14,53	15,85	16,74	18,03	19,33	20,62	21,92
	15	9,26	10,09	11,07	11,99	12,87	14,03	15,18	15,99	16,75	17,45	18,55
50,0	20	10,29	11,45	12,54	13,57	14,53	15,85	17,18	18,03	19,33	20,62	23,05
	25	11,26	12,52	13,70	14,81	16,28	17,27	18,73	20,20	21,66	23,13	24,60
	15	9,95	11,07	12,13	13,13	14,08	15,36	16,24	17,48	18,73	19,50	20,73
41,7	20	11,11	12,35	13,52	14,62	16,06	17,06	18,50	19,94	21,38	22,19	23,59
	25	11,96	13,29	14,53	16,20	17,26	18,87	20,49	22,11	23,73	25,35	26,12

Tabelle 1.1.2.3.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.3.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,00	6,50	6,90	7,30	7,60	7,90	8,20	8,50	8,80	9,00	9,30
83,3	20	6,40	7,00	7,50	7,90	8,30	8,70	9,00	9,40	9,70	10,00	10,20
	25	6,80	7,40	8,00	8,50	8,90	9,30	9,60	10,10	10,40	10,70	11,10
	15	6,60	7,20	7,70	8,10	8,60	9,10	9,50	9,80	10,10	10,40	10,70
62,5	20	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50	10,90	11,30	11,80
	25	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,80	12,30
	15	7,00	7,50	8,10	8,60	9,00	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,60
50,0	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90	12,30
	25	7,60	8,30	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,90
	15	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,80
	25	7,90	8,50	9,20	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40

Tabelle 1.1.2.3.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,06	7,87	8,35	8,90	9,42	9,89	10,50	10,86	11,40	11,91	12,40
83,3	20	8,18	9,11	9,81	10,63	11,21	11,96	12,68	13,36	14,00	14,60	15,18
	25	9,26	10,31	11,31	12,25	12,88	13,73	14,53	15,64	16,38	17,06	18,14
	15	8,64	9,45	10,18	11,04	11,88	13,18	13,99	14,48	15,20	15,87	16,53
62,5	20	9,67	10,54	11,55	12,51	13,43	14,64	15,50	16,68	17,46	18,62	20,24
	25	10,55	11,45	12,54	13,57	14,91	15,85	17,18	18,50	19,33	20,62	21,92
	15	9,45	10,53	11,31	12,25	13,16	14,34	15,18	16,34	17,50	18,25	19,39
50,0	20	10,55	11,45	12,54	13,92	14,91	15,85	17,18	18,50	19,83	20,62	21,92
	25	11,26	12,52	13,70	15,24	16,28	17,78	18,73	20,20	21,66	23,13	24,60
	15	10,18	11,33	12,42	13,45	14,42	15,36	16,63	17,90	18,73	19,97	21,23
41,7	20	11,42	12,35	13,52	15,03	16,06	17,54	18,50	19,94	21,38	22,82	24,27
	25	12,35	13,72	15,01	16,20	17,82	18,87	20,49	22,11	23,73	25,35	26,96

Tabelle 1.1.2.3.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.3.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,50	8,80	9,10	9,40	9,60	9,90
83,3	20	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,20	10,40	10,70
	25	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40	10,80	11,20	11,60
	15	6,70	7,30	7,80	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,40	10,80	11,20
62,5	20	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40	11,80
	25	7,40	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,50	11,00	11,50	11,90	12,30
	15	7,10	7,60	8,10	8,70	9,10	9,60	10,10	10,50	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	12,90
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,20
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,90
	25	8,00	8,60	9,20	9,80	10,40	10,90	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50

Tabelle 1.1.2.3.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	7,75	8,51	9,21	9,84	10,95	11,36	11,88	12,34	12,98	13,34	13,92
83,3	20	8,64	9,46	10,19	11,04	11,89	12,94	13,99	14,76	15,50	15,88	16,53
	25	9,45	10,31	11,31	12,25	13,16	14,04	15,19	15,99	17,13	18,25	19,40
	15	8,79	9,63	10,56	11,25	12,11	13,18	13,99	15,04	15,80	16,82	17,87
62,5	20	9,88	10,77	11,81	12,79	13,73	14,64	15,85	16,68	17,86	19,04	20,24
	25	10,55	11,74	12,86	13,92	14,91	16,26	17,18	18,50	19,83	21,15	21,92
	15	9,84	10,74	11,54	12,51	13,44	14,64	15,51	16,69	17,50	18,64	19,81
50,0	20	10,80	11,74	12,86	13,92	15,28	16,26	17,62	18,50	19,83	21,15	22,49
	25	11,58	12,88	14,10	15,24	16,28	17,78	19,28	20,20	21,66	23,13	24,60
	15	10,64	11,59	12,42	13,76	14,76	15,72	17,03	17,90	19,18	20,45	21,74
41,7	20	11,42	12,70	13,90	15,03	16,52	17,54	19,02	20,50	21,38	22,82	24,27
	25	12,35	13,72	15,01	16,72	17,82	19,49	20,49	22,11	23,73	25,35	26,96

Tabelle 1.1.2.3.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.3.7

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	6,90	7,40	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50	9,80	10,20	10,50
83,3	20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,40	10,80	11,20
	25	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,70
	15	6,80	7,30	7,90	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50	10,90	11,30
62,5	20	7,20	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	11,90
	25	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	15	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20	10,60	11,00	11,40	11,80
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00	12,50
	25	7,80	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,00
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90	12,30
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,50	13,00
	25	8,00	8,70	9,30	9,90	10,40	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50

Tabelle 1.1.2.3.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,98	8,77	9,49	10,15	10,95	11,73	12,47	13,18	14,10	15,01	15,69
83,3	20	8,80	9,63	10,38	11,25	12,11	13,19	13,99	14,76	15,80	16,83	17,54
	25	9,45	10,53	11,31	12,25	13,16	14,34	15,19	16,34	17,50	18,25	19,40
	15	9,10	9,97	10,75	11,66	12,56	13,43	14,25	15,32	16,10	17,14	17,87
62,5	20	10,08	11,00	11,81	12,79	14,03	14,97	15,85	17,05	18,26	19,04	20,24
	25	10,80	11,74	12,86	13,92	15,28	16,26	17,62	18,50	19,83	21,15	22,49
	15	10,03	10,96	12,02	12,77	13,72	14,95	15,84	16,69	17,87	19,04	20,24
50,0	20	11,06	12,02	13,18	14,26	15,28	16,67	17,62	18,97	20,33	21,15	22,49
	25	11,90	12,88	14,10	15,24	16,75	17,78	19,28	20,79	22,29	23,79	24,60
	15	10,87	11,85	12,99	13,76	15,10	16,09	17,03	18,32	19,63	20,45	21,74
41,7	20	11,72	13,04	14,28	15,45	16,52	18,03	19,02	20,50	21,98	23,46	24,94
	25	12,73	14,15	15,48	16,72	17,82	19,49	21,15	22,81	23,73	25,35	26,96

Tabelle 1.1.2.3.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.3.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.4 Betongüte C 35

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,30	5,80	6,20	6,60	7,00	7,40	7,70	8,00	8,30	8,60	8,80
83,3	20	5,90	6,50	7,00	7,40	7,80	8,30	8,60	9,00	9,40	9,70	10,00
	25	6,50	7,00	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90	10,20	10,60	11,10
	15	6,20	6,70	7,20	7,60	8,10	8,50	8,80	9,30	9,60	9,90	10,20
62,5	20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,00	9,60	9,90	10,40	10,90	11,20	11,60
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	11,90	12,30
	15	6,90	7,50	8,00	8,50	9,10	9,50	9,90	10,40	10,70	11,10	11,40
50,0	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	11,90	12,40
	25	7,60	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00
	15	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	12,00	12,50	13,00	13,50

Tabelle 1.1.2.4.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,66	6,30	6,91	7,48	8,21	8,74	9,24	9,95	10,40	11,09	11,50
83,3	20	7,01	7,80	8,77	9,49	10,16	11,08	11,70	12,61	13,51	14,05	14,93
	25	8,32	9,25	10,41	11,26	12,37	13,14	14,25	15,35	16,02	17,10	18,18
	15	7,55	8,40	9,21	9,97	10,94	11,65	12,31	13,26	13,86	14,78	15,32
62,5	20	9,35	10,40	11,69	12,65	13,54	14,77	15,60	16,80	18,01	18,72	19,90
	25	10,49	11,67	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19	20,93	22,26
	15	9,44	10,50	11,51	12,46	13,68	14,56	15,39	16,57	17,32	18,48	19,15
50,0	20	10,49	11,67	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19	21,55	22,26
	25	11,25	12,49	14,12	15,24	16,76	17,74	19,27	20,80	22,32	23,85	25,37
	15	9,97	11,09	12,14	13,13	14,43	15,75	16,62	17,91	19,20	20,49	21,79
41,7	20	11,15	12,38	13,54	15,10	16,08	17,59	19,10	20,60	22,11	22,88	24,34
	25	12,14	13,48	15,27	16,47	18,13	19,85	20,81	22,48	24,15	25,83	27,48

Tabelle 1.1.2.4.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.4.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg-abstand	Steg-breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,70	6,20	6,60	7,00	7,40	7,70	8,10	8,40	8,60	9,00	9,20
83,3	20	6,20	6,80	7,30	7,70	8,10	8,60	9,00	9,30	9,70	9,90	10,30
	25	6,70	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20	10,50	11,00	11,40
	15	6,60	7,20	7,60	8,10	8,50	8,90	9,30	9,60	9,90	10,40	10,60
62,5	20	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,90
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90	12,40
	15	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,10	11,60	12,00	12,50	13,00
	15	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,70	12,20
41,7	20	7,60	8,30	8,80	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,90
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,40	10,90	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50

Tabelle 1.1.2.4.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 35

Steg-abstand	Steg-breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,47	7,21	7,74	8,38	9,00	9,60	10,16	10,68	11,18	11,92	12,38
83,3	20	7,73	8,61	9,43	10,21	10,95	11,94	12,62	13,26	14,21	14,79	15,72
	25	8,99	10,26	11,24	12,16	13,03	14,21	15,01	16,17	16,89	18,02	19,16
	15	8,63	9,61	10,31	11,17	12,00	12,79	13,54	14,24	14,91	15,89	16,50
62,5	20	9,59	10,67	11,69	12,65	13,54	14,77	16,01	16,80	18,01	19,21	20,95
	25	10,49	11,67	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19	21,55	22,92
	15	9,44	10,50	11,51	12,46	13,35	14,56	15,39	16,57	17,76	18,94	19,64
50,0	20	10,49	11,67	12,77	13,80	15,17	16,57	17,46	18,82	20,19	21,55	22,92
	25	11,62	12,91	14,12	15,24	16,76	18,33	19,27	20,80	22,32	23,85	25,37
	15	10,24	11,39	12,48	13,49	14,43	15,75	17,08	17,91	19,20	20,49	21,79
41,7	20	11,50	12,79	13,98	15,10	16,61	17,59	19,10	20,60	22,11	23,62	25,12
	25	12,14	13,48	15,27	16,47	18,13	19,85	20,81	22,48	24,15	25,83	27,48

Tabelle 1.1.2.4.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.4.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,20	6,70	7,20	7,60	8,00	8,30	8,60	9,00	9,30	9,50	9,80
83,3	20	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,40	9,80	10,20	10,50	10,80
	25	6,90	7,50	8,00	8,60	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
	15	6,70	7,20	7,80	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,40	10,80	11,30
62,5	20	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,00	11,50	11,90
	25	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	15	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,80
50,0	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00	12,50
	25	7,70	8,40	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,00
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,30
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,00	12,50	13,00
	25	8,00	8,60	9,30	9,90	10,40	11,00	11,50	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 1.1.2.4.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	7,68	8,41	9,06	9,65	10,38	10,88	11,53	12,16	12,76	13,31	13,85
83,3	20	8,63	9,41	10,32	11,18	12,26	13,08	13,85	14,57	15,61	16,27	16,90
	25	9,44	10,51	11,24	12,46	13,35	14,57	15,40	16,58	17,77	18,48	20,14
	15	8,81	9,61	10,53	11,41	12,26	13,36	14,15	15,22	15,95	17,00	18,46
62,5	20	9,83	10,94	11,69	12,97	13,89	14,77	16,01	17,24	18,48	19,21	20,43
	25	10,79	11,67	12,77	14,20	15,17	16,57	17,46	18,82	20,19	21,55	22,92
	15	9,66	10,75	11,51	12,76	13,68	14,56	15,77	16,98	17,76	18,94	20,13
50,0	20	10,79	12,00	13,14	14,20	15,17	16,57	17,97	18,82	20,19	21,55	22,92
	25	11,62	12,91	14,12	15,74	16,76	18,33	19,91	20,80	22,32	23,85	25,37
	15	10,51	11,69	12,48	13,85	14,82	16,18	17,08	18,40	19,72	20,49	21,79
41,7	20	11,50	12,79	13,98	15,58	16,61	18,16	19,10	20,60	22,11	23,62	25,12
	25	12,59	13,98	15,27	17,07	18,13	19,85	21,57	23,30	25,02	25,83	27,48

Tabelle 1.1.2.4.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.4.5

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	6,90	7,30	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50	9,80	10,10	10,30
83,3	20	6,70	7,20	7,80	8,30	8,70	9,20	9,60	10,00	10,40	10,80	11,30
	25	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50	10,90	11,30	11,70
	15	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50	10,90	11,30
62,5	20	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70	11,10	11,50	12,00
	25	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,10	12,50
	15	7,10	7,70	8,20	8,80	9,20	9,70	10,20	10,60	11,00	11,50	11,90
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,50
	25	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,60	13,10
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90	12,30
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,00
	25	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 1.1.2.4.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,95	8,71	9,40	10,19	10,98	11,73	12,68	13,63	14,07	14,70	15,33
83,3	20	8,81	9,61	10,54	11,42	12,26	13,36	14,15	15,23	15,96	17,01	18,47
	25	9,67	10,51	11,51	12,46	13,68	14,57	15,78	16,58	17,77	18,95	20,14
	15	8,99	9,81	10,76	11,65	12,52	13,36	14,46	15,22	16,30	17,37	18,46
62,5	20	10,07	10,94	11,98	12,97	14,24	15,15	16,42	17,24	18,48	19,71	20,95
	25	10,79	12,00	13,14	14,20	15,60	16,57	17,97	19,37	20,19	21,55	22,92
	15	9,89	11,01	11,79	12,76	14,01	14,92	16,15	16,98	18,20	19,40	20,62
50,0	20	11,09	12,00	13,14	14,20	15,60	16,57	17,97	19,37	20,77	22,17	22,92
	25	11,99	12,91	14,58	15,74	17,31	18,33	19,91	21,48	23,05	23,85	25,37
	15	10,78	11,69	12,81	13,85	15,22	16,18	17,53	18,40	19,72	21,04	22,37
41,7	20	11,86	13,19	14,42	15,58	17,13	18,16	19,71	21,26	22,11	23,62	25,12
	25	12,59	13,98	15,27	17,07	18,78	19,85	21,57	23,30	25,02	26,75	28,46

Tabelle 1.1.2.4.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.4.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	7,00	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60	10,00	10,30	10,70
83,3	20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50	10,90	11,30
	25	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,80
	15	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,80	10,30	10,80	11,20	11,60	12,00
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,60
	15	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
50,0	20	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
	25	7,80	8,50	9,10	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,20
	15	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00	12,40
41,7	20	7,90	8,50	9,10	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,10	11,70	12,20	12,70	13,20	13,70

Tabelle 1.1.2.4.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,22	8,86	9,73	10,37	11,17	11,95	12,91	13,63	14,59	15,26	16,21
83,3	20	8,99	9,81	10,76	11,66	12,53	13,36	14,46	15,23	16,31	17,38	18,47
	25	9,67	10,76	11,79	12,76	13,68	14,92	15,78	16,99	17,77	18,95	20,14
	15	9,34	10,21	10,98	11,89	12,79	13,93	14,76	15,55	16,65	17,74	18,46
62,5	20	10,31	11,20	12,28	13,29	14,24	15,53	16,42	17,68	18,94	19,71	20,95
	25	11,09	12,00	13,14	14,60	15,60	17,04	17,97	19,37	20,77	22,17	22,92
	15	10,33	11,26	12,34	13,06	14,34	15,27	16,54	17,39	18,63	19,40	20,62
50,0	20	11,09	12,33	13,50	14,60	16,04	17,04	18,48	19,37	20,77	22,17	23,57
	25	11,99	13,33	14,58	15,74	17,31	18,93	19,91	21,48	23,05	24,62	26,19
	15	11,05	11,99	13,14	14,21	15,61	16,61	17,99	18,89	20,25	21,60	22,37
41,7	20	12,22	13,19	14,42	16,06	17,13	18,73	19,71	21,26	22,81	24,36	25,91
	25	13,04	14,48	15,82	17,07	18,78	20,56	21,57	23,30	25,02	26,75	28,46

Tabelle 1.1.2.4.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.4.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.5 Betongüte C 40

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,60	6,10	6,60	7,00	7,40	7,80	8,10	8,50	8,70	9,10	9,40
83,3	20	6,20	6,80	7,30	7,90	8,30	8,70	9,10	9,50	9,90	10,40	10,60
	25	6,80	7,40	8,10	8,70	9,10	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,70
	15	6,40	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,30	9,80	10,10	10,50	10,90
62,5	20	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	11,90
	25	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,60	12,00	12,50
	15	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	10,90	11,40	11,80
50,0	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,10	12,50
	25	7,70	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,70	12,20	12,60	13,10
	15	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,30
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,10	12,50	13,00
	25	8,00	8,70	9,30	9,90	10,50	11,00	11,60	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 1.1.2.5.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,19	7,06	7,73	8,37	8,96	9,78	10,33	11,12	11,62	12,40	13,18
83,3	20	7,63	8,72	9,55	10,60	11,34	12,38	13,07	14,08	15,09	16,10	16,67
	25	9,28	10,32	11,62	12,91	13,80	14,66	15,89	17,13	18,37	19,60	20,28
	15	8,24	9,40	10,30	11,15	11,94	13,03	13,76	14,82	15,49	16,52	17,56
62,5	20	9,62	10,70	11,71	13,02	13,91	15,19	16,01	17,26	18,51	19,77	21,02
	25	10,66	11,84	12,95	14,44	15,37	16,82	18,26	19,07	20,47	21,88	23,27
	15	9,53	10,61	11,61	12,55	13,79	14,65	15,89	17,12	17,86	19,06	20,27
50,0	20	10,66	11,84	12,95	14,44	15,37	16,82	18,26	19,07	20,47	21,88	23,27
	25	11,61	12,89	14,07	15,74	17,33	18,30	19,90	21,50	23,09	24,69	26,28
	15	10,20	11,34	12,40	13,81	14,73	16,10	17,47	18,28	19,61	20,95	22,28
41,7	20	11,54	12,82	14,00	15,65	16,62	18,20	19,79	21,37	22,95	23,69	25,21
	25	12,38	13,73	15,61	16,81	18,52	20,31	22,10	23,90	24,68	26,43	28,13

Tabelle 1.1.2.5.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.5.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,10	8,40	8,80	9,10	9,50	9,70
83,3	20	6,50	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,50	9,80	10,20	10,50	10,90
	25	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50	10,90	11,30	11,80
	15	6,70	7,20	7,80	8,20	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50	10,90	11,20
62,5	20	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,50	12,00
	25	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20	11,60	12,10	12,50
	15	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60	11,00	11,40	11,80
50,0	20	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,50
	25	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90	12,30
41,7	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10
	25	8,00	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,10	12,70	13,20	13,70

Tabelle 1.1.2.5.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,96	7,75	8,49	9,19	9,87	10,51	11,12	11,97	12,52	13,35	13,85
83,3	20	8,45	9,64	10,56	11,43	12,25	13,03	14,12	14,83	15,89	16,53	17,57
	25	9,54	10,61	11,62	12,56	13,42	14,66	15,89	16,66	17,86	19,07	20,28
	15	8,66	9,63	10,56	11,43	12,55	13,36	14,47	15,20	16,69	17,79	18,47
62,5	20	9,90	10,70	12,05	13,02	13,91	15,19	16,48	17,26	18,51	19,77	21,02
	25	10,66	11,84	12,95	14,44	15,37	16,82	18,26	19,70	20,47	21,88	23,27
	15	9,79	10,61	11,61	12,90	13,79	15,06	15,89	17,12	18,36	19,59	20,27
50,0	20	10,66	11,84	12,95	14,44	15,37	16,82	18,26	19,70	21,14	21,88	23,27
	25	11,61	12,89	14,60	15,74	17,33	18,30	19,90	21,50	23,09	24,69	26,28
	15	10,51	11,68	12,78	13,81	15,18	16,10	17,47	18,84	19,61	20,95	22,28
41,7	20	11,54	12,82	14,00	15,65	17,23	18,20	19,79	21,37	22,95	24,54	26,11
	25	12,38	14,30	15,61	17,50	18,52	20,31	22,10	23,90	25,68	27,49	29,26

Tabelle 1.1.2.5.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.5.3

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,70	9,00	9,40	9,70	10,00	10,20
83,3	20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50	10,90	11,40
	25	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40	11,80
	15	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50	11,00	11,30
62,5	20	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
	25	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,60
	15	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	11,90
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,20	12,60
	25	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,20
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10
	25	8,10	8,70	9,40	10,00	10,60	11,10	11,70	12,20	12,70	13,20	13,70

Tabelle 1.1.2.5.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,88	8,61	9,44	10,23	11,00	11,98	12,70	13,38	14,02	14,63	15,21
83,3	20	8,87	9,64	10,56	11,43	12,55	13,36	14,47	15,58	16,29	17,38	18,92
	25	9,54	10,61	11,62	12,56	13,80	14,66	15,89	17,13	18,37	19,07	20,28
	15	9,07	9,86	10,81	11,70	12,55	13,68	14,47	15,57	16,69	17,79	18,47
62,5	20	9,90	11,01	12,05	13,02	14,31	15,19	16,48	17,76	19,05	20,33	21,02
	25	11,00	11,84	13,37	14,44	15,88	16,82	18,26	19,70	21,14	22,58	23,27
	15	9,79	10,89	11,93	12,90	14,17	15,06	16,33	17,59	18,36	19,59	20,83
50,0	20	11,00	12,22	13,37	14,44	15,88	16,82	18,26	19,70	21,14	22,58	24,02
	25	12,04	13,36	14,60	15,74	17,33	18,98	20,63	21,50	23,09	24,69	26,28
	15	10,82	11,68	12,78	14,23	15,18	16,59	17,47	18,84	20,21	21,58	22,95
41,7	20	11,96	13,28	14,51	15,65	17,23	18,86	19,79	21,37	22,95	24,54	26,11
	25	12,89	14,30	15,61	17,50	18,52	20,31	22,10	23,90	25,68	27,49	29,26

Tabelle 1.1.2.5.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.5.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	6,90	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60	10,00	10,40	10,70
83,3	20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10	10,60	11,00	11,30
	25	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90
	15	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
	15	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
50,0	20	7,60	8,20	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,20	12,70
	25	7,90	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,20
	15	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,60	12,00	12,50
41,7	20	7,80	8,50	9,10	9,70	10,20	10,70	11,30	11,80	12,20	12,70	13,20
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,70	12,30	12,80	13,30	13,80

Tabelle 1.1.2.5.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 14 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,04	8,78	9,63	10,44	11,22	11,98	12,96	13,66	14,62	15,90	16,56
83,3	20	9,07	9,87	10,81	11,71	12,55	13,69	14,47	15,58	16,70	17,80	18,47
	25	9,80	10,90	11,93	12,91	13,80	15,07	15,89	17,13	18,37	19,60	20,84
	15	9,27	10,09	11,06	11,98	12,85	14,01	14,82	15,95	16,69	17,79	18,92
62,5	20	10,17	11,31	12,39	13,39	14,31	15,63	16,95	17,76	19,05	20,33	21,62
	25	11,00	12,22	13,37	14,44	15,88	17,36	18,26	19,70	21,14	22,58	24,02
	15	10,05	11,18	12,24	13,25	14,17	15,47	16,33	17,59	18,86	20,12	20,83
50,0	20	11,34	12,22	13,37	14,90	15,88	17,36	18,84	19,70	21,14	22,58	24,02
	25	12,04	13,36	14,60	16,32	17,33	18,98	20,63	22,28	23,09	24,69	26,28
	15	10,82	12,03	13,16	14,23	15,64	16,59	18,00	19,40	20,21	21,58	22,95
41,7	20	11,96	13,28	14,51	16,21	17,23	18,86	20,49	21,37	22,95	24,54	26,11
	25	12,89	14,30	16,24	17,50	19,27	20,31	22,10	23,90	25,68	27,49	29,26

Tabelle 1.1.2.5.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.5.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,50	7,00	7,50	8,00	8,40	8,90	9,30	9,70	10,10	10,40	10,80
83,3	20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20	10,60	11,00	11,40
	25	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70	11,10	11,50	11,90
	15	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10	11,50
62,5	20	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	9,90	10,40	10,90	11,30	11,70	12,20
	25	7,60	8,20	8,80	9,30	9,80	10,40	10,90	11,30	11,80	12,20	12,70
	15	7,30	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
50,0	20	7,60	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	25	7,90	8,60	9,20	9,70	10,30	10,80	11,40	11,90	12,40	12,90	13,30
	15	7,60	8,20	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
41,7	20	7,90	8,60	9,20	9,70	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30
	25	8,20	8,90	9,50	10,10	10,70	11,30	11,80	12,30	12,80	13,40	13,90

Tabelle 1.1.2.5.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,35	9,13	9,82	10,65	11,45	12,23	13,22	13,94	14,92	15,90	16,56
83,3	20	9,28	10,10	11,07	11,98	12,85	13,69	14,82	15,96	16,70	17,80	18,92
	25	10,05	10,90	11,93	12,91	14,18	15,07	16,33	17,60	18,37	19,60	20,84
	15	9,48	10,32	11,32	12,25	13,15	14,01	15,17	15,95	17,09	18,22	19,37
62,5	20	10,44	11,31	12,39	13,76	14,71	15,63	16,95	18,26	19,58	20,33	21,62
	25	11,34	12,22	13,79	14,90	15,88	17,36	18,84	19,70	21,14	22,58	24,02
	15	10,31	11,47	12,56	13,59	14,55	15,88	16,77	18,06	18,86	20,12	21,39
50,0	20	11,34	12,61	13,79	14,90	16,38	17,36	18,84	20,33	21,81	22,58	24,02
	25	12,04	13,36	15,13	16,32	17,96	18,98	20,63	22,28	23,92	25,58	27,21
	15	11,12	12,37	13,54	14,64	15,64	17,08	18,52	19,40	20,81	22,22	23,63
41,7	20	12,37	13,74	15,02	16,21	17,83	18,86	20,49	22,12	23,75	25,38	26,11
	25	12,89	14,88	16,24	17,50	19,27	21,12	22,98	23,90	25,68	27,49	29,26

Tabelle 1.1.2.5.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.5.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.6 Betongüte C 45

- Druckbewehrung 2 \varnothing 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,80	6,40	6,90	7,30	7,80	8,10	8,50	8,90	9,30	9,50	9,90
83,3	20	6,60	7,10	7,70	8,20	8,80	9,10	9,60	10,10	10,40	10,80	11,20
	25	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60	11,00	11,40	11,90
	15	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,20	10,50	11,00	11,40
62,5	20	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
	25	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,30	10,80	11,20	11,70	12,20	12,60
	15	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	11,90
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
	25	7,80	8,40	9,10	9,60	10,20	10,70	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,10
	25	8,10	8,70	9,40	10,00	10,60	11,10	11,70	12,20	12,80	13,30	13,80

Tabelle 1.1.2.6.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 \varnothing 10 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,78	7,73	8,47	9,16	10,06	10,71	11,30	12,18	13,05	13,57	14,43
83,3	20	8,57	9,53	10,72	11,60	12,74	13,54	14,68	15,82	16,50	17,61	18,73
	25	9,56	10,63	11,62	12,94	13,81	15,09	16,37	17,13	18,38	19,63	20,88
	15	9,03	9,79	10,72	11,59	12,74	13,54	14,67	16,23	16,50	18,08	19,23
62,5	20	9,88	10,99	12,01	13,39	14,27	15,60	16,93	17,70	19,00	20,30	21,59
	25	10,82	12,01	13,12	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50	22,99	24,46
	15	9,84	10,62	11,98	12,94	13,80	15,08	16,37	17,65	18,37	19,62	20,87
50,0	20	10,82	12,01	13,60	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50	22,99	24,46
	25	12,08	13,40	14,62	16,39	17,35	19,02	20,71	22,39	24,06	25,75	27,41
	15	10,42	11,58	12,65	14,12	15,02	16,44	17,85	19,27	20,68	21,39	22,75
41,7	20	11,58	12,85	14,59	15,72	17,32	18,98	20,65	21,48	23,08	24,70	26,29
	25	12,75	14,13	16,11	17,33	19,11	20,98	22,86	24,74	26,61	27,31	29,08

Tabelle 1.1.2.6.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.6.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,10	6,80	7,20	7,70	8,10	8,50	8,80	9,20	9,50	9,90	10,20
83,3	20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,50	10,90	11,30
	25	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90
	15	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,70
	15	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70	11,10	11,50	12,00
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,20	12,70
	25	7,80	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,60	12,00	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,70	13,20
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,70	12,30	12,80	13,30	13,80

Tabelle 1.1.2.6.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,47	8,51	9,32	10,10	10,83	11,53	12,19	13,13	13,73	14,64	15,18
83,3	20	8,80	9,79	10,72	11,60	12,74	13,54	14,68	15,82	16,95	17,61	18,73
	25	9,56	10,63	11,62	12,94	13,81	15,09	16,37	17,66	18,38	19,63	20,88
	15	9,03	9,79	10,72	11,90	12,74	13,90	14,67	15,81	16,95	18,08	18,72
62,5	20	9,88	10,99	12,39	13,39	14,27	15,60	16,93	18,27	19,00	20,30	21,59
	25	10,82	12,01	13,60	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50	22,99	24,46
	15	9,84	10,95	11,98	12,94	14,22	15,08	16,37	17,65	18,94	20,22	20,87
50,0	20	11,20	12,01	13,60	14,67	16,14	17,67	18,54	20,02	21,50	22,99	24,46
	25	12,08	13,40	14,62	16,39	17,35	19,02	20,71	22,39	24,06	25,75	27,41
	15	10,77	11,96	13,08	14,12	15,53	16,44	17,85	19,27	20,68	22,10	23,51
41,7	20	12,05	13,37	14,59	16,34	17,32	18,98	20,65	22,32	23,08	24,70	26,29
	25	12,75	14,13	16,11	17,33	19,11	20,98	22,86	24,74	26,61	28,50	30,34

Tabelle 1.1.2.6.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.6.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	6,90	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60	10,00	10,30	10,70
83,3	20	6,80	7,30	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,20	10,60	11,00	11,40
	25	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,10	11,50	11,90
	15	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20	10,70	11,10	11,50
62,5	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
50,0	20	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,70
	25	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,40	11,90	12,40	12,90	13,30
	15	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,60	12,10	12,50
41,7	20	7,90	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30
	25	8,20	8,80	9,50	10,10	10,70	11,20	11,80	12,30	12,90	13,40	13,90

Tabelle 1.1.2.6.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 12 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,99	8,90	9,54	10,33	11,34	12,08	13,08	13,76	15,08	15,71	16,70
83,3	20	9,03	9,79	10,72	11,91	12,74	13,91	14,68	15,82	16,95	18,09	19,23
	25	9,85	10,95	11,98	12,94	14,23	15,09	16,37	17,66	18,94	19,63	20,88
	15	9,03	10,05	11,00	11,90	13,08	13,90	15,07	15,81	16,95	18,08	19,23
62,5	20	10,19	11,33	12,39	13,39	14,72	15,60	16,93	18,27	19,60	20,93	21,59
	25	11,20	12,44	13,60	14,67	16,14	17,67	18,54	20,02	21,50	22,99	24,46
	15	10,13	11,27	12,33	13,33	14,22	15,54	16,86	17,65	18,94	20,22	21,50
50,0	20	11,20	12,44	13,60	15,18	16,14	17,67	19,20	20,02	21,50	22,99	24,46
	25	12,08	13,40	15,21	16,39	18,06	19,02	20,71	22,39	24,06	25,75	27,41
	15	10,77	11,96	13,08	14,58	15,53	16,99	18,44	19,27	20,68	22,10	23,51
41,7	20	12,05	13,37	14,59	16,34	17,32	18,98	20,65	22,32	23,98	25,66	27,30
	25	12,75	14,78	16,11	18,10	19,11	20,98	22,86	24,74	26,61	28,50	30,34

Tabelle 1.1.2.6.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.6.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,50	7,00	7,50	8,00	8,40	8,90	9,30	9,70	10,10	10,50	10,80
83,3	20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20	10,70	11,10	11,50
	25	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00
	15	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30	10,70	11,10	11,50
62,5	20	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,80	12,20
	25	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,80
	15	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
50,0	20	7,60	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,80
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40
	15	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
41,7	20	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,30
	25	8,20	8,90	9,50	10,10	10,70	11,30	11,80	12,40	12,90	13,40	13,90

Tabelle 1.1.2.6.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,16	9,09	9,75	10,56	11,59	12,36	13,38	14,08	15,08	16,07	16,70
83,3	20	9,27	10,05	11,01	11,91	13,08	13,91	15,07	16,24	16,95	18,09	19,23
	25	9,85	10,95	11,98	13,33	14,23	15,55	16,37	17,66	18,94	20,23	21,51
	15	9,26	10,31	11,29	12,21	13,08	14,27	15,07	16,23	17,40	18,56	19,23
62,5	20	10,50	11,33	12,39	13,80	14,72	16,09	17,46	18,27	19,60	20,93	22,26
	25	11,20	12,44	13,60	15,18	16,14	17,67	19,20	20,02	21,50	22,99	24,46
	15	10,42	11,27	12,33	13,72	14,65	16,00	16,86	18,18	19,50	20,22	21,50
50,0	20	11,59	12,44	14,07	15,18	16,71	17,67	19,20	20,72	22,25	22,99	24,46
	25	12,08	13,94	15,21	16,39	18,06	19,79	21,53	22,39	24,06	25,75	27,41
	15	11,11	12,35	13,51	14,58	16,04	16,99	18,44	19,90	21,36	22,10	23,51
41,7	20	12,05	13,37	15,16	16,34	18,00	19,72	20,65	22,32	23,98	25,66	27,30
	25	13,33	14,78	16,11	18,10	19,96	20,98	22,86	24,74	26,61	28,50	30,34

Tabelle 1.1.2.6.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.6.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	8,90	9,40	9,80	10,20	10,50	10,90
83,3	20	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30	10,70	11,10	11,50
	25	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,80	10,30	10,80	11,20	11,60	12,10
	15	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,60
62,5	20	7,40	8,00	8,50	9,00	9,60	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90	12,30
	25	7,70	8,30	8,90	9,40	9,90	10,50	11,00	11,40	11,90	12,40	12,80
	15	7,40	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,20
50,0	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,90
	25	8,00	8,60	9,30	9,80	10,40	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50
	15	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,70
41,7	20	8,00	8,60	9,30	9,80	10,40	10,90	11,50	12,00	12,40	12,90	13,40
	25	8,30	9,00	9,60	10,20	10,80	11,40	11,90	12,50	13,00	13,50	14,00

Tabelle 1.1.2.6.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 16 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,51	9,28	9,97	10,79	11,85	12,63	13,38	14,39	15,42	16,07	17,08
83,3	20	9,27	10,31	11,29	12,22	13,08	14,28	15,07	16,24	17,40	18,57	19,23
	25	10,14	11,27	12,34	13,33	14,65	15,55	16,87	17,66	18,94	20,23	21,51
	15	9,72	10,56	11,57	12,52	13,41	14,64	15,46	16,65	17,40	18,56	19,73
62,5	20	10,50	11,67	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,83	19,60	20,93	22,26
	25	11,59	12,44	14,07	15,18	16,71	17,67	19,20	20,72	22,25	22,99	24,46
	15	10,71	11,59	12,69	13,72	15,07	16,00	17,35	18,18	19,50	20,82	22,14
50,0	20	11,59	12,87	14,07	15,18	16,71	18,28	19,20	20,72	22,25	23,78	25,30
	25	12,56	13,94	15,21	17,04	18,06	19,79	21,53	23,27	24,06	25,75	27,41
	15	11,46	12,74	13,93	15,05	16,04	17,54	19,04	19,90	21,36	22,82	24,27
41,7	20	12,51	13,89	15,16	16,96	18,00	19,72	21,44	22,32	23,98	25,66	27,30
	25	13,33	14,78	16,82	18,10	19,96	21,89	22,86	24,74	26,61	28,50	30,34

Tabelle 1.1.2.6.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.6.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.1.2.7 Betongüte C 50

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,10	6,70	7,20	7,60	8,10	8,50	8,90	9,20	9,60	10,00	10,40
83,3	20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,60	11,00	11,40
	25	7,10	7,70	8,20	8,70	9,30	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,00
	15	6,80	7,30	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20	10,60	11,10	11,50
62,5	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,20
	25	7,50	8,20	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,80
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,00
50,0	20	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	25	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,10	11,60	12,10	12,50
41,7	20	7,80	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80	12,30	12,80	13,30
	25	8,20	8,80	9,50	10,10	10,70	11,30	11,80	12,40	12,90	13,40	13,90

Tabelle 1.1.2.7.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	7,33	8,37	9,16	9,91	10,89	11,58	12,55	13,16	14,11	15,06	16,01
83,3	20	9,26	9,72	10,95	11,84	13,01	13,81	14,98	16,15	17,32	17,96	19,10
	25	9,65	10,72	12,11	13,07	14,38	15,22	16,53	17,84	19,15	20,46	21,77
	15	9,00	10,00	10,95	11,83	13,01	13,80	14,97	16,14	17,31	18,48	19,09
62,5	20	10,29	11,43	12,49	13,48	14,83	16,23	17,04	18,40	19,75	21,11	22,46
	25	11,15	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	15	9,96	11,07	12,11	13,07	14,38	15,72	16,52	17,84	19,14	20,46	21,76
50,0	20	11,15	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	25	12,33	13,68	14,91	16,76	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63	26,38	28,08
	15	10,79	11,99	13,09	14,64	15,54	17,02	18,50	19,28	20,71	22,15	23,57
41,7	20	11,83	13,12	14,93	16,07	17,72	19,44	21,17	22,90	23,62	25,30	26,94
	25	12,87	14,25	16,30	18,37	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03	28,98	30,87

Tabelle 1.1.2.7.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.7.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,40	6,90	7,40	7,90	8,40	8,80	9,20	9,60	9,90	10,30	10,70
83,3	20	6,80	7,30	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20	10,60	11,10	11,50
	25	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70	11,20	11,60	12,00
	15	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,10	11,50
62,5	20	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,80	12,20
	25	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,30	12,80
	15	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,60	12,10
50,0	20	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,80
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40
	15	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,10	12,60
41,7	20	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,30	11,90	12,40	12,80	13,30
	25	8,20	8,90	9,50	10,10	10,70	11,30	11,80	12,40	12,90	13,40	14,00

Tabelle 1.1.2.7.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,10	9,01	9,87	10,69	11,73	12,49	13,20	14,22	14,86	15,85	16,85
83,3	20	9,00	10,01	10,95	11,84	13,01	13,81	14,98	16,15	17,32	18,49	19,66
	25	9,97	11,08	12,11	13,07	14,38	15,73	16,53	17,84	19,15	20,46	21,77
	15	9,00	10,00	10,95	12,18	13,01	14,21	14,97	16,14	17,31	18,48	19,65
62,5	20	10,29	11,43	12,49	13,48	14,83	16,23	17,04	18,40	19,75	21,11	22,46
	25	11,15	12,37	13,51	15,13	16,66	17,57	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	15	9,96	11,07	12,11	13,50	14,38	15,72	17,07	17,84	19,14	20,46	21,76
50,0	20	11,15	12,37	14,03	15,13	16,66	17,57	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	25	12,33	13,68	14,91	16,76	18,47	19,42	21,16	22,90	24,63	26,38	28,08
	15	10,79	11,99	13,09	14,64	15,54	17,02	18,50	19,98	21,46	22,15	23,57
41,7	20	11,83	13,69	14,93	16,76	17,72	19,44	21,17	22,90	24,62	26,36	26,94
	25	12,87	14,97	16,30	18,37	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03	28,98	30,87

Tabelle 1.1.2.7.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.7.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,50	7,00	7,50	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,10	10,50	10,90
83,3	20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30	10,70	11,10	11,50
	25	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70	11,20	11,60	12,10
	15	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30	10,80	11,20	11,60
62,5	20	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,30
	25	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,90	12,40	12,80
	15	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,10
50,0	20	7,60	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	11,90	12,40	12,90
	25	8,00	8,60	9,20	9,80	10,40	10,90	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50
	15	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,20	12,60
41,7	20	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	11,90	12,40	12,90	13,40
	25	8,20	8,90	9,60	10,20	10,80	11,30	11,90	12,40	13,00	13,50	14,00

Tabelle 1.1.2.7.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,10	9,01	9,87	10,69	11,45	12,49	13,20	14,22	15,24	16,25	17,27
83,3	20	9,26	10,01	10,95	12,18	13,01	14,21	14,98	16,15	17,32	18,49	19,66
	25	9,97	11,08	12,11	13,50	14,38	15,73	17,08	17,84	19,15	20,46	21,77
	15	9,25	10,29	11,26	12,18	13,38	14,21	15,41	16,61	17,31	18,48	19,65
62,5	20	10,29	11,43	12,49	13,94	14,83	16,23	17,63	19,02	19,75	21,11	22,46
	25	11,15	12,37	14,03	15,13	16,66	18,25	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	15	10,28	11,43	12,50	13,50	14,85	15,72	17,07	18,42	19,77	20,46	21,76
50,0	20	11,58	12,85	14,03	15,13	16,66	18,25	19,11	20,66	22,20	23,75	25,27
	25	12,33	13,68	15,57	16,76	18,47	20,27	21,16	22,90	24,63	26,38	28,08
	15	11,18	12,42	13,57	14,64	16,11	17,63	18,50	19,98	21,46	22,94	24,41
41,7	20	12,34	13,69	14,93	16,76	18,47	19,44	21,17	22,90	24,62	26,36	28,06
	25	13,51	14,97	16,30	18,37	20,27	21,25	23,18	25,12	27,03	28,98	30,87

Tabelle 1.1.2.7.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.7.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,50	7,10	7,60	8,00	8,50	8,90	9,40	9,80	10,20	10,50	10,90
83,3	20	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30	10,80	11,20	11,60
	25	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	15	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,70
62,5	20	7,40	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,50	11,00	11,50	11,90	12,30
	25	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,40	12,90
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90	11,40	11,80	12,20
50,0	20	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	12,90
	25	8,00	8,70	9,30	9,90	10,40	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50
	15	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40	11,80	12,30	12,70
41,7	20	8,00	8,60	9,30	9,80	10,40	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00	13,50
	25	8,30	9,00	9,60	10,20	10,80	11,40	12,00	12,50	13,00	13,60	14,10

Tabelle 1.1.2.7.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 14 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,29	9,23	10,11	10,95	11,73	12,49	13,53	14,57	15,24	16,25	17,27
83,3	20	9,26	10,29	11,27	12,18	13,39	14,21	15,41	16,62	17,32	18,49	19,66
	25	10,29	11,08	12,51	13,50	14,38	15,73	17,08	18,43	19,15	20,46	21,77
	15	9,51	10,58	11,58	12,52	13,38	14,61	15,41	16,61	17,81	19,01	20,21
62,5	20	10,63	11,81	12,91	13,94	15,33	16,23	17,63	19,02	20,42	21,11	22,46
	25	11,58	12,85	14,03	15,13	16,66	18,25	19,84	20,66	22,20	23,75	25,27
	15	10,60	11,43	12,90	13,93	14,85	16,23	17,62	18,42	19,77	21,12	22,46
50,0	20	11,58	12,85	14,03	15,70	16,66	18,25	19,84	21,44	22,20	23,75	25,27
	25	12,33	13,68	15,57	16,76	18,47	20,27	22,07	22,90	24,63	26,38	28,08
	15	11,18	12,42	13,57	15,15	16,11	17,63	19,16	19,98	21,46	22,94	24,41
41,7	20	12,34	13,69	15,57	16,76	18,47	20,25	21,17	22,90	24,62	26,36	28,06
	25	13,51	14,97	17,09	18,37	20,27	22,26	23,18	25,12	27,03	28,98	30,87

Tabelle 1.1.2.7.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.7.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,40	9,90	10,20	10,60	11,00
83,3	20	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40	10,80	11,20	11,60
	25	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90	11,30	11,70	12,20
	15	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50	10,90	11,30	11,70
62,5	20	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,00	12,50	12,90
	15	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,50	11,90	12,30
50,0	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,00
	25	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10	13,60
	15	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,00	11,50	11,90	12,40	12,80
41,7	20	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,00	11,60	12,10	12,60	13,00	13,50
	25	8,40	9,00	9,70	10,30	10,90	11,50	12,00	12,60	13,10	13,60	14,10

Tabelle 1.1.2.7.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	8,48	9,44	10,35	11,20	12,02	12,80	13,86	14,57	15,61	16,65	17,69
83,3	20	9,51	10,58	11,59	12,53	13,39	14,62	15,41	16,62	17,82	19,02	19,66
	25	10,29	11,43	12,51	13,50	14,85	15,73	17,08	18,43	19,78	21,13	21,77
	15	9,77	10,86	11,90	12,87	13,76	15,02	15,85	17,08	17,81	19,01	20,21
62,5	20	10,63	11,81	12,91	14,40	15,33	16,77	17,63	19,02	20,42	21,82	23,21
	25	11,58	12,85	14,03	15,70	16,66	18,25	19,84	21,44	22,20	23,75	25,27
	15	10,93	11,79	12,90	14,36	15,32	16,23	17,62	19,01	20,39	21,12	22,46
50,0	20	12,00	12,85	14,56	15,70	17,29	18,25	19,84	21,44	23,03	24,63	25,27
	25	12,87	14,27	15,57	17,47	18,47	20,27	22,07	23,87	25,67	26,38	28,08
	15	11,56	12,85	14,04	15,15	16,67	17,63	19,16	20,68	22,21	22,94	24,41
41,7	20	12,86	14,26	15,57	17,45	18,47	20,25	22,04	22,90	24,62	26,36	28,06
	25	13,51	14,97	17,09	18,37	20,27	22,26	24,27	26,29	27,03	28,98	30,87

Tabelle 1.1.2.7.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.1.2.7.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.2. Bemessungshilfen für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte

1.2.1 Flächenmomente 2. Grades

Steg- abstand	Steg- breite	Flächenmomente 2. Grades für Stegverbundplatten mit voller Steghöhe in cm ⁴										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	10095	14372	19695	26147	33808	42755	53061	64798	78037	92846	109292
83,3	20	12299	17495	23932	31706	40913	51644	63989	78035	93868	111575	131240
	25	14241	20232	27632	36556	47113	59412	73558	89656	107812	128128	150707
	15	9226	13123	17951	23783	30689	38739	47999	58535	70412	83694	98444
62,5	20	11132	15808	21582	28542	36776	46368	57402	69962	84131	99990	117622
	25	12786	18133	24728	32677	42083	53051	65682	80078	96341	114571	134871
	15	8546	12141	16582	21937	28272	35652	44141	53802	64697	76888	90438
50,0	20	10229	14506	19782	26141	33667	42441	52546	64063	77073	91657	107897
	25	11675	16544	22552	29803	38397	48436	60020	73251	88230	105056	123829
	15	7993	11342	15475	20455	26347	33213	41115	50115	60274	71653	84314
41,7	20	9504	13469	18360	24261	31253	39416	48833	59583	71747	85406	100639
	25	10797	15300	20865	27595	35589	44949	55773	68164	82220	98043	115732

Tabelle 1.2.1: Flächenträgheitsmomente für SVP mit voller Steghöhe in Feldmitte

Die Flächenmomente 2. Grades beziehen sich auf einen umgekehrten Plattenbalken. Die Plattenbalkenbreite entspricht dem Stegabstand.

1.2.2 Extrapolierte ω_2 -Werte

	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d
	0,185	0,161	0,143	0,128	0,116	0,106	0,098	0,091	0,085	0,079	0,075
μsds	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2
0,30	0,005	0,005	0,005	0,005	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004
0,31	0,018	0,017	0,017	0,016	0,015	0,015	0,015	0,015	0,015	0,015	0,015
0,32	0,032	0,029	0,028	0,027	0,027	0,026	0,026	0,026	0,026	0,026	0,026
0,33	0,045	0,042	0,040	0,039	0,038	0,038	0,037	0,037	0,037	0,036	0,036
0,34	0,058	0,054	0,052	0,050	0,049	0,049	0,048	0,048	0,048	0,047	0,047
0,35	0,072	0,066	0,063	0,062	0,061	0,060	0,059	0,059	0,059	0,058	0,058
0,36	0,085	0,078	0,075	0,073	0,072	0,071	0,070	0,070	0,069	0,069	0,069
0,37	0,098	0,091	0,087	0,085	0,083	0,082	0,081	0,081	0,080	0,080	0,080
0,38	0,112	0,103	0,098	0,096	0,095	0,094	0,092	0,092	0,091	0,091	0,090
0,39	0,125	0,115	0,110	0,108	0,106	0,105	0,103	0,103	0,102	0,101	0,101
0,40	0,138	0,127	0,122	0,119	0,117	0,116	0,114	0,114	0,113	0,112	0,112
0,41	0,152	0,140	0,133	0,131	0,129	0,127	0,125	0,125	0,124	0,123	0,123
0,42	0,165	0,152	0,145	0,142	0,140	0,138	0,136	0,136	0,135	0,134	0,134
0,43	0,178	0,164	0,157	0,153	0,151	0,149	0,147	0,147	0,146	0,145	0,144
0,44	0,192	0,176	0,168	0,165	0,162	0,161	0,159	0,158	0,157	0,156	0,155
0,45	0,205	0,188	0,180	0,176	0,174	0,172	0,170	0,169	0,168	0,166	0,166
0,46	0,218	0,201	0,192	0,188	0,185	0,183	0,181	0,179	0,179	0,177	0,177
0,47	0,232	0,213	0,203	0,199	0,196	0,194	0,192	0,190	0,189	0,188	0,187
0,48	0,245	0,225	0,215	0,211	0,208	0,205	0,203	0,201	0,200	0,199	0,198
0,49	0,258	0,237	0,226	0,222	0,219	0,217	0,214	0,212	0,211	0,210	0,209
0,50	0,272	0,250	0,238	0,234	0,230	0,228	0,225	0,223	0,222	0,220	0,220
0,51	0,285	0,262	0,250	0,245	0,242	0,239	0,236	0,234	0,233	0,231	0,231
0,52	0,298	0,274	0,261	0,256	0,253	0,250	0,247	0,245	0,244	0,242	0,241
0,53	0,312	0,286	0,273	0,268	0,264	0,261	0,258	0,256	0,255	0,253	0,252
0,54	0,325	0,299	0,285	0,279	0,276	0,273	0,269	0,267	0,266	0,264	0,263
0,55	0,338	0,311	0,296	0,291	0,287	0,284	0,280	0,278	0,277	0,275	0,274
0,56	0,352	0,323	0,308	0,302	0,298	0,295	0,291	0,289	0,288	0,285	0,285
0,57	0,365	0,335	0,320	0,314	0,310	0,306	0,302	0,300	0,298	0,296	0,295
0,58	0,378	0,348	0,331	0,325	0,321	0,317	0,313	0,311	0,309	0,307	0,306
0,59	0,392	0,360	0,343	0,337	0,332	0,328	0,324	0,322	0,320	0,318	0,317
0,60	0,405	0,372	0,355	0,348	0,344	0,340	0,335	0,333	0,331	0,329	0,328
0,61	0,418	0,384	0,366	0,360	0,355	0,351	0,346	0,344	0,342	0,340	0,339
0,62	0,432	0,396	0,378	0,371	0,366	0,362	0,357	0,355	0,353	0,350	0,349
0,63	0,445	0,409	0,390	0,382	0,377	0,373	0,368	0,366	0,364	0,361	0,360
0,64	0,458	0,421	0,401	0,394	0,389	0,384	0,379	0,377	0,375	0,372	0,371
0,65	0,472	0,433	0,413	0,405	0,400	0,396	0,390	0,388	0,386	0,383	0,382
0,66	0,485	0,445	0,425	0,417	0,411	0,407	0,401	0,399	0,397	0,394	0,393
0,67	0,498	0,458	0,436	0,428	0,423	0,418	0,412	0,410	0,408	0,405	0,403
0,68	0,512	0,470	0,448	0,440	0,434	0,429	0,423	0,421	0,418	0,415	0,414
0,69	0,525	0,482	0,460	0,451	0,445	0,440	0,434	0,432	0,429	0,426	0,425

Tabelle 1.2.2: ω_2 -Werte aus der Bemessungshilfe mit dimensionslosen Beiwerten

1.2.3 Extrapolierte ω_1 -Werte

	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d
	0,185	0,161	0,143	0,128	0,116	0,106	0,098	0,091	0,085	0,079	0,075
μsds	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1
0,15	0,184	0,188	0,193	0,196	0,197	0,199	0,200	0,201	0,202	0,204	0,204
0,16	0,196	0,200	0,204	0,208	0,208	0,210	0,211	0,212	0,213	0,214	0,215
0,17	0,208	0,212	0,216	0,219	0,219	0,221	0,222	0,223	0,224	0,225	0,226
0,18	0,220	0,224	0,227	0,230	0,230	0,232	0,233	0,234	0,235	0,236	0,236
0,19	0,232	0,236	0,239	0,242	0,242	0,243	0,244	0,245	0,246	0,247	0,247
0,20	0,244	0,248	0,250	0,253	0,253	0,254	0,255	0,256	0,257	0,257	0,258
0,21	0,257	0,259	0,262	0,264	0,264	0,265	0,266	0,267	0,267	0,268	0,268
0,22	0,269	0,271	0,273	0,275	0,275	0,276	0,277	0,278	0,278	0,279	0,279
0,23	0,281	0,283	0,285	0,287	0,287	0,287	0,288	0,289	0,289	0,290	0,290
0,24	0,293	0,295	0,297	0,298	0,298	0,298	0,299	0,300	0,300	0,300	0,301
0,25	0,305	0,307	0,308	0,309	0,309	0,310	0,310	0,310	0,311	0,311	0,311
0,26	0,317	0,319	0,320	0,321	0,320	0,321	0,321	0,321	0,322	0,322	0,322
0,27	0,330	0,330	0,331	0,332	0,331	0,332	0,332	0,332	0,332	0,333	0,333
0,28	0,342	0,342	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,344
0,29	0,354	0,354	0,354	0,355	0,354	0,354	0,354	0,354	0,354	0,354	0,354
0,30	0,366	0,366	0,366	0,366	0,365	0,365	0,365	0,365	0,365	0,365	0,365
0,31	0,378	0,378	0,378	0,377	0,376	0,376	0,376	0,376	0,376	0,376	0,376
0,32	0,390	0,390	0,389	0,389	0,387	0,387	0,387	0,387	0,387	0,387	0,386
0,33	0,402	0,402	0,401	0,400	0,399	0,398	0,398	0,398	0,398	0,397	0,397
0,34	0,415	0,413	0,412	0,411	0,410	0,409	0,409	0,409	0,408	0,408	0,408
0,35	0,427	0,425	0,424	0,423	0,421	0,420	0,420	0,420	0,419	0,419	0,419
0,36	0,439	0,437	0,435	0,434	0,432	0,432	0,431	0,430	0,430	0,430	0,429
0,37	0,451	0,449	0,447	0,445	0,443	0,443	0,442	0,441	0,441	0,440	0,440
0,38	0,463	0,461	0,459	0,457	0,455	0,454	0,453	0,452	0,452	0,451	0,451
0,39	0,475	0,473	0,470	0,468	0,466	0,465	0,464	0,463	0,463	0,462	0,462
0,40	0,488	0,484	0,482	0,479	0,477	0,476	0,475	0,474	0,473	0,473	0,472
0,41	0,500	0,496	0,493	0,490	0,488	0,487	0,486	0,485	0,484	0,483	0,483
0,42	0,512	0,508	0,505	0,502	0,500	0,498	0,497	0,496	0,495	0,494	0,494
0,43	0,524	0,520	0,516	0,513	0,511	0,509	0,508	0,507	0,506	0,505	0,504
0,44	0,536	0,532	0,528	0,524	0,522	0,520	0,519	0,518	0,517	0,516	0,515
0,45	0,548	0,544	0,539	0,536	0,533	0,531	0,530	0,529	0,528	0,526	0,526
0,46	0,561	0,556	0,551	0,547	0,544	0,543	0,541	0,539	0,538	0,537	0,537
0,47	0,573	0,567	0,563	0,558	0,556	0,554	0,552	0,550	0,549	0,548	0,547
0,48	0,585	0,579	0,574	0,570	0,567	0,565	0,563	0,561	0,560	0,559	0,558
0,49	0,597	0,591	0,586	0,581	0,578	0,576	0,574	0,572	0,571	0,569	0,569
0,50	0,609	0,603	0,597	0,592	0,589	0,587	0,585	0,583	0,582	0,580	0,580
0,51	0,621	0,615	0,609	0,604	0,600	0,598	0,596	0,594	0,593	0,591	0,590
0,52	0,634	0,627	0,620	0,615	0,612	0,609	0,607	0,605	0,603	0,602	0,601
0,53	0,646	0,638	0,632	0,626	0,623	0,620	0,618	0,616	0,614	0,612	0,612
0,54	0,658	0,650	0,644	0,638	0,634	0,631	0,629	0,627	0,625	0,623	0,623

Tabelle 1.2.3: ω_1 -Werte aus der Bemessungshilfe mit dimensionslosen Beiwerten

1.3 Zulässige Stützweiten und zugehörige Biegebewehrung für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte

1.3.1 Ohne Druckbewehrung

- Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,70	3,10	3,50	3,90	4,20	4,50	4,90	5,20	5,50	5,70	6,00
83,3	20	3,10	3,60	4,00	4,50	4,90	5,30	5,60	6,00	6,30	6,60	7,00
	25	3,40	4,00	4,50	5,00	5,40	5,90	6,30	6,70	7,10	7,40	7,80
	15	3,10	3,60	4,00	4,50	4,90	5,30	5,60	6,00	6,30	6,60	6,90
62,5	20	3,50	4,10	4,60	5,10	5,60	6,10	6,50	6,90	7,30	7,70	8,00
	25	4,00	4,60	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,10	8,60	9,00
	15	3,40	4,00	4,50	5,00	5,40	5,90	6,30	6,70	7,10	7,40	7,80
50,0	20	4,00	4,60	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,10	8,60	9,00
	25	4,40	5,10	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00
	15	3,80	4,40	4,90	5,50	6,00	6,40	6,90	7,30	7,70	8,10	8,50
41,7	20	4,30	5,00	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80
	25	4,90	5,60	6,40	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00

Tabelle 1.3.1.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,27	2,70	3,16	3,68	4,04	4,44	5,06	5,52	6,00	6,28	6,81
83,3	20	3,00	3,64	4,13	4,90	5,50	6,15	6,61	7,35	7,87	8,42	9,27
	25	3,61	4,49	5,23	6,05	6,68	7,63	8,37	9,16	10,00	10,59	11,51
	15	3,00	3,64	4,13	4,90	5,50	6,15	6,61	7,35	7,87	8,42	9,01
62,5	20	3,82	4,72	5,47	6,29	7,19	8,15	8,91	9,72	10,57	11,47	12,11
	25	4,99	5,94	6,99	8,14	9,10	10,13	11,24	12,10	13,01	14,30	15,32
	15	3,61	4,49	5,23	6,05	6,68	7,63	8,37	9,16	10,00	10,59	11,51
50,0	20	4,99	5,94	6,99	8,14	9,10	10,13	11,24	12,10	13,01	14,30	15,32
	25	6,04	7,30	8,69	9,91	11,23	12,65	13,84	15,09	16,42	17,82	18,92
	15	4,51	5,43	6,20	7,32	8,25	8,97	10,04	10,87	11,76	12,69	13,67
41,7	20	5,77	7,01	8,39	9,60	10,91	12,00	13,16	14,40	15,71	17,09	18,17
	25	7,49	8,80	10,58	11,85	13,59	15,09	16,70	18,03	19,83	21,32	22,89

Tabelle 1.3.1.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 25**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,00	3,50	3,90	4,30	4,70	5,10	5,50	5,80	6,10	6,50	6,80
83,3	20	3,40	4,00	4,50	5,00	5,50	5,90	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80
	25	3,90	4,50	5,10	5,60	6,10	6,60	7,10	7,50	7,90	8,30	8,70
	15	3,40	4,00	4,50	5,00	5,50	5,90	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80
62,5	20	4,00	4,60	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,60	9,00
	25	4,50	5,20	5,80	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10
	15	3,90	4,50	5,10	5,60	6,10	6,60	7,10	7,50	7,90	8,30	8,70
50,0	20	4,50	5,20	5,80	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10
	25	5,00	5,80	6,50	7,20	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	4,20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60
41,7	20	4,90	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	25	5,50	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40

Tabelle 1.3.1.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,81	3,44	3,93	4,47	5,06	5,70	6,38	6,86	7,38	8,17	8,75
83,3	20	3,61	4,49	5,23	6,05	6,93	7,63	8,37	9,16	10,00	10,88	11,51
	25	4,75	5,68	6,72	7,59	8,53	9,54	10,63	11,48	12,38	13,32	14,32
	15	3,61	4,49	5,23	6,05	6,93	7,63	8,37	9,16	10,00	10,88	11,51
62,5	20	4,99	5,94	6,99	8,14	9,10	10,13	11,24	12,10	13,33	14,30	15,32
	25	6,32	7,59	8,69	10,22	11,55	12,65	13,84	15,44	16,78	17,82	19,30
	15	4,75	5,68	6,72	7,59	8,53	9,54	10,63	11,48	12,38	13,32	14,32
50,0	20	6,32	7,59	8,69	10,22	11,55	12,65	13,84	15,44	16,78	17,82	19,30
	25	7,80	9,44	10,91	12,54	14,30	15,83	18,00	19,04	20,06	21,02	21,98
	15	5,50	6,74	7,81	9,00	10,29	11,36	12,50	13,72	15,01	16,02	17,43
41,7	20	7,49	9,11	10,58	12,19	13,59	15,09	16,70	18,18	19,55	21,00	22,51
	25	9,44	11,13	12,55	13,93	15,37	16,85	18,32	19,92	21,45	23,06	24,67

Tabelle 1.3.1.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 30**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,30	3,80	4,30	4,70	5,20	5,60	6,00	6,40	6,70	7,10	7,40
83,3	20	3,80	4,40	4,90	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,80	8,20	8,60
	25	4,20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60
	15	3,80	4,40	4,90	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,80	8,20	8,50
62,5	20	4,40	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90
	25	4,90	5,70	6,40	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	15	4,20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60
50,0	20	4,90	5,70	6,40	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	4,60	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
41,7	20	5,30	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60

Tabelle 1.3.1.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,40	4,05	4,78	5,34	6,20	6,87	7,59	8,36	8,90	9,75	10,36
83,3	20	4,51	5,43	6,20	7,32	8,25	9,26	10,04	10,87	12,07	13,00	13,99
	25	5,50	6,74	7,81	9,00	10,29	11,36	12,50	13,72	15,01	16,02	17,43
	15	4,51	5,43	6,20	7,32	8,25	9,26	10,04	10,87	12,07	13,00	13,67
62,5	20	6,04	7,30	8,39	9,60	10,91	12,32	13,50	14,74	16,06	17,09	18,54
	25	7,49	9,11	10,58	12,19	13,59	14,73	16,07	17,35	18,70	20,04	21,41
	15	5,50	6,74	7,81	9,00	10,29	11,36	12,50	13,72	15,01	16,02	17,43
50,0	20	7,49	9,11	10,58	12,19	13,59	14,73	16,07	17,35	18,70	20,04	21,41
	25	9,44	12,38	13,64	14,86	16,02	17,18	18,24	19,30	20,32	21,34	22,30
	15	6,60	8,18	9,61	10,86	12,21	13,67	15,24	16,53	17,90	19,34	20,50
41,7	20	8,77	10,58	11,81	13,14	14,48	15,83	17,23	18,69	20,15	21,61	23,14
	25	10,21	11,49	12,88	14,30	15,79	17,31	18,87	20,45	22,07	23,74	25,41

Tabelle 1.3.1.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 35**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,50	4,10	4,60	5,10	5,60	6,00	6,40	6,90	7,20	7,60	8,00
83,3	20	4,10	4,70	5,30	5,90	6,40	7,00	7,40	7,90	8,40	8,80	9,20
	25	4,50	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
	15	4,10	4,70	5,30	5,90	6,40	7,00	7,40	7,90	8,40	8,80	9,20
62,5	20	4,70	5,50	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30
	25	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,40	9,80	10,30	10,80
	15	4,50	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
50,0	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,40	9,80	10,30	10,80
	25	5,60	6,30	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,00	5,80	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60
41,7	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80

Tabelle 1.3.1.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,82	4,72	5,47	6,29	7,19	7,89	8,64	9,72	10,28	11,17	12,11
83,3	20	5,25	6,20	7,26	8,42	9,39	10,74	11,55	12,74	13,99	14,98	16,01
	25	6,32	7,88	9,30	10,54	11,88	13,33	14,53	15,80	17,15	18,27	19,49
	15	5,25	6,20	7,26	8,42	9,39	10,74	11,55	12,74	13,99	14,98	16,01
62,5	20	6,89	8,49	9,93	11,18	12,55	13,81	15,02	16,24	17,49	18,76	20,03
	25	8,77	10,13	11,32	12,57	13,84	15,17	16,48	17,84	19,20	20,60	22,02
	15	6,32	7,88	9,30	10,54	11,88	13,33	14,53	15,80	17,15	18,27	19,49
50,0	20	8,77	10,13	11,32	12,57	13,84	15,17	16,48	17,84	19,20	20,60	22,02
	25	11,24	12,56	13,84	15,06	16,26	17,40	18,50	19,58	20,62	21,64	22,62
	15	7,80	9,44	10,91	12,02	13,24	14,52	15,78	17,08	18,39	19,73	21,05
41,7	20	9,68	10,89	12,16	13,50	14,89	16,32	17,73	19,20	20,71	22,22	23,77
	25	10,53	11,85	13,24	14,72	16,25	17,82	19,39	21,06	22,70	24,39	26,11

Tabelle 1.3.1.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 40**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,80	4,40	5,00	5,50	6,00	6,50	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60
83,3	20	4,40	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	8,90	9,40	9,80
	25	4,90	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
	15	4,40	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	8,90	9,40	9,80
62,5	20	5,00	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
	25	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	8,90	9,50	10,00	10,40	10,90
	15	4,90	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
50,0	20	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	8,90	9,50	10,00	10,40	10,90
	25	5,70	6,40	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40
	15	5,30	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70
41,7	20	5,60	6,30	6,90	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,30	10,90	11,30
	25	5,90	6,60	7,30	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,40	11,90

Tabelle 1.3.1.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,51	5,43	6,46	7,32	8,25	9,26	10,04	11,17	12,07	13,00	13,99
83,3	20	6,04	7,30	8,39	9,60	10,91	12,32	13,50	14,74	15,85	17,09	18,13
	25	7,49	9,11	10,29	11,42	12,58	13,78	14,95	16,20	17,45	18,69	19,95
	15	6,04	7,30	8,39	9,60	10,91	12,32	13,50	14,74	15,81	17,09	18,13
62,5	20	7,80	9,47	10,58	11,72	12,93	14,13	15,38	16,64	17,90	19,22	20,50
	25	9,27	10,37	11,60	12,85	14,16	15,50	16,85	18,26	19,67	21,08	22,56
	15	7,49	9,11	10,29	11,42	12,58	13,74	14,95	16,20	17,41	18,69	19,95
50,0	20	9,27	10,37	11,60	12,85	14,16	15,50	16,85	18,26	19,67	21,08	22,56
	25	11,36	12,70	14,00	15,24	16,44	17,60	18,72	19,80	20,86	21,88	22,88
	15	8,77	9,93	11,12	12,33	13,55	14,84	16,14	17,46	18,81	20,16	21,58
41,7	20	9,93	11,13	12,44	13,82	15,22	16,70	18,16	19,68	21,20	22,77	24,32
	25	10,79	12,11	13,58	15,10	16,64	18,22	19,88	21,52	23,26	25,00	26,74

Tabelle 1.3.1.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 45**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,00	4,60	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,60	9,10
83,3	20	4,60	5,40	6,10	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
	15	4,60	5,40	6,10	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
50,0	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00
	25	5,80	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60
	15	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80
41,7	20	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50
	25	5,90	6,70	7,30	8,00	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,00

Tabelle 1.3.1.11: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,99	5,94	6,99	8,14	9,10	10,13	11,24	12,41	13,33	14,30	15,66
83,3	20	6,60	8,18	9,61	10,60	11,68	12,79	13,90	15,06	16,21	17,34	18,54
	25	8,44	9,44	10,52	11,68	12,86	14,09	15,31	16,57	17,82	19,11	20,42
	15	6,60	8,18	9,61	10,60	11,68	12,79	13,90	15,06	16,21	17,34	18,54
62,5	20	8,77	9,70	10,81	11,99	13,20	14,48	15,74	17,01	18,31	19,65	20,97
	25	9,47	10,61	11,84	13,17	14,48	15,87	17,27	18,69	20,11	21,57	23,05
	15	8,44	9,44	10,52	11,68	12,86	14,09	15,31	16,57	17,82	19,11	20,42
50,0	20	9,47	10,61	11,84	13,17	14,48	15,87	17,27	18,69	20,11	21,57	23,05
	25	11,50	12,86	14,16	15,42	16,64	17,80	18,94	20,02	21,10	22,14	23,14
	15	9,07	10,17	11,36	12,61	13,87	15,20	16,52	17,88	19,24	20,64	22,06
41,7	20	10,14	11,38	12,73	14,16	15,60	17,08	18,59	20,12	21,70	23,27	24,89
	25	11,01	12,41	13,88	15,44	17,03	18,66	20,33	22,03	23,78	25,53	27,33

Tabelle 1.3.1.12: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.11

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• **Betongüte C 50**

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,10	8,60	9,00	9,40
83,3	20	4,90	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
	25	5,30	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	15	4,90	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	25	5,60	6,20	6,80	7,50	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,30	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
50,0	20	5,60	6,20	6,80	7,50	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70
	15	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	8,90	9,50	10,00	10,40	10,90
41,7	20	5,80	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,10

Tabelle 1.3.1.13: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte ohne Druckbewehrung und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,50	6,74	7,81	9,00	10,29	11,36	12,50	13,49	14,67	15,60	16,64
83,3	20	7,49	8,80	9,77	10,83	11,91	13,06	14,18	15,34	16,53	17,71	18,92
	25	8,60	9,63	10,75	11,92	13,13	14,37	15,63	16,90	18,20	19,49	20,81
	15	7,49	8,80	9,77	10,83	11,91	13,06	14,18	15,34	16,53	17,71	18,92
62,5	20	8,83	9,90	11,05	12,26	13,48	14,77	16,03	17,35	18,70	20,04	21,41
	25	9,65	10,82	12,09	13,42	14,78	16,20	17,62	19,04	20,51	22,02	23,52
	15	8,60	9,63	10,75	11,92	13,13	14,37	15,63	16,90	18,20	19,49	20,81
50,0	20	9,65	10,82	12,09	13,42	14,78	16,20	17,62	19,04	20,51	22,02	23,52
	25	11,60	12,98	14,30	15,58	16,80	17,98	19,12	20,22	21,30	22,36	23,38
	15	9,27	10,37	11,60	12,85	14,16	15,50	16,85	18,22	19,63	21,04	22,47
41,7	20	10,35	11,63	12,99	14,45	15,90	17,43	18,95	20,53	22,11	23,74	25,36
	25	11,23	12,67	14,15	15,75	17,35	19,03	20,75	22,50	24,26	26,07	27,88

Tabelle 1.3.1.14: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.1.13

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.3.2 Mit Druckbewehrung

1.3.2.1 Betongüte C 20

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,30	3,70	4,10	4,50	4,90	5,10	5,40	5,70	5,90	6,10	6,40
83,3	20	3,60	4,00	4,50	4,90	5,30	5,70	6,00	6,30	6,60	6,80	7,20
	25	3,80	4,40	4,90	5,30	5,70	6,10	6,50	6,80	7,20	7,40	7,80
	15	3,80	4,30	4,80	5,20	5,60	5,90	6,30	6,50	6,80	7,10	7,40
62,5	20	4,10	4,60	5,20	5,70	6,10	6,50	6,90	7,30	7,60	7,90	8,30
	25	4,40	5,00	5,60	6,10	6,60	7,10	7,50	7,80	8,30	8,60	9,00
	15	4,30	4,80	5,30	5,80	6,30	6,60	7,00	7,30	7,60	7,90	8,30
50,0	20	4,60	5,20	5,80	6,40	6,90	7,30	7,70	8,10	8,50	8,80	9,20
	25	5,00	5,60	6,30	6,90	7,40	7,90	8,30	8,80	9,30	9,60	10,10
	15	4,70	5,30	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,00	8,30	8,70	9,10
41,7	20	5,10	5,70	6,40	7,00	7,50	8,00	8,50	8,90	9,30	9,70	10,10
	25	5,40	6,20	6,80	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00

Tabelle 1.3.2.1.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,21	3,59	4,00	4,37	4,79	5,09	5,47	5,72	6,06	6,38	6,83
83,3	20	3,74	4,16	4,72	5,26	5,76	6,24	6,70	7,14	7,55	7,94	8,51
	25	4,28	4,86	5,52	6,14	6,73	7,28	7,81	8,31	9,00	9,46	10,14
	15	4,28	4,78	5,33	5,83	6,39	6,79	7,30	7,62	8,07	8,50	9,10
62,5	20	4,98	5,54	6,29	7,00	7,68	8,32	8,93	9,52	10,07	10,59	11,34
	25	5,71	6,47	7,35	8,18	8,97	9,71	10,41	11,08	12,00	12,61	13,51
	15	5,35	5,98	6,67	7,28	7,99	8,49	9,12	9,53	10,09	10,63	11,38
50,0	20	6,23	6,92	7,86	8,76	9,60	10,40	11,16	11,89	12,58	13,23	14,18
	25	7,13	8,09	9,19	10,23	11,21	12,14	13,01	13,85	15,00	15,76	16,89
	15	6,42	7,17	7,99	8,73	9,58	10,17	10,94	11,43	12,10	12,74	13,65
41,7	20	7,47	8,30	9,43	10,50	11,51	12,47	13,38	14,26	15,09	15,87	17,00
	25	8,55	9,70	10,76	12,27	13,44	14,55	15,60	16,61	17,99	18,90	20,25

Tabelle 1.3.2.1.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.1.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,60	4,10	4,50	4,90	5,30	5,60	5,80	6,10	6,40	6,60	6,80
83,3	20	3,90	4,40	4,80	5,30	5,70	6,10	6,30	6,70	7,00	7,30	7,50
	25	4,10	4,60	5,10	5,60	6,10	6,50	6,80	7,10	7,50	7,80	8,10
	15	4,20	4,70	5,20	5,70	6,10	6,40	6,70	7,00	7,40	7,60	7,90
62,5	20	4,50	5,10	5,60	6,10	6,50	7,00	7,30	7,70	8,10	8,40	8,70
	25	4,80	5,40	5,90	6,50	7,00	7,50	7,80	8,20	8,70	9,00	9,30
	15	4,70	5,30	5,80	6,40	6,80	7,20	7,50	7,90	8,20	8,50	8,80
50,0	20	5,00	5,70	6,20	6,80	7,30	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
	25	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,80	9,20	9,70	10,10	10,50
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,90	8,30	8,60	9,00	9,30	9,60
41,7	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,60
	25	5,50	6,20	6,80	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,80	11,30

Tabelle 1.3.2.1.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,92	4,26	4,69	5,23	5,65	5,92	6,26	6,57	6,98	7,22	7,58
83,3	20	4,44	4,97	5,44	6,06	6,52	7,07	7,45	7,95	8,43	8,88	9,31
	25	4,97	5,53	6,16	6,86	7,52	8,14	8,56	9,13	9,88	10,40	10,89
	15	5,22	5,68	6,25	6,97	7,53	7,89	8,35	8,76	9,30	9,62	10,10
62,5	20	5,92	6,62	7,25	8,07	8,69	9,42	9,93	10,60	11,23	11,83	12,41
	25	6,62	7,37	8,21	9,14	10,02	10,86	11,41	12,17	13,17	13,86	14,51
	15	6,53	7,10	7,82	8,71	9,41	9,86	10,44	10,95	11,62	12,03	12,63
50,0	20	7,40	8,27	9,06	10,09	10,86	11,77	12,41	13,25	14,04	14,79	15,51
	25	8,27	9,22	10,26	11,18	12,52	13,57	14,26	15,21	16,46	17,32	18,14
	15	7,36	8,11	8,91	9,76	10,71	11,82	12,51	13,13	13,94	14,42	15,14
41,7	20	8,25	9,02	10,04	10,96	12,01	13,02	14,28	15,24	16,49	17,74	18,59
	25	8,75	9,70	10,76	11,98	13,13	14,21	15,60	17,01	17,99	19,37	20,75

Tabelle 1.3.2.1.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.1.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,20	4,60	5,00	5,50	5,90	6,20	6,50	6,70	7,00	7,20	7,40
83,3	20	4,40	4,90	5,30	5,90	6,30	6,60	6,90	7,20	7,50	7,80	8,00
	25	4,60	5,10	5,60	6,20	6,60	7,00	7,40	7,70	8,10	8,30	8,60
	15	4,70	5,20	5,70	6,30	6,80	7,10	7,50	7,70	8,10	8,30	8,60
62,5	20	4,90	5,50	6,10	6,60	7,20	7,60	8,00	8,30	8,70	9,00	9,30
	25	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	8,90	9,30	9,60	9,90
	15	4,90	5,40	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,30	9,60
50,0	20	5,10	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,30
	25	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20
41,7	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,40	9,90	10,30	10,80
	25	5,50	6,20	6,80	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30

Tabelle 1.3.2.1.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,15	5,48	5,92	6,52	6,97	7,26	7,62	7,92	8,29	8,62	8,92
83,3	20	5,61	6,14	6,67	7,43	7,91	8,30	8,80	9,25	9,65	10,19	10,50
	25	6,14	6,77	7,44	8,29	8,94	9,35	10,06	10,55	11,19	11,57	12,13
	15	6,39	6,94	7,58	8,34	9,29	9,68	10,15	10,55	11,05	11,49	11,90
62,5	20	7,07	7,70	8,47	9,45	10,54	11,07	11,73	12,33	12,86	13,58	14,00
	25	7,66	8,42	9,23	10,28	11,28	12,23	13,41	14,06	14,91	15,41	16,17
	15	6,92	7,55	8,33	9,14	10,04	10,89	11,75	12,78	13,81	14,36	14,87
50,0	20	7,66	8,42	9,40	10,28	11,28	12,23	13,16	14,33	15,21	16,35	17,50
	25	8,27	9,22	10,04	11,18	12,26	13,28	14,58	15,55	16,82	18,10	19,38
	15	7,36	8,11	8,91	9,93	10,90	11,82	12,74	13,86	14,72	15,82	16,93
41,7	20	8,25	9,02	10,04	10,96	12,01	13,29	14,28	15,56	16,49	17,74	18,99
	25	8,75	9,70	10,76	11,98	13,13	14,55	15,60	17,01	18,42	19,83	20,75

Tabelle 1.3.2.1.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.1.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,40	4,90	5,40	5,90	6,40	6,80	7,10	7,30	7,60	7,80	8,10
83,3	20	4,70	5,20	5,70	6,30	6,80	7,20	7,50	7,80	8,10	8,40	8,60
	25	4,90	5,40	6,00	6,50	7,10	7,60	7,90	8,20	8,50	8,90	9,10
	15	4,70	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,60	9,00	9,30
62,5	20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,50	10,00
	25	5,10	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
	15	4,90	5,50	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
50,0	20	5,10	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40
	25	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	15	5,00	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
41,7	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	25	5,50	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30

Tabelle 1.3.2.1.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,73	6,22	6,84	7,46	8,11	8,71	9,08	9,38	9,73	10,02	10,42
83,3	20	6,40	6,95	7,59	8,35	9,42	9,82	10,31	10,72	11,23	11,68	12,10
	25	6,92	7,56	8,33	9,15	10,04	10,90	11,38	11,97	12,50	13,20	13,63
	15	6,39	6,94	7,69	8,46	9,29	9,95	10,90	11,69	12,44	13,36	13,89
62,5	20	7,07	7,82	8,61	9,45	10,37	11,25	12,13	12,98	14,03	15,07	16,13
	25	7,66	8,42	9,40	10,28	11,28	12,23	13,16	14,33	15,50	16,35	17,50
	15	6,92	7,55	8,46	9,29	10,20	11,06	11,94	12,78	13,81	14,83	15,62
50,0	20	7,66	8,42	9,40	10,28	11,28	12,23	13,41	14,33	15,50	16,66	17,50
	25	8,27	9,22	10,26	11,18	12,26	13,57	14,58	15,88	16,82	18,10	19,38
	15	7,47	8,11	9,07	9,93	10,90	11,82	12,96	13,86	14,98	15,82	16,93
41,7	20	8,25	9,02	10,04	11,18	12,27	13,29	14,28	15,56	16,84	18,11	18,99
	25	8,75	9,70	10,76	11,98	13,13	14,55	15,60	17,01	18,42	19,83	21,25

Tabelle 1.3.2.1.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.1.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 \varnothing 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,40	4,90	5,50	6,00	6,40	6,90	7,30	7,80	8,20	8,50	8,70
83,3	20	4,70	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,70	9,00	9,20
	25	4,90	5,40	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,50	9,80
	15	4,70	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50
62,5	20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
	25	5,10	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,50
	15	4,90	5,50	6,10	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	10,00
50,0	20	5,10	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	25	5,40	6,00	6,60	7,30	7,80	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	5,00	5,70	6,30	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30
41,7	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	25	5,50	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,90	11,40

Tabelle 1.3.2.1.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 \varnothing 16 und einer Betongüte C 20

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,79	6,22	6,92	7,55	8,20	8,91	9,65	10,36	11,17	11,71	12,07
83,3	20	6,40	6,95	7,69	8,46	9,17	9,96	10,76	11,69	12,80	13,37	13,69
	25	6,92	7,56	8,33	9,29	10,04	10,90	11,76	12,79	13,59	14,84	15,37
	15	6,39	7,03	7,79	8,57	9,29	10,09	10,90	11,85	12,62	13,55	14,29
62,5	20	7,07	7,82	8,61	9,45	10,37	11,25	12,33	13,20	14,26	15,07	16,13
	25	7,66	8,42	9,40	10,28	11,28	12,23	13,41	14,33	15,50	16,66	17,50
	15	7,01	7,67	8,46	9,43	10,35	11,24	12,13	12,99	14,03	14,83	15,87
50,0	20	7,66	8,42	9,40	10,47	11,49	12,46	13,41	14,60	15,50	16,66	17,83
	25	8,27	9,22	10,26	11,18	12,26	13,57	14,58	15,88	17,19	18,49	19,38
	15	7,47	8,25	9,07	10,10	11,09	12,03	12,96	14,11	14,98	16,10	17,23
41,7	20	8,25	9,02	10,04	11,18	12,27	13,29	14,58	15,56	16,84	18,11	19,39
	25	8,75	9,70	10,76	11,98	13,44	14,55	15,98	17,01	18,42	19,83	21,25

Tabelle 1.3.2.1.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.1.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.2 Betongüte C 25

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg-abstand	Steg-breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,50	4,00	4,40	4,80	5,20	5,50	5,80	6,10	6,50	6,70	6,90
83,3	20	3,80	4,40	4,80	5,30	5,80	6,10	6,50	6,80	7,20	7,50	7,80
	25	4,10	4,70	5,30	5,70	6,20	6,70	7,10	7,40	7,80	8,20	8,50
	15	4,10	4,60	5,10	5,60	6,00	6,40	6,70	7,10	7,50	7,80	8,00
62,5	20	4,40	5,00	5,60	6,20	6,60	7,10	7,50	7,90	8,30	8,60	9,00
	25	4,70	5,40	6,10	6,60	7,10	7,70	8,20	8,50	9,00	9,50	9,80
	15	4,50	5,20	5,70	6,20	6,70	7,10	7,50	7,90	8,30	8,70	9,00
50,0	20	5,00	5,60	6,20	6,90	7,40	7,90	8,40	8,80	9,30	9,60	10,10
	25	5,30	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,40	7,80	8,20	8,60	9,10	9,50	9,80
41,7	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40

Tabelle 1.3.2.2.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 25

Steg-abstand	Steg-breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,60	4,09	4,55	5,06	5,55	5,88	6,31	6,73	7,28	7,66	8,02
83,3	20	4,30	4,88	5,42	6,17	6,76	7,32	7,85	8,36	9,05	9,51	10,19
	25	4,89	5,68	6,45	7,18	7,86	8,72	9,34	9,94	10,77	11,60	12,12
	15	4,79	5,45	6,06	6,75	7,40	7,84	8,41	8,97	9,71	10,21	10,69
62,5	20	5,74	6,51	7,22	8,23	9,02	9,76	10,46	11,14	12,07	12,68	13,59
	25	6,52	7,57	8,60	9,56	10,48	11,62	12,45	13,24	14,35	15,46	16,15
	15	5,99	6,81	7,57	8,43	9,25	9,80	10,52	11,21	12,13	12,77	13,36
50,0	20	7,17	8,13	9,02	10,28	11,27	12,20	13,08	13,92	15,08	15,85	16,98
	25	8,15	9,46	10,48	11,66	12,77	13,81	15,17	16,13	17,48	18,83	20,18
	15	7,18	8,16	9,08	10,11	11,09	11,75	12,61	13,44	14,55	15,31	16,02
41,7	20	8,60	9,30	10,31	11,47	12,56	13,59	14,93	15,88	17,21	19,00	20,36
	25	9,03	9,93	11,28	12,54	13,72	14,83	16,30	17,81	19,31	20,23	21,70

Tabelle 1.3.2.2.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.2.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,80	4,30	4,80	5,20	5,60	5,90	6,20	6,60	6,80	7,00	7,30
83,3	20	4,10	4,70	5,10	5,60	6,10	6,50	6,80	7,10	7,50	7,80	8,10
	25	4,40	5,00	5,50	6,10	6,60	6,90	7,40	7,80	8,10	8,40	8,80
	15	4,40	5,00	5,50	6,00	6,50	6,90	7,20	7,60	7,90	8,10	8,40
62,5	20	4,80	5,40	5,90	6,50	7,00	7,50	7,90	8,30	8,60	9,10	9,40
	25	5,10	5,80	6,40	7,00	7,60	8,00	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	15	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,00	8,50	8,80	9,10	9,40
50,0	20	5,20	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50
	25	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,00
	15	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30
41,7	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	11,00	11,50

Tabelle 1.3.2.2.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,33	4,76	5,32	5,82	6,38	6,79	7,16	7,65	8,11	8,37	8,77
83,3	20	4,99	5,56	6,19	6,89	7,56	8,19	8,61	9,18	9,71	10,45	10,94
	25	5,63	6,39	7,09	8,08	8,85	9,37	10,29	10,96	11,59	12,18	13,05
	15	5,78	6,35	7,09	7,75	8,51	9,05	9,55	10,19	10,81	11,15	11,69
62,5	20	6,65	7,41	8,25	9,19	10,07	10,91	11,47	12,23	12,94	13,93	14,59
	25	7,50	8,51	9,45	10,76	11,80	12,49	13,71	14,61	15,45	16,24	17,40
	15	7,10	7,80	8,54	9,69	10,63	11,31	11,93	12,74	13,51	13,94	14,61
50,0	20	7,99	8,70	9,67	10,52	11,53	12,78	13,71	15,29	16,18	17,41	18,23
	25	8,55	9,46	10,48	11,66	12,77	13,81	15,17	16,13	17,48	18,83	20,18
	15	7,63	8,33	9,27	10,11	11,09	12,27	13,18	14,36	15,21	16,36	17,52
41,7	20	8,40	9,30	10,31	11,47	12,56	13,59	14,93	16,29	17,21	18,53	19,86
	25	9,03	9,93	11,28	12,54	13,72	14,83	16,30	17,81	19,31	20,82	21,70

Tabelle 1.3.2.2.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.2.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,30	4,80	5,30	5,80	6,20	6,50	6,80	7,10	7,40	7,70	7,90
83,3	20	4,60	5,10	5,70	6,20	6,60	7,00	7,30	7,70	8,10	8,30	8,60
	25	4,80	5,40	6,00	6,60	7,00	7,50	7,90	8,30	8,60	9,00	9,30
	15	4,70	5,30	5,80	6,40	6,90	7,40	7,90	8,20	8,60	8,80	9,20
62,5	20	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,60	9,90
	25	5,20	5,90	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60
	15	5,00	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
50,0	20	5,20	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	25	5,50	6,10	6,80	7,40	7,90	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,10	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
41,7	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50

Tabelle 1.3.2.2.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,51	5,95	6,57	7,22	7,69	8,09	8,58	8,88	9,43	9,78	10,28
83,3	20	6,17	6,81	7,48	8,19	8,83	9,40	9,93	10,61	11,25	11,63	12,20
	25	6,85	7,52	8,38	9,33	10,04	10,88	11,47	12,24	12,96	13,65	14,31
	15	6,56	7,14	7,86	8,62	9,46	10,26	11,44	11,83	12,56	13,03	13,70
62,5	20	7,31	8,01	8,93	9,76	10,71	11,60	12,48	13,59	14,70	15,50	16,26
	25	7,99	8,70	9,67	10,76	11,53	12,78	13,71	14,95	16,18	17,02	18,23
	15	7,10	7,80	8,70	9,51	10,43	11,31	12,41	13,25	14,33	15,11	16,18
50,0	20	7,99	8,70	9,67	10,76	11,80	12,78	13,71	14,95	16,18	17,02	18,23
	25	8,55	9,46	10,48	11,66	12,77	13,81	15,17	16,55	17,48	18,83	20,18
	15	7,63	8,33	9,27	10,33	11,32	12,27	13,18	14,36	15,54	16,36	17,52
41,7	20	8,40	9,30	10,31	11,47	12,56	13,94	14,93	16,29	17,64	18,53	19,86
	25	9,03	9,93	11,28	12,54	13,72	15,26	16,30	17,81	19,31	20,82	22,32

Tabelle 1.3.2.2.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.2.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,50	5,00	5,50	6,00	6,50	7,00	7,40	7,70	8,00	8,20	8,50
83,3	20	4,70	5,30	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,30	8,60	8,90	9,20
	25	5,00	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,50	9,80
	15	4,70	5,30	5,90	6,40	6,90	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60
62,5	20	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
	25	5,20	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	15	5,00	5,60	6,10	6,70	7,30	7,80	8,30	8,70	9,20	9,60	10,10
50,0	20	5,20	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	25	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,10	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,50
41,7	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,00
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50

Tabelle 1.3.2.2.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,95	6,38	7,05	7,76	8,40	9,12	10,00	10,41	10,91	11,19	11,59
83,3	20	6,56	7,14	7,86	8,76	9,46	10,26	11,25	12,04	12,57	13,27	13,70
	25	7,10	7,80	8,70	9,51	10,44	11,32	12,18	13,26	14,34	15,12	15,87
	15	6,56	7,26	7,99	8,76	9,62	10,43	11,25	12,24	13,00	13,97	14,95
62,5	20	7,31	8,01	8,93	9,76	10,71	11,60	12,73	13,59	14,70	15,81	16,59
	25	7,99	8,70	9,67	10,76	11,80	12,78	14,02	14,95	16,18	17,41	18,23
	15	7,10	7,94	8,70	9,69	10,63	11,53	12,41	13,51	14,33	15,41	16,49
50,0	20	7,99	8,70	9,67	10,76	11,80	12,78	14,02	14,95	16,18	17,41	18,65
	25	8,55	9,46	10,48	11,66	12,77	14,17	15,17	16,55	17,94	19,32	20,18
	15	7,63	8,50	9,47	10,33	11,32	12,53	13,46	14,67	15,54	16,71	17,90
41,7	20	8,40	9,30	10,31	11,47	12,56	13,94	14,93	16,29	17,64	19,00	20,36
	25	9,03	9,93	11,28	12,54	13,72	15,26	16,30	17,81	19,31	20,82	22,32

Tabelle 1.3.2.2.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.2.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,50	5,00	5,60	6,10	6,60	7,00	7,50	7,90	8,30	8,70	9,10
83,3	20	4,70	5,30	5,90	6,40	6,90	7,40	7,90	8,30	8,80	9,20	9,60
	25	5,00	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
	15	4,80	5,30	5,90	6,40	7,00	7,50	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70
62,5	20	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20
	25	5,20	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	15	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10
50,0	20	5,20	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	25	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,20	10,70	11,20
	15	5,10	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
41,7	20	5,40	6,10	6,70	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,10	11,60

Tabelle 1.3.2.2.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 25

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,95	6,46	7,15	7,87	8,52	9,25	10,00	10,87	11,57	12,42	13,28
83,3	20	6,56	7,26	7,99	8,76	9,62	10,44	11,25	12,24	13,01	13,98	14,70
	25	7,10	7,80	8,70	9,51	10,44	11,32	12,41	13,26	14,34	15,12	16,19
	15	6,66	7,26	8,12	8,90	9,77	10,60	11,44	12,24	13,22	14,21	14,95
62,5	20	7,31	8,01	8,93	9,95	10,92	11,83	12,73	13,86	14,70	15,81	16,93
	25	7,99	8,70	9,67	10,76	11,80	12,78	14,02	14,95	16,18	17,41	18,65
	15	7,22	7,94	8,86	9,69	10,63	11,53	12,64	13,51	14,61	15,70	16,49
50,0	20	7,99	8,70	9,67	10,76	11,80	13,06	14,02	15,29	16,18	17,41	18,65
	25	8,55	9,46	10,48	11,66	12,77	14,17	15,17	16,55	17,94	19,32	20,71
	15	7,63	8,50	9,47	10,54	11,56	12,53	13,74	14,67	15,87	17,07	17,90
41,7	20	8,40	9,30	10,56	11,47	12,88	13,94	15,31	16,29	17,64	19,00	20,36
	25	9,03	10,21	11,28	12,54	13,72	15,26	16,77	17,81	19,31	20,82	22,32

Tabelle 1.3.2.2.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.2.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.3 Betongüte C 30

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,70	4,20	4,70	5,10	5,50	5,90	6,20	6,50	6,90	7,20	7,40
83,3	20	4,10	4,60	5,10	5,70	6,10	6,50	6,90	7,30	7,70	8,00	8,30
	25	4,40	5,00	5,60	6,20	6,70	7,10	7,60	8,00	8,40	8,70	9,20
	15	4,30	4,80	5,40	5,90	6,40	6,80	7,20	7,50	8,00	8,30	8,50
62,5	20	4,70	5,30	5,90	6,60	7,10	7,60	8,00	8,50	8,80	9,30	9,60
	25	5,10	5,80	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60
	15	4,80	5,40	6,00	6,60	7,10	7,60	8,00	8,40	8,90	9,20	9,60
50,0	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	25	5,60	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
41,7	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60

Tabelle 1.3.2.3.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,04	4,49	5,09	5,67	6,22	6,73	7,22	7,69	8,33	8,75	9,15
83,3	20	4,80	5,44	6,18	7,05	7,72	8,35	8,95	9,76	10,31	11,11	11,60
	25	5,56	6,46	7,34	8,38	9,17	9,92	10,90	11,59	12,56	13,18	14,13
	15	5,39	5,98	6,79	7,56	8,29	8,97	9,62	10,25	11,10	11,66	12,20
62,5	20	6,40	7,25	8,23	9,39	10,29	11,13	11,92	13,01	13,74	14,80	15,46
	25	7,41	8,61	9,78	10,88	12,23	13,23	14,53	15,45	16,74	17,57	18,83
	15	6,73	7,47	8,49	9,45	10,36	11,21	12,03	12,81	13,87	14,58	15,25
50,0	20	8,00	8,84	9,78	10,88	11,91	13,23	14,15	15,45	16,74	17,57	19,33
	25	8,77	9,63	10,62	11,80	13,31	14,38	15,81	16,76	18,19	19,61	21,04
	15	7,90	8,55	9,48	10,56	11,56	12,51	13,74	14,62	15,84	17,06	18,28
41,7	20	8,65	9,51	10,49	11,67	12,76	14,20	15,16	16,57	17,97	19,38	20,78
	25	9,34	10,20	11,58	12,86	14,06	15,69	16,69	18,26	19,84	21,41	22,98

Tabelle 1.3.2.3.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.3.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,00	4,50	5,00	5,50	5,90	6,20	6,60	6,90	7,20	7,50	7,80
83,3	20	4,30	4,90	5,50	6,00	6,40	6,90	7,30	7,60	8,00	8,40	8,70
	25	4,70	5,30	5,90	6,40	7,00	7,40	7,90	8,30	8,70	9,10	9,40
	15	4,60	5,20	5,80	6,30	6,80	7,20	7,60	8,00	8,40	8,70	9,00
62,5	20	5,00	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,80	9,20	9,70	10,00
	25	5,30	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10
50,0	20	5,30	6,00	6,60	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
41,7	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60

Tabelle 1.3.2.3.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,75	5,30	5,90	6,45	7,07	7,51	8,07	8,61	9,11	9,60	10,05
83,3	20	5,51	6,25	6,95	7,73	8,48	9,18	9,85	10,50	11,10	11,95	12,50
	25	6,29	7,14	8,11	9,02	9,89	10,70	11,75	12,51	13,22	14,23	14,88
	15	6,33	7,06	7,87	8,59	9,42	10,01	10,75	11,47	12,15	12,79	13,40
62,5	20	7,34	8,33	9,26	10,08	11,30	12,24	13,13	13,99	14,79	15,93	16,66
	25	8,19	8,84	10,03	10,88	11,91	13,23	14,15	15,45	16,74	17,57	18,83
	15	7,32	7,98	8,87	9,88	10,59	11,73	12,59	13,73	14,53	15,99	16,75
50,0	20	8,19	8,84	9,78	10,88	12,23	13,23	14,15	15,45	16,74	17,57	18,83
	25	8,77	9,63	10,94	11,80	13,31	14,38	15,81	16,76	18,19	19,61	21,04
	15	7,72	8,55	9,48	10,56	11,56	12,51	13,74	14,62	15,84	17,06	18,28
41,7	20	8,65	9,51	10,80	11,67	13,14	14,20	15,61	16,57	17,97	19,38	20,78
	25	9,34	10,20	11,58	12,86	14,06	15,69	16,69	18,26	19,84	21,41	22,98

Tabelle 1.3.2.3.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.3.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,50	5,00	5,50	6,00	6,40	6,80	7,20	7,50	7,80	8,00	8,30
83,3	20	4,80	5,30	5,90	6,50	7,00	7,40	7,80	8,20	8,60	8,90	9,20
	25	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,70	9,10	9,60	9,90
	15	4,80	5,40	5,90	6,50	7,00	7,50	8,00	8,40	8,80	9,30	9,60
62,5	20	5,10	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
	25	5,30	5,90	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
50,0	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,70	9,10	9,60	10,10	10,60
41,7	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,20	11,70

Tabelle 1.3.2.3.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,89	6,42	7,06	7,87	8,35	8,90	9,42	9,89	10,50	10,86	11,40
83,3	20	6,68	7,33	8,18	9,11	9,81	10,63	11,21	11,96	12,68	13,36	14,00
	25	7,32	7,98	8,88	9,67	10,84	11,74	12,88	13,73	14,53	15,64	16,38
	15	6,68	7,33	8,18	8,94	9,80	10,63	11,66	12,45	13,46	14,48	15,20
62,5	20	7,49	8,15	9,05	10,08	11,05	11,96	13,13	13,99	15,15	16,30	17,06
	25	8,19	8,84	10,03	10,88	12,23	13,23	14,15	15,45	16,74	18,03	18,83
	15	7,32	7,98	8,87	9,88	10,83	11,73	12,87	13,73	14,86	15,99	16,75
50,0	20	8,19	9,06	10,03	10,88	12,23	13,23	14,53	15,45	16,74	18,03	19,33
	25	8,77	9,63	10,94	12,16	13,31	14,38	15,81	17,27	18,19	19,61	21,04
	15	7,72	8,55	9,48	10,56	11,56	12,82	13,74	14,99	16,24	17,06	18,28
41,7	20	8,65	9,51	10,80	12,01	13,14	14,20	15,61	17,06	17,97	19,38	20,78
	25	9,34	10,20	11,58	12,86	14,06	15,69	17,26	18,26	19,84	21,41	22,98

Tabelle 1.3.2.3.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.3.5

= Durchbiegung nicht überschritten

= Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,50	5,10	5,60	6,10	6,60	7,10	7,50	8,00	8,30	8,60	8,90
83,3	20	4,80	5,40	5,90	6,50	7,00	7,50	8,00	8,40	8,90	9,30	9,70
	25	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10
	15	4,80	5,40	6,00	6,50	7,00	7,50	8,00	8,50	8,90	9,30	9,70
62,5	20	5,10	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,50	8,90	9,40	9,90	10,30
	25	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80
	15	5,00	5,70	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20
50,0	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,80	10,30	10,80
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,20	5,80	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
41,7	20	5,50	6,20	6,80	7,50	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,40	9,00	9,50	10,10	10,70	11,20	11,70

Tabelle 1.3.2.3.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,07	6,62	7,29	8,00	8,64	9,53	10,27	11,36	11,88	12,34	12,98
83,3	20	6,80	7,33	8,18	8,94	9,81	10,63	11,43	12,45	13,47	14,20	15,50
	25	7,32	7,98	8,88	9,88	10,84	11,74	12,60	13,73	14,86	15,64	16,75
	15	6,80	7,47	8,18	9,11	9,99	10,83	11,66	12,69	13,46	14,48	15,50
62,5	20	7,49	8,33	9,05	10,08	11,05	12,24	13,13	14,31	15,15	16,30	17,46
	25	8,19	9,06	10,03	11,16	12,23	13,23	14,53	15,45	16,74	18,03	19,33
	15	7,32	8,15	8,87	9,88	10,83	11,99	12,87	14,03	14,86	15,99	17,12
50,0	20	8,00	8,84	10,03	11,16	12,23	13,23	14,53	15,85	16,74	18,03	19,33
	25	8,77	9,63	10,94	12,16	13,31	14,38	15,81	17,27	18,73	19,61	21,04
	15	7,90	8,55	9,72	10,81	11,85	12,82	14,08	14,99	16,24	17,48	18,73
41,7	20	8,65	9,51	10,80	12,01	13,14	14,20	15,61	17,06	18,50	19,38	20,78
	25	9,34	10,20	11,58	12,86	14,53	15,69	17,26	18,87	19,84	21,41	22,98

Tabelle 1.3.2.3.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.3.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,60	5,10	5,60	6,20	6,60	7,10	7,60	8,00	8,40	8,80	9,20
83,3	20	4,80	5,40	6,00	6,50	7,00	7,50	8,00	8,50	8,90	9,30	9,70
	25	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
	15	4,80	5,40	6,00	6,50	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,40	9,80
62,5	20	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30
	25	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,40	9,90	10,30	10,80
	15	5,00	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
50,0	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,20	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,30	9,70	10,20	10,70
41,7	20	5,50	6,20	6,80	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,30	10,80	11,30
	25	5,70	6,40	7,10	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70

Tabelle 1.3.2.3.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,07	6,62	7,29	8,13	8,78	9,68	10,44	11,18	11,88	12,76	13,65
83,3	20	6,80	7,33	8,18	8,94	10,00	10,84	11,66	12,70	13,47	14,48	15,20
	25	7,32	8,15	8,88	9,88	10,84	11,74	12,88	13,73	14,86	15,99	16,75
	15	6,80	7,47	8,33	9,11	9,99	10,83	11,88	12,69	13,73	14,48	15,50
62,5	20	7,49	8,33	9,26	10,08	11,30	12,24	13,13	14,31	15,50	16,30	17,46
	25	8,00	9,06	10,03	11,16	12,23	13,23	14,53	15,85	16,74	18,03	19,33
	15	7,32	8,15	9,07	10,09	11,07	11,99	13,16	14,03	15,18	15,99	17,12
50,0	20	8,00	9,06	10,03	11,16	12,23	13,57	14,53	15,85	17,18	18,03	19,33
	25	8,77	9,63	10,94	12,16	13,31	14,81	15,81	17,27	18,73	20,20	21,66
	15	7,90	8,76	9,72	10,81	11,85	12,82	14,08	15,36	16,24	17,48	18,73
41,7	20	8,65	9,51	10,80	12,01	13,14	14,62	15,61	17,06	18,50	19,94	21,38
	25	9,34	10,20	11,58	12,86	14,53	15,69	17,26	18,87	20,49	22,11	23,73

Tabelle 1.3.2.3.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.3.9

 = Durchbiegung nicht überschritten

 = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.4 Betongüte C 35

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,90	4,40	4,90	5,40	5,80	6,20	6,60	7,00	7,30	7,60	7,90
83,3	20	4,30	4,90	5,50	6,00	6,50	7,00	7,40	7,80	8,10	8,60	9,00
	25	4,70	5,40	6,00	6,50	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,40	9,70
	15	4,50	5,10	5,70	6,20	6,70	7,20	7,70	8,00	8,40	8,80	9,10
62,5	20	5,00	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,40
	25	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80
	15	5,00	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20
50,0	20	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80
	25	5,60	6,30	6,90	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
41,7	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,30	11,80

Tabelle 1.3.2.4.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,40	4,99	5,66	6,30	6,91	7,48	8,21	8,74	9,24	9,95	10,40
83,3	20	5,32	6,18	7,01	7,80	8,77	9,49	10,16	11,08	11,70	12,61	13,51
	25	6,30	7,33	8,32	9,25	10,41	11,26	12,37	13,14	14,25	15,35	16,02
	15	5,86	6,65	7,55	8,40	9,21	9,97	10,94	11,65	12,31	13,26	13,86
62,5	20	7,09	8,23	9,35	10,40	11,69	12,65	13,54	14,77	15,60	16,80	18,01
	25	8,40	9,24	10,19	11,33	12,40	13,40	14,73	16,09	16,95	18,28	19,60
	15	7,33	8,31	8,99	10,00	10,96	11,85	13,02	14,21	15,39	16,57	17,32
50,0	20	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,40	14,73	16,09	16,95	18,28	19,60
	25	8,79	9,91	10,87	12,08	13,66	14,74	16,21	17,74	19,27	20,11	21,59
	15	7,97	8,78	9,70	10,79	11,81	13,13	14,03	15,33	16,62	17,42	18,68
41,7	20	8,71	9,82	10,79	11,98	13,54	14,62	16,08	17,02	18,48	19,95	21,41
	25	9,51	10,30	11,69	12,98	14,72	15,86	17,47	19,14	20,81	22,48	24,15

Tabelle 1.3.2.4.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.4.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,20	4,70	5,30	5,80	6,20	6,60	7,00	7,30	7,60	7,90	8,20
83,3	20	4,50	5,20	5,80	6,30	6,80	7,20	7,70	8,10	8,50	8,80	9,20
	25	4,90	5,60	6,20	6,80	7,40	7,90	8,30	8,90	9,20	9,70	10,00
	15	4,80	5,40	6,00	6,50	7,10	7,60	8,00	8,40	8,80	9,20	9,50
62,5	20	5,20	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
	25	5,40	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80
	15	5,10	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20
50,0	20	5,40	6,00	6,70	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	25	5,60	6,30	6,90	7,60	8,20	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,40
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
41,7	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,10	9,60	10,20	10,70	11,30	11,80

Tabelle 1.3.2.4.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,12	5,70	6,47	7,21	7,74	8,38	9,00	9,60	10,16	10,68	11,18
83,3	20	6,00	6,81	7,73	8,61	9,43	10,21	10,95	11,94	12,62	13,26	14,21
	25	6,99	7,92	8,99	10,01	11,24	12,16	13,03	14,21	15,01	16,17	16,89
	15	6,82	7,59	8,27	9,21	10,31	11,17	12,00	12,79	13,54	14,24	14,91
62,5	20	8,00	8,44	9,35	10,40	11,39	12,32	13,54	14,39	15,60	16,80	18,01
	25	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,40	14,73	16,09	16,95	18,28	19,60
	15	7,50	8,11	8,99	10,00	10,96	12,16	13,02	14,21	15,01	16,16	17,32
50,0	20	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,80	14,73	16,09	17,46	18,28	19,60
	25	8,79	9,91	11,25	12,49	13,66	14,74	16,21	17,74	19,27	20,80	21,59
	15	7,97	8,78	9,70	10,79	11,81	13,13	14,03	15,33	16,62	17,91	18,68
41,7	20	8,71	9,82	10,79	11,98	13,54	14,62	16,08	17,59	18,48	19,95	21,41
	25	9,51	10,30	11,69	12,98	14,72	16,47	17,47	19,14	20,81	22,48	24,15

Tabelle 1.3.2.4.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.4.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,60	5,10	5,70	6,20	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
83,3	20	4,90	5,40	6,00	6,50	7,10	7,60	8,10	8,50	8,90	9,30	9,70
	25	5,10	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,30	9,80	10,20
	15	4,90	5,40	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,40	9,80
62,5	20	5,20	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
	25	5,40	6,00	6,70	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	15	5,10	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30
50,0	20	5,40	6,00	6,70	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
	25	5,60	6,30	6,90	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
41,7	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80

Tabelle 1.3.2.4.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,35	6,64	7,68	8,41	9,06	9,65	10,38	10,88	11,53	12,16	12,76
83,3	20	6,82	7,44	8,27	9,21	10,10	10,93	12,26	13,08	13,85	14,57	15,61
	25	7,50	8,12	8,99	10,01	10,96	12,16	13,03	14,21	15,01	16,17	17,33
	15	6,82	7,59	8,27	9,21	10,09	10,93	12,00	12,79	13,84	14,90	15,60
62,5	20	7,63	8,44	9,35	10,40	11,39	12,32	13,54	14,39	15,60	16,80	18,01
	25	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,80	14,73	16,09	17,46	18,28	19,60
	15	7,50	8,31	9,21	10,00	11,23	12,16	13,02	14,21	15,39	16,57	17,32
50,0	20	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,80	14,73	16,09	17,46	18,82	19,60
	25	8,79	9,91	11,25	12,49	13,66	15,24	16,21	17,74	19,27	20,80	22,32
	15	7,97	8,78	9,70	10,79	12,14	13,13	14,43	15,33	16,62	17,91	19,20
41,7	20	8,71	9,82	10,79	11,98	13,54	14,62	16,08	17,59	19,10	19,95	21,41
	25	9,51	10,70	11,69	13,48	14,72	16,47	17,47	19,14	20,81	22,48	24,15

Tabelle 1.3.2.4.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.4.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,60	5,10	5,70	6,20	6,70	7,20	7,60	8,10	8,50	8,90	9,30
83,3	20	4,90	5,50	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,40	9,80
	25	5,10	5,70	6,30	6,90	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,30
	15	4,90	5,50	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
62,5	20	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40
	25	5,40	6,00	6,70	7,30	7,80	8,40	8,90	9,50	10,00	10,40	10,90
	15	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30
50,0	20	5,40	6,00	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40
	15	5,30	5,90	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
41,7	20	5,60	6,30	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,40	10,90	11,40
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,90

Tabelle 1.3.2.4.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,14	6,76	7,41	8,11	8,90	9,65	10,58	11,31	12,22	13,14	14,07
83,3	20	6,82	7,60	8,27	9,21	10,10	10,93	12,00	12,79	13,85	14,90	15,61
	25	7,50	8,31	9,22	10,01	10,96	12,16	13,03	14,21	15,40	16,17	17,33
	15	6,96	7,59	8,45	9,21	10,09	11,17	12,00	13,07	13,84	14,90	15,95
62,5	20	7,63	8,44	9,35	10,40	11,39	12,65	13,54	14,77	15,60	16,80	18,01
	25	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,80	14,73	16,09	17,46	18,82	20,19
	15	7,50	8,31	9,21	10,25	11,23	12,16	13,35	14,56	15,39	16,57	17,76
50,0	20	8,17	9,24	10,19	11,33	12,40	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19
	25	8,79	9,91	11,25	12,49	13,66	15,24	16,21	17,74	19,27	20,80	22,32
	15	7,97	8,78	9,97	11,09	12,14	13,13	14,43	15,75	16,62	17,91	19,20
41,7	20	8,71	9,82	11,15	12,38	13,54	15,10	16,08	17,59	19,10	20,60	22,11
	25	9,51	10,70	11,69	13,48	14,72	16,47	17,47	19,14	20,81	22,48	24,15

Tabelle 1.3.2.4.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.4.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,60	5,20	5,70	6,20	6,70	7,20	7,70	8,10	8,50	8,90	9,30
83,3	20	4,90	5,50	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,40	9,90
	25	5,10	5,70	6,30	6,90	7,40	8,00	8,50	8,90	9,40	9,90	10,30
	15	4,90	5,50	6,10	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90
62,5	20	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	25	5,40	6,00	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90
	15	5,10	5,70	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
50,0	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	11,00	11,50
	15	5,30	5,90	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80
41,7	20	5,60	6,30	6,90	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40
	25	5,80	6,50	7,20	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,40	11,90

Tabelle 1.3.2.4.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 35

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,25	6,76	7,55	8,26	9,06	9,83	10,78	11,52	12,45	13,14	14,07
83,3	20	6,96	7,60	8,45	9,21	10,10	11,18	12,00	13,08	13,85	14,90	15,96
	25	7,50	8,31	9,22	10,26	11,24	12,16	13,35	14,21	15,40	16,58	17,33
	15	6,96	7,59	8,45	9,41	10,31	11,17	12,26	13,07	14,15	15,22	15,95
62,5	20	7,63	8,44	9,35	10,40	11,69	12,65	13,54	14,77	16,01	17,24	18,01
	25	8,17	9,24	10,19	11,33	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19
	15	7,50	8,31	9,21	10,25	11,23	12,46	13,35	14,56	15,77	16,57	17,76
50,0	20	8,17	9,24	10,19	11,33	12,77	13,80	15,17	16,09	17,46	18,82	20,19
	25	8,79	9,91	11,25	12,49	13,66	15,24	16,76	17,74	19,27	20,80	22,32
	15	7,97	8,78	9,97	11,09	12,14	13,49	14,43	15,75	17,08	18,40	19,20
41,7	20	8,71	9,82	11,15	12,38	13,54	15,10	16,08	17,59	19,10	20,60	22,11
	25	9,51	10,70	11,69	13,48	14,72	16,47	18,13	19,14	20,81	22,48	24,15

Tabelle 1.3.2.4.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.4.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.5 Betongüte C 40

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,10	4,60	5,10	5,70	6,10	6,50	6,90	7,30	7,70	8,10	8,30
83,3	20	4,50	5,10	5,70	6,30	6,80	7,40	7,80	8,30	8,60	9,00	9,50
	25	4,90	5,60	6,30	6,90	7,40	8,00	8,50	8,90	9,40	9,90	10,30
	15	4,70	5,30	5,90	6,60	7,10	7,60	8,00	8,50	8,80	9,30	9,60
62,5	20	5,20	5,90	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,50
	25	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	5,20	5,80	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30
50,0	20	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,70	6,40	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50
	15	5,30	6,00	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
41,7	20	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40
	25	5,90	6,60	7,30	7,90	8,50	9,10	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90

Tabelle 1.3.2.5.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,81	5,45	6,19	7,06	7,73	8,37	8,96	9,78	10,33	11,12	11,62
83,3	20	5,94	6,72	7,63	8,72	9,55	10,60	11,34	12,38	13,07	14,08	15,09
	25	6,83	7,95	9,28	10,32	11,30	12,21	13,42	14,25	15,45	16,66	17,86
	15	6,41	7,26	8,24	9,40	10,30	11,15	11,94	13,03	13,76	14,82	15,49
62,5	20	7,91	8,96	9,62	10,39	11,71	12,65	13,91	14,76	16,01	17,26	18,51
	25	8,32	9,39	10,31	11,46	12,52	13,98	15,37	16,27	17,67	19,07	20,47
	15	7,62	8,40	9,28	10,32	11,29	12,21	13,42	14,65	15,45	16,65	17,86
50,0	20	8,32	9,39	10,31	11,46	12,52	13,98	15,37	16,27	17,67	19,07	20,47
	25	9,10	10,23	11,18	12,41	14,07	15,17	16,70	18,30	19,90	21,50	22,26
	15	7,96	8,98	9,89	10,99	12,02	13,40	14,73	15,61	16,95	18,28	19,61
41,7	20	8,73	9,81	11,13	12,36	13,50	15,10	16,62	18,20	19,09	20,62	22,15
	25	9,34	10,91	11,86	13,73	14,97	16,81	18,52	19,49	21,23	22,96	24,68

Tabelle 1.3.2.5.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.5.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,30	4,90	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,60	8,00	8,40	8,70
83,3	20	4,80	5,40	6,00	6,60	7,10	7,60	8,10	8,50	9,00	9,30	9,70
	25	5,10	5,80	6,30	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,40	9,90	10,30
	15	4,90	5,50	6,10	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
62,5	20	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	25	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	5,20	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
50,0	20	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	25	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50
	15	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80
41,7	20	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,30	9,90	10,40	10,90	11,40
	25	5,90	6,60	7,30	7,90	8,50	9,20	9,70	10,30	10,90	11,40	11,90

Tabelle 1.3.2.5.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,51	6,26	6,96	7,75	8,49	9,19	9,87	10,51	11,12	11,97	12,52
83,3	20	6,57	7,44	8,45	9,41	10,31	11,15	12,25	13,03	14,12	14,83	15,89
	25	7,62	8,40	9,28	10,32	11,30	12,21	13,42	14,66	15,45	16,66	17,86
	15	7,03	7,62	8,45	9,40	10,30	11,15	12,24	13,03	14,11	15,20	16,29
62,5	20	7,71	8,47	9,62	10,39	11,71	12,65	13,91	14,76	16,01	17,26	18,51
	25	8,32	9,39	10,31	11,46	12,95	13,98	15,37	16,27	17,67	19,07	20,47
	15	7,62	8,40	9,28	10,32	11,29	12,55	13,42	14,65	15,45	16,65	17,86
50,0	20	8,32	9,39	10,31	11,46	12,95	13,98	15,37	16,27	17,67	19,07	20,47
	25	9,10	10,23	11,18	12,41	14,07	15,17	16,70	18,30	19,90	21,50	23,09
	15	8,19	8,98	9,89	10,99	12,40	13,40	14,73	15,61	16,95	18,28	19,61
41,7	20	8,73	9,81	11,13	12,36	14,00	15,10	16,62	18,20	19,09	20,62	22,15
	25	9,34	10,91	11,86	13,73	14,97	16,81	18,52	19,49	21,23	22,96	24,68

Tabelle 1.3.2.5.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.5.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,20	5,70	6,20	6,70	7,20	7,70	8,10	8,60	8,90	9,20
83,3	20	4,90	5,50	6,10	6,60	7,10	7,60	8,10	8,60	9,00	9,50	9,90
	25	5,20	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
	15	4,90	5,50	6,10	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90
62,5	20	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
	25	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40
50,0	20	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,50	11,00
	25	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50
	15	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,30	10,80
41,7	20	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,40	10,90	11,40
	25	5,90	6,60	7,30	7,90	8,60	9,20	9,80	10,30	10,90	11,40	12,00

Tabelle 1.3.2.5.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,34	6,80	7,57	8,26	9,06	9,82	10,77	11,49	12,70	13,38	14,02
83,3	20	7,04	7,62	8,45	9,41	10,31	11,15	12,25	13,03	14,12	15,21	16,29
	25	7,62	8,40	9,28	10,32	11,30	12,21	13,42	14,66	15,45	16,66	17,86
	15	7,03	7,62	8,45	9,40	10,30	11,43	12,24	13,36	14,11	15,20	16,29
62,5	20	7,71	8,47	9,62	10,70	11,71	12,65	13,91	15,19	16,01	17,26	18,51
	25	8,32	9,39	10,31	11,46	12,95	13,98	15,37	16,82	17,67	19,07	20,47
	15	7,62	8,40	9,28	10,32	11,29	12,55	13,42	14,65	15,89	17,12	17,86
50,0	20	8,32	9,39	10,31	11,46	12,95	13,98	15,37	16,82	17,67	19,07	20,47
	25	9,10	10,23	11,18	12,89	14,07	15,74	16,70	18,30	19,90	21,50	23,09
	15	8,19	8,98	10,20	11,34	12,40	13,40	14,73	16,10	16,95	18,28	19,61
41,7	20	8,73	9,81	11,13	12,36	14,00	15,10	16,62	18,20	19,79	20,62	22,15
	25	9,34	10,91	11,86	13,73	14,97	16,81	18,52	19,49	21,23	22,96	24,68

Tabelle 1.3.2.5.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.5.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,20	5,70	6,30	6,80	7,20	7,70	8,10	8,60	9,00	9,40
83,3	20	4,90	5,50	6,10	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90
	25	5,20	5,80	6,40	6,90	7,50	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40
	15	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
62,5	20	5,20	5,80	6,50	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60
	25	5,50	6,10	6,70	7,40	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,00
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
50,0	20	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,10	11,60
	15	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
41,7	20	5,60	6,30	7,00	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50
	25	5,90	6,60	7,30	7,90	8,60	9,20	9,80	10,40	10,90	11,50	12,00

Tabelle 1.3.2.5.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,34	6,80	7,57	8,44	9,25	10,02	10,77	11,74	12,43	13,38	14,32
83,3	20	7,04	7,62	8,45	9,41	10,31	11,43	12,25	13,36	14,12	15,21	16,29
	25	7,62	8,40	9,28	10,32	11,30	12,56	13,42	14,66	15,89	16,66	17,86
	15	7,03	7,80	8,66	9,40	10,56	11,43	12,24	13,36	14,47	15,20	16,29
62,5	20	7,71	8,47	9,62	10,70	11,71	13,02	13,91	15,19	16,48	17,26	18,51
	25	8,32	9,39	10,31	11,46	12,95	13,98	15,37	16,82	17,67	19,07	20,47
	15	7,62	8,40	9,53	10,61	11,61	12,55	13,79	14,65	15,89	17,12	18,36
50,0	20	8,32	9,39	10,31	11,84	12,95	13,98	15,37	16,82	18,26	19,07	20,47
	25	9,10	10,23	11,18	12,89	14,07	15,74	16,70	18,30	19,90	21,50	23,09
	15	8,19	8,98	10,20	11,34	12,40	13,81	14,73	16,10	17,47	18,84	19,61
41,7	20	8,73	9,81	11,13	12,36	14,00	15,10	16,62	18,20	19,79	21,37	22,95
	25	9,34	10,91	12,38	13,73	14,97	16,81	18,52	20,31	22,10	22,96	24,68

Tabelle 1.3.2.5.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.5.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40
83,3	20	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,60	9,00	9,50	10,00	10,40
	15	4,90	5,50	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
62,5	20	5,20	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	25	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
50,0	20	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60
	15	5,30	6,00	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90
41,7	20	5,60	6,30	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50
	25	5,90	6,60	7,30	8,00	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,00

Tabelle 1.3.2.5.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,34	6,94	7,73	8,44	9,25	10,02	11,00	11,74	12,70	13,66	14,32
83,3	20	7,04	7,62	8,66	9,41	10,56	11,43	12,25	13,36	14,47	15,21	16,29
	25	7,62	8,40	9,28	10,32	11,30	12,56	13,42	14,66	15,89	17,13	17,86
	15	7,03	7,80	8,66	9,63	10,56	11,43	12,55	13,68	14,47	15,57	16,69
62,5	20	7,71	8,72	9,62	10,70	11,71	13,02	13,91	15,19	16,48	17,76	18,51
	25	8,32	9,39	10,31	11,84	12,95	13,98	15,37	16,82	18,26	19,07	20,47
	15	7,62	8,40	9,53	10,61	11,61	12,90	13,79	15,06	15,89	17,12	18,36
50,0	20	8,32	9,39	10,66	11,84	12,95	14,44	15,37	16,82	18,26	19,70	21,14
	25	9,10	10,23	11,61	12,89	14,07	15,74	16,70	18,30	19,90	21,50	23,09
	15	8,19	8,98	10,20	11,34	12,40	13,81	15,18	16,10	17,47	18,84	20,21
41,7	20	8,73	9,81	11,13	12,82	14,00	15,65	16,62	18,20	19,79	21,37	22,95
	25	9,34	10,91	12,38	13,73	14,97	16,81	18,52	20,31	22,10	23,90	25,68

Tabelle 1.3.2.5.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.5.9

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.6 Betongüte C 45

- Druckbewehrung 2 Ø 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,30	4,80	5,40	6,00	6,40	6,80	7,30	7,70	8,00	8,40	8,80
83,3	20	4,70	5,40	6,10	6,60	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,60	9,90
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,00	8,60	9,00	9,50	10,00	10,40
	15	4,90	5,60	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	10,00
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40
50,0	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,80	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60
	15	5,40	6,00	6,70	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
41,7	20	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50
	25	5,90	6,70	7,30	8,00	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,10

Tabelle 1.3.2.6.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 10 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,27	5,97	6,78	7,73	8,47	9,16	10,06	10,71	11,30	12,18	13,05
83,3	20	6,32	7,35	8,57	9,53	10,72	11,60	12,74	13,54	14,68	15,82	16,50
	25	7,68	8,42	9,56	10,30	11,62	12,56	13,81	14,63	15,88	17,13	18,38
	15	7,02	7,95	8,57	9,53	10,43	11,59	12,40	13,54	14,28	15,39	16,50
62,5	20	7,95	8,71	9,58	10,64	12,01	12,97	14,27	15,11	16,41	17,70	19,00
	25	8,47	9,53	10,43	11,58	13,12	14,15	15,57	17,05	18,54	19,32	20,75
	15	7,67	8,42	9,56	10,62	11,62	12,55	13,80	15,08	15,88	17,12	18,37
50,0	20	8,47	9,53	10,43	12,01	13,12	14,15	15,57	17,05	18,54	19,32	20,75
	25	9,12	10,22	11,59	12,86	14,62	15,74	17,35	19,02	20,71	21,51	23,13
	15	8,14	9,18	10,07	11,19	12,65	13,65	15,02	16,44	17,26	18,64	20,01
41,7	20	9,10	10,21	11,58	12,85	14,03	15,72	16,64	18,25	19,86	21,48	23,08
	25	9,61	10,73	12,17	14,13	15,40	17,33	19,11	20,06	21,87	23,69	25,48

Tabelle 1.3.2.6.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.6.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,50	5,10	5,70	6,30	6,80	7,20	7,60	8,00	8,30	8,80	9,10
83,3	20	5,00	5,60	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,50	10,00
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,50	10,00	10,40
	15	5,00	5,60	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
50,0	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	25	5,80	6,40	7,10	7,70	8,40	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60
	15	5,40	6,00	6,70	7,30	7,80	8,40	8,90	9,40	9,90	10,40	10,90
41,7	20	5,70	6,40	7,00	7,70	8,30	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50
	25	5,90	6,70	7,30	8,00	8,60	9,30	9,90	10,40	11,00	11,50	12,10

Tabelle 1.3.2.6.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,93	6,73	7,47	8,51	9,32	10,10	10,83	11,53	12,19	13,13	13,73
83,3	20	7,20	8,16	8,57	9,53	10,44	11,60	12,40	13,54	14,28	15,39	16,50
	25	7,68	8,42	9,56	10,63	11,62	12,56	13,81	15,09	15,88	17,13	18,38
	15	7,02	7,75	8,57	9,53	10,43	11,59	12,40	13,54	14,67	15,39	16,50
62,5	20	7,95	8,71	9,58	10,64	12,01	12,97	14,27	15,11	16,41	17,70	19,00
	25	8,47	9,53	10,43	12,01	13,12	14,15	15,57	17,05	18,54	20,02	20,75
	15	7,67	8,42	9,56	10,62	11,62	12,55	13,80	15,08	15,88	17,12	18,37
50,0	20	8,47	9,53	10,43	12,01	13,12	14,67	15,57	17,05	18,54	20,02	20,75
	25	9,12	10,22	11,59	12,86	14,62	15,74	17,35	19,02	20,71	21,51	23,13
	15	8,14	9,18	10,07	11,19	12,65	13,65	15,02	16,44	17,26	18,64	20,01
41,7	20	9,10	10,21	11,58	12,85	14,03	15,72	17,32	18,25	19,86	21,48	23,08
	25	9,61	10,73	12,17	14,13	15,40	17,33	19,11	20,06	21,87	23,69	25,48

Tabelle 1.3.2.6.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.6.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,20	5,80	6,30	6,80	7,30	7,70	8,20	8,60	9,00	9,50
83,3	20	5,00	5,60	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,10	9,60	10,00
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	15	5,00	5,60	6,10	6,70	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
	15	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
50,0	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,10
	25	5,80	6,40	7,10	7,80	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,70
	15	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	10,90
41,7	20	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,50	11,10	11,60
	25	5,90	6,70	7,30	8,00	8,70	9,30	9,90	10,50	11,00	11,60	12,10

Tabelle 1.3.2.6.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,33	7,03	7,64	8,51	9,32	10,10	11,08	11,81	12,78	13,76	15,08
83,3	20	7,02	7,75	8,57	9,53	10,44	11,60	12,40	13,54	14,68	15,39	16,50
	25	7,68	8,42	9,56	10,63	11,62	12,56	13,81	15,09	15,88	17,13	18,38
	15	7,02	7,75	8,80	9,53	10,72	11,59	12,74	13,54	14,67	15,81	16,95
62,5	20	7,95	8,71	9,88	10,99	12,01	12,97	14,27	15,60	16,41	17,70	19,00
	25	8,47	9,53	10,43	12,01	13,12	14,67	15,57	17,05	18,54	20,02	21,50
	15	7,67	8,42	9,56	10,62	11,62	12,94	13,80	15,08	16,37	17,65	18,37
50,0	20	8,47	9,53	10,82	12,01	13,12	14,67	15,57	17,05	18,54	20,02	21,50
	25	9,12	10,22	11,59	12,86	14,62	15,74	17,35	19,02	20,71	22,39	24,06
	15	8,14	9,18	10,42	11,58	12,65	14,12	15,02	16,44	17,85	19,27	20,01
41,7	20	9,10	10,21	11,58	12,85	14,03	15,72	17,32	18,25	19,86	21,48	23,08
	25	9,61	10,73	12,17	14,13	15,40	17,33	19,11	20,98	21,87	23,69	25,48

Tabelle 1.3.2.6.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.6.5

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,30	5,80	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,70	9,10	9,50
83,3	20	5,00	5,60	6,20	6,70	7,20	7,80	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
	25	5,20	5,80	6,40	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,00	10,50
	15	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10
62,5	20	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70
	25	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,20	5,80	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
50,0	20	5,50	6,20	6,80	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,40	7,10	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,60	11,20	11,70
	15	5,40	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
41,7	20	5,70	6,40	7,10	7,70	8,30	8,90	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60
	25	5,90	6,70	7,40	8,00	8,70	9,30	9,90	10,50	11,00	11,60	12,10

Tabelle 1.3.2.6.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,46	7,03	7,82	8,51	9,32	10,33	11,08	12,08	12,78	13,76	14,74
83,3	20	7,02	7,75	8,80	9,53	10,72	11,60	12,74	13,54	14,68	15,82	16,95
	25	7,68	8,42	9,56	10,63	11,62	12,94	13,81	15,09	16,37	17,13	18,38
	15	7,20	7,95	8,80	9,79	10,72	11,59	12,74	13,90	14,67	15,81	16,95
62,5	20	7,95	8,71	9,88	10,99	12,01	13,39	14,27	15,60	16,93	17,70	19,00
	25	8,47	9,53	10,82	12,01	13,12	14,67	15,57	17,05	18,54	20,02	21,50
	15	7,67	8,67	9,56	10,62	11,98	12,94	14,22	15,08	16,37	17,65	18,94
50,0	20	8,47	9,53	10,82	12,01	13,12	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50
	25	9,12	10,22	11,59	12,86	14,62	15,74	17,35	19,02	20,71	22,39	24,06
	15	8,14	9,18	10,42	11,58	12,65	14,12	15,02	16,44	17,85	19,27	20,68
41,7	20	9,10	10,21	11,58	12,85	14,03	15,72	17,32	18,98	19,86	21,48	23,08
	25	9,61	10,73	12,17	14,13	15,40	17,33	19,11	20,98	22,86	23,69	25,48

Tabelle 1.3.2.6.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.6.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,70	5,30	5,80	6,40	6,90	7,40	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50
83,3	20	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10
	25	5,20	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,50
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,20
62,5	20	5,30	5,90	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
	25	5,50	6,20	6,80	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,20	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
50,0	20	5,50	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,50	7,10	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70
	15	5,40	6,10	6,70	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00
41,7	20	5,70	6,40	7,10	7,70	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,20	11,70
	25	5,90	6,70	7,40	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,20

Tabelle 1.3.2.6.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 45

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,46	7,03	7,82	8,70	9,54	10,33	11,34	12,08	13,08	14,08	14,74
83,3	20	7,20	7,96	8,80	9,79	10,72	11,60	12,74	13,91	14,68	15,82	16,95
	25	7,68	8,67	9,56	10,63	11,62	12,94	13,81	15,09	16,37	17,66	18,94
	15	7,20	7,95	8,80	9,79	10,72	11,90	12,74	13,90	15,07	16,23	16,95
62,5	20	7,95	8,71	9,88	10,99	12,01	13,39	14,72	15,60	16,93	18,27	19,60
	25	8,47	9,53	10,82	12,01	13,12	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50
	15	7,67	8,67	9,56	10,95	11,98	12,94	14,22	15,54	16,37	17,65	18,94
50,0	20	8,47	9,53	10,82	12,01	13,12	14,67	16,14	17,05	18,54	20,02	21,50
	25	9,12	10,22	11,59	12,86	14,62	16,39	17,35	19,02	20,71	22,39	24,06
	15	8,14	9,18	10,42	11,58	13,08	14,12	15,53	16,99	17,85	19,27	20,68
41,7	20	9,10	10,21	11,58	12,85	14,59	15,72	17,32	18,98	20,65	22,32	23,08
	25	9,61	10,73	12,17	14,13	15,40	17,33	19,11	20,98	22,86	24,74	26,61

Tabelle 1.3.2.6.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.6.9

= Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

1.3.2.7 Betongüte C 50

- Druckbewehrung 2 \varnothing 10

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,40	5,00	5,60	6,20	6,70	7,10	7,60	8,00	8,40	8,70	9,20
83,3	20	4,90	5,60	6,20	6,70	7,20	7,80	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00
	25	5,30	5,90	6,50	7,00	7,60	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50
	15	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,70	9,20	9,60	10,10
62,5	20	5,30	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,20	9,60	10,10	10,60
50,0	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70
	15	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
41,7	20	5,80	6,50	7,10	7,80	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,70	9,30	9,90	10,50	11,10	11,60	12,20

Tabelle 1.3.2.7.1: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 \varnothing 10 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,55	6,45	7,33	8,37	9,16	9,91	10,89	11,58	12,55	13,16	14,11
83,3	20	7,01	7,93	8,74	9,72	10,64	11,84	12,63	13,81	14,98	15,68	16,82
	25	7,79	8,50	9,65	10,72	11,72	13,07	13,91	15,22	16,53	17,84	18,53
	15	7,20	7,92	8,74	9,72	10,63	11,83	12,63	13,80	14,97	15,67	16,81
62,5	20	8,04	8,76	9,94	11,05	12,07	13,48	14,33	15,68	17,04	18,40	19,75
	25	8,42	9,45	10,72	11,90	13,51	14,55	16,03	17,57	19,11	19,88	21,36
	15	7,78	8,50	9,64	10,71	11,71	13,07	13,90	15,21	16,52	17,84	19,14
50,0	20	8,42	9,45	10,72	11,90	13,51	14,55	16,03	17,57	19,11	19,88	21,36
	25	9,30	10,41	11,80	13,08	14,91	16,04	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63
	15	8,16	9,17	10,41	11,56	12,62	14,12	15,54	16,41	17,85	19,28	20,71
41,7	20	8,92	10,43	11,32	13,12	14,30	16,07	17,72	18,63	20,29	21,97	23,62
	25	9,69	10,79	12,87	14,25	15,51	17,51	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03

Tabelle 1.3.2.7.2: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.7.1

- = Durchbiegung nicht überschritten
 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 2 Ø 12

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,70	5,30	5,80	6,30	6,80	7,30	7,80	8,20	8,70	9,10	9,40
83,3	20	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,70	9,20	9,60	10,10
	25	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,10	8,70	9,10	9,60	10,10	10,50
	15	5,00	5,60	6,20	6,70	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10
62,5	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,20	10,70
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
50,0	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,70
	15	5,50	6,10	6,70	7,30	7,90	8,50	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00
41,7	20	5,80	6,50	7,10	7,80	8,40	9,00	9,50	10,10	10,60	11,10	11,60
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,70	9,30	10,00	10,50	11,10	11,70	12,20

Tabelle 1.3.2.7.3: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 2 Ø 12 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,29	7,13	7,71	8,58	9,40	10,17	11,17	12,19	13,20	14,22	14,86
83,3	20	7,21	7,93	8,74	9,72	10,64	11,84	12,63	13,81	14,98	15,68	16,82
	25	7,79	8,50	9,65	10,72	11,72	13,07	13,91	15,22	16,53	17,84	19,15
	15	7,20	7,92	8,74	9,72	10,63	11,83	12,63	13,80	14,97	16,14	16,81
62,5	20	8,04	8,76	9,94	11,05	12,07	13,48	14,33	15,68	17,04	18,40	19,75
	25	8,42	9,45	10,72	11,90	13,51	14,55	16,03	17,57	19,11	19,88	21,36
	15	7,78	8,78	9,64	10,71	11,71	13,07	14,38	15,21	16,52	17,84	19,14
50,0	20	8,42	9,45	10,72	11,90	13,51	14,55	16,03	17,57	19,11	20,66	21,36
	25	9,30	10,41	11,80	13,08	14,91	16,04	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63
	15	8,16	9,17	10,41	11,56	13,09	14,12	15,54	16,41	17,85	19,28	20,71
41,7	20	8,92	10,43	11,83	13,12	14,30	16,07	17,72	18,63	20,29	21,97	23,62
	25	9,69	10,79	12,87	14,25	15,51	17,51	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03

Tabelle 1.3.2.7.4: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.7.3

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend


- Druckbewehrung 3 Ø 12


Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,80	5,30	5,80	6,40	6,90	7,30	7,80	8,30	8,70	9,10	9,50
83,3	20	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10
	25	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	15	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10
62,5	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
50,0	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,50	9,00	9,60	10,20	10,70	11,30	11,80
	15	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00
41,7	20	5,80	6,50	7,10	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,70	9,40	10,00	10,60	11,10	11,70	12,20

Tabelle 1.3.2.7.5: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 12 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,58	7,13	7,90	8,58	9,40	10,43	11,17	12,19	13,20	13,87	14,86
83,3	20	7,21	7,93	8,74	9,72	10,64	11,84	13,01	13,81	14,98	16,15	17,32
	25	7,79	8,78	9,65	10,72	11,72	13,07	14,38	15,22	16,53	17,84	19,15
	15	7,20	7,92	9,00	9,72	10,95	11,83	13,01	13,80	14,97	16,14	17,31
62,5	20	8,04	8,76	9,94	11,05	12,07	13,48	14,83	15,68	17,04	18,40	19,75
	25	8,42	9,45	10,72	11,90	13,51	14,55	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20
	15	7,78	8,78	9,64	10,71	12,11	13,07	14,38	15,72	16,52	17,84	19,14
50,0	20	8,42	9,45	10,72	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20
	25	9,30	10,41	11,80	13,08	14,91	16,04	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63
	15	8,16	9,17	10,41	11,56	13,09	14,12	15,54	17,02	17,85	19,28	20,71
41,7	20	8,92	10,43	11,83	13,12	14,30	16,07	17,72	19,44	20,29	21,97	23,62
	25	9,69	10,79	12,87	14,25	16,30	17,51	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03

Tabelle 1.3.2.7.6: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.7.5

 = Durchbiegung nicht überschritten

 = Durchbiegung maßgebend

• Druckbewehrung 3 Ø 14

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,80	5,30	5,90	6,40	6,90	7,40	7,90	8,30	8,70	9,20	9,60
83,3	20	5,00	5,60	6,20	6,80	7,30	7,80	8,30	8,80	9,30	9,70	10,10
	25	5,30	5,90	6,50	7,10	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,10	10,60
	15	5,10	5,60	6,20	6,80	7,30	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,20
62,5	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,80	9,30	9,70	10,20	10,70
50,0	20	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,80	8,50	9,10	9,60	10,20	10,80	11,30	11,80
	15	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,50	9,10	9,60	10,10	10,60	11,10
41,7	20	5,80	6,50	7,10	7,80	8,40	9,00	9,60	10,10	10,70	11,20	11,70
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,70	12,20

Tabelle 1.3.2.7.7: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 14 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,43	7,13	7,90	8,80	9,64	10,43	11,45	12,19	13,20	14,22	15,24
83,3	20	7,21	7,93	9,00	9,72	10,95	11,84	13,01	13,81	14,98	16,15	17,32
	25	7,79	8,78	9,65	10,72	12,11	13,07	14,38	15,22	16,53	17,84	19,15
	15	7,20	7,92	9,00	10,00	10,95	11,83	13,01	14,21	14,97	16,14	17,31
62,5	20	8,04	8,76	9,94	11,05	12,49	13,48	14,83	15,68	17,04	18,40	19,75
	25	8,42	9,45	10,72	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20
	15	7,78	8,78	9,64	11,07	12,11	13,07	14,38	15,72	17,07	17,84	19,14
50,0	20	8,75	9,83	10,72	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20
	25	9,30	10,41	11,80	13,08	14,91	16,76	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63
	15	8,45	9,17	10,41	11,56	13,09	14,12	15,54	17,02	18,50	19,98	20,71
41,7	20	8,92	10,43	11,83	13,12	14,93	16,07	17,72	19,44	21,17	22,90	23,62
	25	9,69	10,79	12,87	14,25	16,30	17,51	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03

Tabelle 1.3.2.7.8: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.7.7

- = Durchbiegung nicht überschritten
- = Durchbiegung maßgebend

- Druckbewehrung 3 Ø 16

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,80	5,30	5,90	6,40	6,90	7,40	7,90	8,40	8,80	9,20	9,60
83,3	20	5,10	5,60	6,20	6,80	7,30	7,90	8,40	8,80	9,30	9,70	10,20
	25	5,30	5,90	6,50	7,10	7,70	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60
	15	5,00	5,70	6,30	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,80	10,20
62,5	20	5,30	6,00	6,60	7,20	7,80	8,30	8,90	9,40	9,90	10,40	10,80
	25	5,60	6,20	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30
	15	5,30	5,90	6,60	7,20	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,70
50,0	20	5,60	6,30	6,90	7,50	8,10	8,70	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30
	25	5,80	6,50	7,20	7,90	8,50	9,10	9,70	10,20	10,80	11,30	11,80
	15	5,50	6,10	6,80	7,40	8,00	8,60	9,10	9,70	10,20	10,70	11,10
41,7	20	5,80	6,50	7,20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,30	11,80
	25	6,00	6,70	7,40	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,70	12,30

Tabelle 1.3.2.7.9: Erreichbare Stützweiten für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte mit Druckbewehrung 3 Ø 16 und einer Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² /m bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,58	7,13	7,90	8,80	9,64	10,69	11,45	12,49	13,20	14,22	15,24
83,3	20	7,21	7,93	9,00	10,01	10,95	11,84	13,01	14,21	14,98	16,15	17,32
	25	7,79	8,78	9,65	10,72	12,11	13,07	14,38	15,73	16,53	17,84	19,15
	15	7,20	7,92	9,00	10,00	10,95	12,18	13,01	14,21	15,41	16,61	17,31
62,5	20	8,04	9,06	9,94	11,05	12,49	13,48	14,83	16,23	17,04	18,40	19,75
	25	8,75	9,83	10,72	12,37	13,51	15,13	16,03	17,57	19,11	20,66	22,20
	15	7,78	8,78	9,96	11,07	12,11	13,50	14,38	15,72	17,07	18,42	19,77
50,0	20	8,75	9,83	11,15	12,37	13,51	15,13	16,66	17,57	19,11	20,66	22,20
	25	9,30	10,41	11,80	13,08	14,91	16,76	17,69	19,42	21,16	22,90	24,63
	15	8,45	9,51	10,41	11,99	13,09	14,64	15,54	17,02	18,50	19,98	21,46
41,7	20	8,92	10,43	11,83	13,12	14,93	16,07	17,72	19,44	21,17	22,90	24,62
	25	9,69	10,79	12,87	14,25	16,30	17,51	19,33	21,25	23,18	25,12	27,03

Tabelle 1.3.2.7.10: Erforderliche Zugbewehrung für die erreichbaren Stützweiten der Tabelle 1.3.2.7.9

= Durchbiegung nicht überschritten

= Durchbiegung maßgebend

1.4. Bemessungshilfen für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte

1.4.1 Flächenmomente 2. Grades

Steg- abstand	Steg- breite	Flächenmomente 2. Grades für Stegverbundplatten mit verringerter Steghöhe in cm ⁴										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4315	6775	10095	14372	19695	26147	33808	42755	53061	64798	78037
83,3	20	5211	8241	12299	17495	23932	31706	40913	51644	63989	78035	93868
	25	6018	9545	14241	20232	27632	36556	47113	59412	73558	89656	107812
	15	3909	6182	9226	13123	17951	23783	30689	38739	47999	58535	70412
62,5	20	4703	7462	11132	15808	21582	28542	36776	46368	57402	69962	84131
	25	5404	8580	12786	18133	24728	32677	42083	53051	65682	80078	96341
	15	3612	5728	8546	12141	16582	21937	28272	35652	44141	53802	64697
50,0	20	4323	6864	10229	14506	19782	26141	33667	42441	52546	64063	77073
	25	4941	7842	11675	16544	22552	29803	38397	48436	60020	73251	88230
	15	3377	5361	7993	11342	15475	20455	26347	33213	41115	50115	60274
41,7	20	4021	6383	9504	13469	18360	24261	31253	39416	48833	59583	71747
	25	4574	7256	10797	15300	20865	27595	35589	44949	55773	68164	82220

Tabelle 1.4.1: Flächenträgheitsmomente für SVP mit verringerter Steghöhe in Feldmitte

Die Flächenmomente 2. Grades beziehen sich auf einen umgekehrten Plattenbalken. Die Plattenbalkenbreite entspricht dem Stegabstand.

1.4.2 Extrapolierte ω_2 -Werte

	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d
	0,263	0,217	0,185	0,161	0,143	0,128	0,116	0,106	0,098	0,091	0,085
μsds	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1	ω_1
0,15	0,169	0,178	0,184	0,188	0,193	0,196	0,197	0,199	0,200	0,201	0,202
0,16	0,182	0,190	0,196	0,200	0,204	0,208	0,208	0,210	0,211	0,212	0,213
0,17	0,195	0,203	0,208	0,212	0,216	0,219	0,219	0,221	0,222	0,223	0,224
0,18	0,209	0,215	0,220	0,224	0,227	0,230	0,230	0,232	0,233	0,234	0,235
0,19	0,222	0,228	0,232	0,236	0,239	0,242	0,242	0,243	0,244	0,245	0,246
0,20	0,235	0,240	0,244	0,248	0,250	0,253	0,253	0,254	0,255	0,256	0,257
0,21	0,248	0,253	0,257	0,259	0,262	0,264	0,264	0,265	0,266	0,267	0,267
0,22	0,261	0,266	0,269	0,271	0,273	0,275	0,275	0,276	0,277	0,278	0,278
0,23	0,275	0,278	0,281	0,283	0,285	0,287	0,287	0,287	0,288	0,289	0,289
0,24	0,288	0,291	0,293	0,295	0,297	0,298	0,298	0,298	0,299	0,300	0,300
0,25	0,301	0,303	0,305	0,307	0,308	0,309	0,309	0,310	0,310	0,310	0,311
0,26	0,314	0,316	0,317	0,319	0,320	0,321	0,320	0,321	0,321	0,321	0,322
0,27	0,327	0,328	0,330	0,330	0,331	0,332	0,331	0,332	0,332	0,332	0,332
0,28	0,341	0,341	0,342	0,342	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343	0,343
0,29	0,354	0,353	0,354	0,354	0,354	0,355	0,354	0,354	0,354	0,354	0,354
0,30	0,367	0,366	0,366	0,366	0,366	0,366	0,365	0,365	0,365	0,365	0,365
0,31	0,380	0,379	0,378	0,378	0,378	0,377	0,376	0,376	0,376	0,376	0,376
0,32	0,393	0,391	0,390	0,390	0,389	0,389	0,387	0,387	0,387	0,387	0,387
0,33	0,407	0,404	0,402	0,402	0,401	0,400	0,399	0,398	0,398	0,398	0,398
0,34	0,420	0,416	0,415	0,413	0,412	0,411	0,410	0,409	0,409	0,409	0,408
0,35	0,433	0,429	0,427	0,425	0,424	0,423	0,421	0,420	0,420	0,420	0,419
0,36	0,446	0,441	0,439	0,437	0,435	0,434	0,432	0,432	0,431	0,430	0,430
0,37	0,459	0,454	0,451	0,449	0,447	0,445	0,443	0,443	0,442	0,441	0,441
0,38	0,473	0,466	0,463	0,461	0,459	0,457	0,455	0,454	0,453	0,452	0,452
0,39	0,486	0,479	0,475	0,473	0,470	0,468	0,466	0,465	0,464	0,463	0,463
0,40	0,499	0,492	0,488	0,484	0,482	0,479	0,477	0,476	0,475	0,474	0,473
0,41	0,512	0,504	0,500	0,496	0,493	0,490	0,488	0,487	0,486	0,485	0,484
0,42	0,525	0,517	0,512	0,508	0,505	0,502	0,500	0,498	0,497	0,496	0,495
0,43	0,538	0,529	0,524	0,520	0,516	0,513	0,511	0,509	0,508	0,507	0,506
0,44	0,552	0,542	0,536	0,532	0,528	0,524	0,522	0,520	0,519	0,518	0,517
0,45	0,565	0,554	0,548	0,544	0,539	0,536	0,533	0,531	0,530	0,529	0,528
0,46	0,578	0,567	0,561	0,556	0,551	0,547	0,544	0,543	0,541	0,539	0,538
0,47	0,591	0,579	0,573	0,567	0,563	0,558	0,556	0,554	0,552	0,550	0,549
0,48	0,604	0,592	0,585	0,579	0,574	0,570	0,567	0,565	0,563	0,561	0,560
0,49	0,618	0,604	0,597	0,591	0,586	0,581	0,578	0,576	0,574	0,572	0,571
0,50	0,631	0,617	0,609	0,603	0,597	0,592	0,589	0,587	0,585	0,583	0,582
0,51	0,644	0,630	0,621	0,615	0,609	0,604	0,600	0,598	0,596	0,594	0,593
0,52	0,657	0,642	0,634	0,627	0,620	0,615	0,612	0,609	0,607	0,605	0,603
0,53	0,670	0,655	0,646	0,638	0,632	0,626	0,623	0,620	0,618	0,616	0,614
0,54	0,684	0,667	0,658	0,650	0,644	0,638	0,634	0,631	0,629	0,627	0,625

Tabelle 1.4.2: ω_2 -Werte aus der Bemessungshilfe mit dimensionslosen Beiwerten

1.4.3 Extrapolierte ω_1 -Werte

	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d	d_2/d
	0,263	0,217	0,185	0,161	0,143	0,128	0,116	0,106	0,098	0,091	0,085
μsds	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2	ω_2
0,30	0,006	0,005	0,005	0,005	0,005	0,005	0,004	0,004	0,004	0,004	0,004
0,31	0,021	0,019	0,018	0,017	0,017	0,016	0,015	0,015	0,015	0,015	0,015
0,32	0,036	0,034	0,032	0,029	0,028	0,027	0,027	0,026	0,026	0,026	0,026
0,33	0,051	0,048	0,045	0,042	0,040	0,039	0,038	0,038	0,037	0,037	0,037
0,34	0,067	0,062	0,058	0,054	0,052	0,050	0,049	0,049	0,048	0,048	0,048
0,35	0,082	0,077	0,072	0,066	0,063	0,062	0,061	0,060	0,059	0,059	0,059
0,36	0,097	0,091	0,085	0,078	0,075	0,073	0,072	0,071	0,070	0,070	0,069
0,37	0,112	0,105	0,098	0,091	0,087	0,085	0,083	0,082	0,081	0,081	0,080
0,38	0,127	0,120	0,112	0,103	0,098	0,096	0,095	0,094	0,092	0,092	0,091
0,39	0,142	0,134	0,125	0,115	0,110	0,108	0,106	0,105	0,103	0,103	0,102
0,40	0,157	0,148	0,138	0,127	0,122	0,119	0,117	0,116	0,114	0,114	0,113
0,41	0,173	0,163	0,152	0,140	0,133	0,131	0,129	0,127	0,125	0,125	0,124
0,42	0,188	0,177	0,165	0,152	0,145	0,142	0,140	0,138	0,136	0,136	0,135
0,43	0,203	0,191	0,178	0,164	0,157	0,153	0,151	0,149	0,147	0,147	0,146
0,44	0,218	0,206	0,192	0,176	0,168	0,165	0,162	0,161	0,159	0,158	0,157
0,45	0,233	0,220	0,205	0,188	0,180	0,176	0,174	0,172	0,170	0,169	0,168
0,46	0,248	0,234	0,218	0,201	0,192	0,188	0,185	0,183	0,181	0,179	0,179
0,47	0,263	0,249	0,232	0,213	0,203	0,199	0,196	0,194	0,192	0,190	0,189
0,48	0,279	0,263	0,245	0,225	0,215	0,211	0,208	0,205	0,203	0,201	0,200
0,49	0,294	0,277	0,258	0,237	0,226	0,222	0,219	0,217	0,214	0,212	0,211
0,50	0,309	0,292	0,272	0,250	0,238	0,234	0,230	0,228	0,225	0,223	0,222
0,51	0,324	0,306	0,285	0,262	0,250	0,245	0,242	0,239	0,236	0,234	0,233
0,52	0,339	0,320	0,298	0,274	0,261	0,256	0,253	0,250	0,247	0,245	0,244
0,53	0,354	0,335	0,312	0,286	0,273	0,268	0,264	0,261	0,258	0,256	0,255
0,54	0,369	0,349	0,325	0,299	0,285	0,279	0,276	0,273	0,269	0,267	0,266
0,55	0,385	0,363	0,338	0,311	0,296	0,291	0,287	0,284	0,280	0,278	0,277
0,56	0,400	0,378	0,352	0,323	0,308	0,302	0,298	0,295	0,291	0,289	0,288
0,57	0,415	0,392	0,365	0,335	0,320	0,314	0,310	0,306	0,302	0,300	0,298
0,58	0,430	0,406	0,378	0,348	0,331	0,325	0,321	0,317	0,313	0,311	0,309
0,59	0,445	0,421	0,392	0,360	0,343	0,337	0,332	0,328	0,324	0,322	0,320
0,60	0,460	0,435	0,405	0,372	0,355	0,348	0,344	0,340	0,335	0,333	0,331
0,61	0,475	0,449	0,418	0,384	0,366	0,360	0,355	0,351	0,346	0,344	0,342
0,62	0,491	0,464	0,432	0,396	0,378	0,371	0,366	0,362	0,357	0,355	0,353
0,63	0,506	0,478	0,445	0,409	0,390	0,382	0,377	0,373	0,368	0,366	0,364
0,64	0,521	0,493	0,458	0,421	0,401	0,394	0,389	0,384	0,379	0,377	0,375
0,65	0,536	0,507	0,472	0,433	0,413	0,405	0,400	0,396	0,390	0,388	0,386
0,66	0,551	0,521	0,485	0,445	0,425	0,417	0,411	0,407	0,401	0,399	0,397
0,67	0,566	0,536	0,498	0,458	0,436	0,428	0,423	0,418	0,412	0,410	0,408
0,68	0,581	0,550	0,512	0,470	0,448	0,440	0,434	0,429	0,423	0,421	0,418
0,69	0,597	0,564	0,525	0,482	0,460	0,451	0,445	0,440	0,434	0,432	0,429

Tabelle 1.4.3: ω_1 -Werte aus der Bemessungshilfe mit dimensionslosen Beiwerten

2 Tabellen zum Kapitel 4: Tragfähigkeitsuntersuchungen für Querkräfte

2.1 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 20

2.1.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,80	4,20	4,50	4,90	5,20	5,50	5,80	6,10	6,30	6,60	6,80
83,3	20	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
	25	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
	15	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
62,5	20	5,00	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,70	8,10	8,40	8,80	9,10
	25	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	15	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
50,0	20	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	25	6,30	6,90	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40
	15	5,30	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,20	8,60	8,90	9,30	9,70
41,7	20	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30	10,70	11,20
	25	6,90	7,60	8,20	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50

Tabelle 2.1.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,64	3,06	3,36	3,85	4,20	4,58	4,98	5,40	5,67	6,13	6,42
83,3	20	3,54	3,99	4,49	5,02	5,59	6,01	6,65	7,12	7,61	8,12	8,66
	25	4,39	5,06	5,58	6,36	6,98	7,63	8,33	8,84	9,60	10,16	10,74
	15	2,66	3,00	3,37	3,77	4,20	4,51	4,99	5,34	5,71	6,10	6,50
62,5	20	3,43	3,93	4,48	5,08	5,55	6,05	6,59	7,15	7,56	8,17	8,62
	25	4,30	5,00	5,59	6,23	6,91	7,64	8,22	8,83	9,47	10,13	10,83
	15	2,64	3,03	3,35	3,82	4,19	4,58	5,00	5,30	5,76	6,10	6,45
50,0	20	3,44	4,00	4,47	4,98	5,53	6,11	6,57	7,06	7,57	8,11	8,66
	25	4,36	4,95	5,60	6,31	6,90	7,53	8,19	8,89	9,45	10,21	10,82
	15	2,57	3,02	3,40	3,82	4,15	4,49	4,99	5,38	5,66	6,09	6,54
41,7	20	3,52	4,01	4,55	5,00	5,49	6,00	6,55	7,13	7,58	8,06	8,71
	25	4,36	5,01	5,59	6,35	6,87	7,58	8,17	8,80	9,45	10,14	10,85

Tabelle 2.1.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.1.1.1

2.1.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	12,11	14,56	16,87	19,75	22,42	25,26	28,26	31,44	34,24	37,73	40,78
83,3	20	14,02	16,64	19,49	22,57	25,86	28,93	32,65	36,08	39,68	43,45	47,38
	25	15,61	18,72	21,74	25,39	28,88	32,60	36,55	40,20	44,57	48,59	52,78
	15	10,52	12,49	14,63	16,93	19,41	21,71	24,50	27,07	29,77	32,60	35,55
62,5	20	11,95	14,31	16,88	19,65	22,32	25,15	28,15	31,32	34,26	37,74	40,95
	25	13,39	16,13	18,84	21,77	24,90	28,25	31,44	34,80	38,33	42,03	45,90
	15	9,37	11,24	13,05	15,24	17,34	19,57	21,94	24,13	26,75	29,17	31,68
50,0	20	10,71	12,90	15,08	17,42	19,92	22,60	25,16	27,84	30,67	33,63	36,72
	25	12,05	14,36	16,88	19,59	22,25	25,08	28,08	31,25	34,26	37,74	41,04
	15	8,45	10,24	12,01	13,92	15,75	17,70	20,00	22,19	24,22	26,61	29,12
41,7	20	9,89	11,80	13,89	15,94	18,13	20,46	22,93	25,54	28,03	30,62	33,63
	25	11,01	13,19	15,39	17,95	20,28	22,99	25,61	28,38	31,29	34,34	37,53

Tabelle 2.1.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonerfüllung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	11,25	13,49	15,56	18,17	20,56	23,10	25,78	28,61	31,04	34,13	36,77
83,3	20	13,16	15,57	18,18	20,99	24,01	26,77	30,16	33,24	36,47	39,84	43,36
	25	14,75	17,65	20,43	23,82	27,03	30,44	34,06	37,37	41,36	44,99	48,76
	15	9,87	11,68	13,64	15,75	18,02	20,09	22,63	24,94	27,36	29,89	32,54
62,5	20	11,31	13,50	15,89	18,47	20,93	23,53	26,29	29,20	31,85	35,04	37,94
	25	12,74	15,32	17,86	20,59	23,51	26,63	29,58	32,68	35,93	39,33	42,89
	15	8,85	10,59	12,26	14,29	16,22	18,27	20,45	22,43	24,83	27,00	29,27
50,0	20	10,19	12,26	14,29	16,47	18,81	21,31	23,66	26,14	28,74	31,46	34,31
	25	11,53	13,72	16,09	18,65	21,14	23,79	26,59	29,55	32,33	35,58	38,63
	15	8,02	9,70	11,35	13,13	14,83	16,62	18,76	20,77	22,61	24,81	27,11
41,7	20	9,46	11,27	13,23	15,15	17,20	19,38	21,69	24,12	26,42	28,82	31,62
	25	10,58	12,65	14,73	17,17	19,36	21,91	24,37	26,96	29,69	32,54	35,52

Tabelle 2.1.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	15	12,01	13,83	15,48	17,40	18,78	20,07	21,38	22,70	23,78	25,13	26,23
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	20	16,04	18,31	20,64	23,03	25,03	26,62	28,52	30,14	31,79	33,44	35,12
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	20,00	22,99	25,76	28,91	31,26	33,46	35,67	37,59	39,86	41,82	43,79
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	15	12,04	13,74	15,49	17,28	18,78	19,97	21,39	22,61	23,84	25,09	26,34
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	20	15,88	18,22	20,64	23,12	24,97	26,69	28,43	30,19	31,72	33,51	35,06
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	19,87	22,90	25,77	28,72	31,17	33,46	35,51	37,58	39,67	41,78	43,91
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	15	12,00	13,79	15,46	17,35	18,76	20,08	21,41	22,56	23,92	25,09	26,28
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	20	15,90	18,32	20,62	22,98	24,94	26,77	28,41	30,06	31,74	33,42	35,12
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	19,95	22,83	25,80	28,84	31,15	33,30	35,48	37,68	39,65	41,89	43,90
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	15	11,91	13,77	15,54	17,35	18,70	19,95	21,39	22,66	23,78	25,08	26,39
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	20	16,01	18,34	20,74	23,01	24,87	26,61	28,38	30,16	31,75	33,36	35,19
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	19,95	22,92	25,77	28,90	31,11	33,38	35,45	37,54	39,65	41,78	43,93

Tabelle 2.1.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
	15	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.1.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	-	-	0,82	0,86	0,89	0,91	0,94	0,97	0,99	1,02	1,04
83,3	20	-	-	-	-	-	1,05	1,09	1,12	1,14	1,17	1,20
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	1,29	1,31	1,34
	15	-	-	-	-	-	0,79	0,82	0,84	0,86	0,88	0,90
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	-	0,99	1,02	1,04
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	0,77	0,79	0,80
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,74
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.1.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.1.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	157,05	157,29	157,52	157,76	158,00	158,24	158,48	158,72	158,96	159,20	159,44
83,3	20	145,55	145,77	145,99	146,21	146,44	146,66	146,88	147,10	147,32	147,54	147,77
	25	134,05	134,26	134,46	134,66	134,87	135,07	135,28	135,48	135,69	135,89	136,09
	15	109,22	109,39	109,55	109,72	109,88	110,05	110,22	110,38	110,55	110,72	110,88
62,5	20	97,72	97,87	98,02	98,17	98,32	98,47	98,62	98,76	98,91	99,06	99,21
	25	86,23	86,36	86,49	86,62	86,75	86,88	87,01	87,14	87,28	87,41	87,54
	15	80,48	80,60	80,72	80,85	80,97	81,09	81,21	81,34	81,46	81,58	81,70
50,0	20	68,98	69,09	69,19	69,30	69,40	69,51	69,61	69,72	69,82	69,93	70,03
	25	57,48	57,57	57,66	57,75	57,83	57,92	58,01	58,10	58,18	58,27	58,36
	15	61,39	61,49	61,58	61,67	61,77	61,86	61,95	62,05	62,14	62,23	62,33
41,7	20	49,90	49,97	50,05	50,12	50,20	50,28	50,35	50,43	50,50	50,58	50,66
	25	38,40	38,46	38,52	38,57	38,63	38,69	38,75	38,81	38,87	38,93	38,98

Tabelle 2.1.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	19,08	21,94	24,81	27,69	30,57	33,47	36,37	39,28	42,20	45,13	48,07
83,3	20	17,68	20,34	22,99	25,66	28,34	31,02	33,71	36,41	39,11	41,83	44,55
	25	16,29	18,73	21,18	23,63	26,10	28,57	31,05	33,53	36,02	38,52	41,03
	15	13,27	15,26	17,25	19,26	21,26	23,28	25,29	27,32	29,35	31,39	33,43
62,5	20	11,87	13,65	15,44	17,23	19,02	20,83	22,63	24,44	26,26	28,08	29,91
	25	10,48	12,05	13,62	15,20	16,79	18,38	19,97	21,57	23,17	24,78	26,39
	15	9,78	11,24	12,71	14,19	15,67	17,15	18,64	20,13	21,63	23,13	24,63
50,0	20	8,38	9,64	10,90	12,16	13,43	14,70	15,98	17,25	18,54	19,82	21,11
	25	6,98	8,03	9,08	10,13	11,19	12,25	13,31	14,38	15,45	16,52	17,60
	15	7,46	8,58	9,70	10,82	11,95	13,08	14,22	15,36	16,50	17,64	18,79
41,7	20	6,06	6,97	7,88	8,80	9,71	10,63	11,56	12,48	13,41	14,34	15,27
	25	4,67	5,36	6,07	6,77	7,48	8,18	8,89	9,61	10,32	11,04	11,75

Tabelle 2.1.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
83,3	20	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	25	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	15	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
62,5	20	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	25	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	15	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
50,0	20	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	25	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	15	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
41,7	20	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66
	25	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72	86,19	91,66

Tabelle 2.1.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonerganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
83,3	20	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	25	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	15	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
62,5	20	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	25	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	15	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
50,0	20	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	25	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	15	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
41,7	20	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
	25	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64

Tabelle 2.1.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg über die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	12,01	13,83	15,48	17,40	18,78	20,07	21,38	22,70	23,78	25,13	26,23
		Fuge	19,08	21,94	24,81	27,69	30,57	33,47	36,37	39,28	42,20	45,13	48,07
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	42,71	50,04	57,42	65,36	72,92	80,60	88,55	96,77	104,94	113,68	122,37
	20	Steg	16,04	18,31	20,64	23,03	25,03	26,62	28,52	30,14	31,79	33,44	35,12
		Fuge	17,68	20,34	22,99	25,66	28,34	31,02	33,71	36,41	39,11	41,83	44,55
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	45,88	53,50	61,44	69,70	77,73	85,52	93,92	102,25	110,84	119,70	128,82
	25	Steg	20,00	22,99	25,76	28,91	31,26	33,46	35,67	37,59	39,86	41,82	43,79
		Fuge	16,29	18,73	21,18	23,63	26,10	28,57	31,05	33,53	36,02	38,52	41,03
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	48,95	57,18	65,41	74,32	82,53	90,78	99,32	107,74	116,82	125,78	135,00
62,5	15	Steg	12,04	13,74	15,49	17,28	18,78	19,97	21,39	22,61	23,84	25,09	26,34
		Fuge	13,27	15,26	17,25	19,26	21,26	23,28	25,29	27,32	29,35	31,39	33,43
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	47,67	55,86	64,45	73,44	82,27	90,95	100,31	109,68	119,40	129,45	139,85
	20	Steg	15,88	18,22	20,64	23,12	24,97	26,69	28,43	30,19	31,72	33,51	35,06
		Fuge	11,87	13,65	15,44	17,23	19,02	20,83	22,63	24,44	26,26	28,08	29,91
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	51,58	60,47	69,79	79,54	88,60	97,78	107,32	117,21	127,05	137,65	148,18
	25	Steg	19,87	22,90	25,77	28,72	31,17	33,46	35,51	37,58	39,67	41,78	43,91
		Fuge	10,48	12,05	13,62	15,20	16,79	18,38	19,97	21,57	23,17	24,78	26,39
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	55,73	65,38	75,10	85,26	94,94	104,70	114,39	124,44	134,83	145,59	156,69
50,0	15	Steg	12,00	13,79	15,46	17,35	18,76	20,08	21,41	22,56	23,92	25,09	26,28
		Fuge	9,78	11,24	12,71	14,19	15,67	17,15	18,64	20,13	21,63	23,13	24,63
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	52,54	61,91	71,43	81,80	91,62	101,65	112,12	122,63	133,95	145,31	157,09
	20	Steg	15,90	18,32	20,62	22,98	24,94	26,77	28,41	30,06	31,74	33,42	35,12
		Fuge	8,38	9,64	10,90	12,16	13,43	14,70	15,98	17,25	18,54	19,82	21,11
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	57,53	67,75	78,12	89,00	99,49	110,14	120,80	131,88	143,41	155,36	167,75
	25	Steg	19,95	22,83	25,80	28,84	31,15	33,30	35,48	37,68	39,65	41,89	43,90
		Fuge	6,98	8,03	9,08	10,13	11,19	12,25	13,31	14,38	15,45	16,52	17,60
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	62,85	73,56	84,84	96,67	107,44	118,30	129,60	141,35	153,05	165,68	178,25

Tabelle 2.1.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	11,91	13,77	15,54	17,35	18,70	19,95	21,39	22,66	23,78	25,08	26,39
		Fuge	7,46	8,58	9,70	10,82	11,95	13,08	14,22	15,36	16,50	17,64	18,79
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	57,20	67,79	78,61	90,02	100,80	111,82	123,78	135,83	147,97	161,05	174,63
	20	Steg	16,01	18,34	20,74	23,01	24,87	26,61	28,38	30,16	31,75	33,36	35,19
		Fuge	6,06	6,97	7,88	8,80	9,71	10,63	11,56	12,48	13,41	14,34	15,27
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	63,70	74,89	86,72	98,72	110,24	121,94	134,16	146,91	159,69	172,98	187,28
	25	Steg	19,95	22,92	25,77	28,90	31,11	33,38	35,45	37,54	39,65	41,78	43,93
		Fuge	4,67	5,36	6,07	6,77	7,48	8,18	8,89	9,61	10,32	11,04	11,75
		Verzahnung	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43	24,43	27,64
		Gesamt / m	69,80	82,02	94,43	108,00	119,83	132,28	144,73	157,72	171,23	185,26	199,82

Tabelle 2.1.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.2 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 30

2.2.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,60	5,10	5,60	6,00	6,40	6,70	7,10	7,40	7,80	8,10	8,40
83,3	20	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
	25	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,30	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
62,5	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40	10,80	11,20
	25	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	15	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
50,0	20	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	6,60	7,20	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90
41,7	20	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,60
	25	7,70	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,80	13,30

Tabelle 2.2.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,87	4,51	5,21	5,77	6,36	6,80	7,47	7,95	8,69	9,23	9,79
83,3	20	5,33	6,03	6,80	7,62	8,51	9,21	9,96	10,74	11,57	12,43	13,06
	25	6,58	7,55	8,61	9,50	10,45	11,46	12,54	13,39	14,28	15,51	16,48
	15	4,00	4,53	5,10	5,72	6,21	6,91	7,47	8,06	8,68	9,32	9,80
62,5	20	5,28	6,01	6,82	7,69	8,42	9,20	10,03	10,68	11,59	12,31	13,06
	25	6,53	7,51	8,58	9,33	10,15	11,00	11,83	12,71	13,58	14,45	15,34
	15	3,95	4,53	5,17	5,70	6,27	6,88	7,52	8,04	8,57	9,31	9,89
50,0	20	5,23	6,01	6,86	7,46	8,12	8,80	9,47	10,17	10,87	11,56	12,27
	25	7,46	8,08	8,67	9,23	9,78	10,31	10,82	11,32	11,80	12,28	12,74
	15	3,99	4,50	5,19	5,66	6,30	6,84	7,41	8,02	8,65	9,15	9,84
41,7	20	5,01	5,57	6,16	6,73	7,32	7,92	8,54	9,15	9,79	10,43	11,08
	25	5,49	6,09	6,72	7,36	8,01	8,68	9,37	10,06	10,76	11,48	12,21

Tabelle 2.2.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.2.1.1

2.2.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	14,66	17,68	20,99	24,18	27,59	30,77	34,60	38,14	42,40	46,30	50,38
83,3	20	17,21	20,46	23,99	27,80	31,90	35,82	39,96	44,33	48,92	53,73	58,18
	25	19,12	22,88	26,99	31,03	35,35	39,95	44,83	49,48	54,35	60,02	65,37
	15	12,91	15,35	18,00	20,86	23,61	26,87	29,98	33,26	36,70	40,32	43,65
62,5	20	14,82	17,69	20,81	24,19	27,49	31,01	34,73	38,29	42,41	46,32	50,40
	25	16,50	19,77	23,34	26,61	30,08	33,76	37,66	41,77	46,08	50,18	54,45
	15	11,48	13,74	16,20	18,62	21,22	23,98	26,91	29,70	32,63	36,03	39,24
50,0	20	13,20	15,82	18,68	21,29	24,06	27,01	30,13	33,41	36,87	40,15	43,56
	25	14,34	16,86	19,58	22,25	25,36	28,39	31,59	34,96	38,50	42,20	45,72
	15	10,53	12,50	14,82	16,94	19,42	21,84	24,39	27,09	29,93	32,62	35,73
41,7	20	11,80	13,89	16,14	18,56	20,93	23,45	26,10	28,90	31,83	34,91	37,83
	25	12,28	14,58	16,89	19,37	22,01	24,60	27,32	30,45	33,47	36,63	39,93

Tabelle 2.2.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonergänzung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	13,80	16,61	19,68	22,61	25,74	28,61	32,11	35,31	39,19	42,70	46,36
83,3	20	16,35	19,38	22,68	26,23	30,05	33,66	37,47	41,49	45,71	50,13	54,16
	25	18,26	21,81	25,68	29,46	33,49	37,79	42,35	46,65	51,15	56,42	61,36
	15	12,26	14,54	17,02	19,68	22,22	25,25	28,12	31,13	34,30	37,62	40,64
62,5	20	14,18	16,88	19,83	23,01	26,10	29,39	32,87	36,16	40,01	43,62	47,39
	25	15,85	18,97	22,36	25,43	28,69	32,14	35,79	39,64	43,68	47,48	51,44
	15	10,96	13,09	15,41	17,68	20,10	22,68	25,42	28,00	30,70	33,87	36,83
50,0	20	12,68	15,17	17,89	20,34	22,95	25,72	28,64	31,71	34,94	37,98	41,15
	25	13,83	16,21	18,79	21,31	24,24	27,09	30,10	33,26	36,57	40,04	43,31
	15	10,10	11,96	14,17	16,16	18,49	20,76	23,15	25,67	28,32	30,82	33,72
41,7	20	11,37	13,35	15,48	17,77	20,00	22,37	24,86	27,48	30,23	33,11	35,82
	25	11,85	14,04	16,23	18,58	21,08	23,52	26,08	29,03	31,86	34,83	37,92

Tabelle 2.2.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	15,62	18,02	20,50	22,79	24,69	26,21	28,01	29,56	31,39	32,97	34,57
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	21,05	24,05	27,14	30,31	32,95	35,14	37,35	39,58	41,84	44,11	46,09
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	26,21	30,08	34,07	37,83	40,95	43,85	46,79	49,42	52,08	55,11	57,81
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	15,79	18,04	20,36	22,73	24,49	26,36	28,01	29,69	31,38	33,09	34,58
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	20,98	24,03	27,17	30,39	32,84	35,13	37,44	39,51	41,86	43,97	46,10
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	26,14	30,03	34,03	37,61	40,55	43,26	45,91	48,58	51,22	53,82	56,45
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	15,73	18,05	20,44	22,70	24,57	26,32	28,08	29,66	31,25	33,07	34,69
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	20,91	24,02	27,23	30,09	32,44	34,61	36,72	38,86	40,98	43,06	45,16
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	26,43	30,34	34,15	37,48	40,05	42,33	44,55	46,74	48,87	50,99	53,05
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	15,77	18,01	20,47	22,65	24,61	26,27	27,94	29,64	31,35	32,88	34,62
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	20,62	23,42	26,26	29,07	31,34	33,41	35,48	37,52	39,57	41,61	43,64
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ _I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	24,66	28,00	31,36	34,75	37,48	39,97	42,46	44,93	47,39	49,86	52,31

Tabelle 2.2.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.2.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	-	-	-	-	1,09	1,11	1,15	1,18	1,22	1,25	1,28
83,3	20	-	-	-	-	-	-	1,33	1,37	1,41	1,45	1,48
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,62	1,66
	15	-	-	-	-	-	-	1,00	1,03	1,06	1,09	1,11
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,28
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	0,97	1,00
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.2.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.2.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	179,58	179,82	180,06	180,30	180,54	180,78	181,02	181,26	181,50	181,73	181,97
83,3	20	166,44	166,66	166,88	167,10	167,32	167,54	167,77	167,99	168,21	168,43	168,65
	25	153,29	153,49	153,70	153,90	154,11	154,31	154,51	154,72	154,92	155,13	155,33
	15	124,89	125,06	125,23	125,39	125,56	125,72	125,89	126,06	126,22	126,39	126,56
62,5	20	111,75	111,90	112,04	112,19	112,34	112,49	112,64	112,79	112,94	113,09	113,23
	25	98,60	98,73	98,86	98,99	99,12	99,26	99,39	99,52	99,65	99,78	99,91
	15	92,03	92,15	92,27	92,39	92,52	92,64	92,76	92,88	93,01	93,13	93,25
50,0	20	78,88	78,98	79,09	79,19	79,30	79,40	79,51	79,61	79,72	79,82	79,93
	25	65,73	65,82	65,91	66,00	66,08	66,17	66,26	66,35	66,43	66,52	66,61
	15	70,20	70,30	70,39	70,48	70,58	70,67	70,76	70,86	70,95	71,04	71,14
41,7	20	57,06	57,13	57,21	57,28	57,36	57,44	57,51	57,59	57,66	57,74	57,82
	25	43,91	43,97	44,03	44,09	44,14	44,20	44,26	44,32	44,38	44,44	44,49

Tabelle 2.2.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	21,82	25,09	28,36	31,64	34,93	38,23	41,54	44,86	48,19	51,52	54,86
83,3	20	20,22	23,25	26,28	29,33	32,38	35,44	38,50	41,58	44,66	47,75	50,85
	25	18,62	21,41	24,21	27,01	29,82	32,64	35,46	38,29	41,13	43,98	46,83
	15	15,17	17,45	19,72	22,01	24,30	26,59	28,89	31,20	33,51	35,83	38,16
62,5	20	13,58	15,61	17,65	19,69	21,74	23,79	25,85	27,91	29,98	32,06	34,14
	25	11,98	13,77	15,57	17,37	19,18	20,99	22,81	24,63	26,46	28,29	30,12
	15	11,18	12,85	14,53	16,22	17,90	19,59	21,29	22,99	24,69	26,40	28,12
50,0	20	9,58	11,02	12,46	13,90	15,34	16,79	18,25	19,70	21,17	22,63	24,10
	25	7,99	9,18	10,38	11,58	12,79	14,00	15,21	16,42	17,64	18,86	20,08
	15	8,53	9,81	11,09	12,37	13,66	14,95	16,24	17,54	18,84	20,14	21,45
41,7	20	6,93	7,97	9,01	10,05	11,10	12,15	13,20	14,25	15,31	16,37	17,43
	25	5,34	6,13	6,93	7,74	8,54	9,35	10,16	10,97	11,78	12,60	13,42

Tabelle 2.2.3.2: Aufnehmbare Querkraft pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
83,3	20	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	25	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	15	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
62,5	20	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	25	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	15	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
50,0	20	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	25	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	15	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
41,7	20	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93
	25	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40	98,66	104,93

Tabelle 2.2.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetoneerganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
83,3	20	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	25	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	15	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
62,5	20	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	25	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	15	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
50,0	20	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	25	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	15	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
41,7	20	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
	25	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63

Tabelle 2.2.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg über die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	15,62	18,02	20,50	22,79	24,69	26,21	28,01	29,56	31,39	32,97	34,57
		Fuge	21,82	25,09	28,36	31,64	34,93	38,23	41,54	44,86	48,19	51,52	54,86
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	51,11	59,88	69,01	78,21	87,22	96,05	105,50	114,93	124,98	135,01	145,34
	20	Steg	21,05	24,05	27,14	30,31	32,95	35,14	37,35	39,58	41,84	44,11	46,09
		Fuge	20,22	23,25	26,28	29,33	32,38	35,44	38,50	41,58	44,66	47,75	50,85
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	55,72	64,92	74,50	84,45	94,07	103,41	113,06	123,02	133,29	143,86	154,35
	25	Steg	26,21	30,08	34,07	37,83	40,95	43,85	46,79	49,42	52,08	55,11	57,81
		Fuge	18,62	21,41	24,21	27,01	29,82	32,64	35,46	38,29	41,13	43,98	46,83
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	59,99	69,95	80,32	90,71	100,60	110,51	120,75	130,89	141,35	152,53	163,60
62,5	15	Steg	15,79	18,04	20,36	22,73	24,49	26,36	28,01	29,69	31,38	33,09	34,58
		Fuge	15,17	17,45	19,72	22,01	24,30	26,59	28,89	31,20	33,51	35,83	38,16
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	57,77	67,62	77,94	88,73	98,91	109,62	120,38	131,53	143,08	155,02	166,99
	20	Steg	20,98	24,03	27,17	30,39	32,84	35,13	37,44	39,51	41,86	43,97	46,10
		Fuge	13,58	15,61	17,65	19,69	21,74	23,79	25,85	27,91	29,98	32,06	34,14
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	63,51	74,26	85,52	97,28	108,18	119,18	130,59	141,98	154,21	166,40	179,00
	25	Steg	26,14	30,03	34,03	37,61	40,55	43,26	45,91	48,58	51,22	53,82	56,45
		Fuge	11,98	13,77	15,57	17,37	19,18	20,99	22,81	24,63	26,46	28,29	30,12
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	69,21	80,92	93,18	105,12	116,42	127,71	139,27	151,25	163,53	176,13	189,13
50,0	15	Steg	15,73	18,05	20,44	22,70	24,57	26,32	28,08	29,66	31,25	33,07	34,69
		Fuge	11,18	12,85	14,53	16,22	17,90	19,59	21,29	22,99	24,69	26,40	28,12
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	64,09	75,35	87,22	99,28	111,01	122,95	135,40	147,93	160,95	174,88	188,88
	20	Steg	20,91	24,02	27,23	30,09	32,44	34,61	36,72	38,86	40,98	43,06	45,16
		Fuge	9,58	11,02	12,46	13,90	15,34	16,79	18,25	19,70	21,17	22,63	24,10
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	71,27	83,63	96,63	109,41	121,63	133,94	146,60	159,77	173,34	187,32	201,78
	25	Steg	26,43	30,34	34,15	37,48	40,05	42,33	44,55	46,74	48,87	50,99	53,05
		Fuge	7,99	9,18	10,38	11,58	12,79	14,00	15,21	16,42	17,64	18,86	20,08
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	79,10	92,59	106,33	119,56	131,74	143,79	156,18	168,95	182,08	195,63	209,54

Tabelle 2.2.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	15,77	18,01	20,47	22,65	24,61	26,27	27,94	29,64	31,35	32,88	34,62
		Fuge	8,53	9,81	11,09	12,37	13,66	14,95	16,24	17,54	18,84	20,14	21,45
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	70,60	82,93	96,38	109,68	123,01	136,17	149,91	164,25	179,17	194,23	210,33
	20	Steg	20,62	23,42	26,26	29,07	31,34	33,41	35,48	37,52	39,57	41,61	43,64
		Fuge	6,93	7,97	9,01	10,05	11,10	12,15	13,20	14,25	15,31	16,37	17,43
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	78,40	91,51	105,29	119,52	133,02	146,58	160,69	175,29	190,43	206,11	222,32
	25	Steg	24,66	28,00	31,36	34,75	37,48	39,97	42,46	44,93	47,39	49,86	52,31
		Fuge	5,34	6,13	6,93	7,74	8,54	9,35	10,16	10,97	11,78	12,60	13,42
		Verzahnung	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53	27,97	31,63
		Gesamt / m	84,25	98,11	112,54	127,59	141,62	155,60	170,14	185,17	200,74	216,84	233,48

Tabelle 2.2.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.3 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 40

2.3.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
83,3	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
	25	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
	15	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
62,5	20	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,40	11,90
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	15	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,20
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 2.3.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,33	6,03	6,80	7,62	8,51	9,21	9,96	10,74	11,57	12,43	13,06
83,3	20	7,03	8,02	9,09	10,25	11,23	12,27	13,37	14,24	15,24	16,22	17,19
	25	8,71	9,57	10,57	11,57	12,59	13,61	14,66	15,74	16,81	17,90	18,99
	15	5,28	6,01	6,82	7,69	8,42	9,20	10,03	10,68	11,43	12,15	12,90
62,5	20	6,65	7,40	8,15	8,93	9,72	10,52	11,31	12,13	12,96	13,81	14,64
	25	7,33	8,14	8,98	9,82	10,68	11,57	12,46	13,36	14,27	15,20	16,14
	15	5,23	5,74	6,35	6,95	7,55	8,17	8,80	9,43	10,09	10,74	11,40
50,0	20	5,87	6,51	7,18	7,86	8,54	9,25	9,97	10,68	11,41	12,16	12,91
	25	7,66	8,29	8,89	9,47	10,03	10,57	11,09	11,60	12,10	12,59	13,06
	15	4,67	5,19	5,72	6,27	6,81	7,37	7,94	8,51	9,10	9,69	10,29
41,7	20	5,27	5,86	6,46	7,07	7,69	8,33	8,97	9,62	10,29	10,97	11,65
	25	5,77	6,42	7,06	7,75	8,43	9,12	9,84	10,58	11,31	12,06	12,83

Tabelle 2.3.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.3.1.1

2.3.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	17,21	20,46	23,99	27,80	31,90	35,82	39,96	44,33	48,92	53,73	58,18
83,3	20	19,75	23,58	27,74	32,24	36,64	41,33	46,29	51,03	55,98	61,17	66,57
	25	21,98	25,66	29,99	34,25	38,80	43,62	48,73	53,60	59,25	64,60	70,17
	15	14,82	17,69	20,81	24,19	27,49	31,01	34,73	38,29	42,00	45,89	49,95
62,5	20	16,73	19,51	22,78	26,00	29,43	33,08	36,93	40,99	44,86	48,90	53,55
	25	17,45	20,55	23,91	27,21	31,05	34,80	38,76	42,93	46,90	51,47	56,25
	15	13,20	15,40	18,00	20,56	23,29	26,18	29,25	32,18	35,56	38,77	42,12
50,0	20	13,96	16,44	19,13	21,77	24,84	27,84	31,01	34,34	37,52	41,18	45,00
	25	14,73	17,27	20,03	22,98	25,88	29,22	32,47	35,89	39,48	43,23	47,16
	15	11,32	13,37	15,57	17,75	20,28	22,76	25,37	27,87	30,75	33,48	36,63
41,7	20	12,12	14,23	16,51	18,96	21,36	24,14	26,83	29,67	32,65	35,77	39,03
	25	12,60	14,93	17,26	19,77	22,44	25,29	28,05	31,22	34,28	37,49	40,83

Tabelle 2.3.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetongergänzung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	16,35	19,38	22,68	26,23	30,05	33,66	37,47	41,49	45,71	50,13	54,16
83,3	20	18,89	22,50	26,43	30,67	34,79	39,17	43,81	48,19	52,78	57,56	62,55
	25	21,12	24,58	28,68	32,68	36,94	41,46	46,25	50,77	56,04	60,99	66,15
	15	14,18	16,88	19,83	23,01	26,10	29,39	32,87	36,16	39,60	43,19	46,94
62,5	20	16,09	18,71	21,80	24,82	28,04	31,46	35,06	38,87	42,45	46,19	50,54
	25	16,81	19,75	22,92	26,03	29,66	33,18	36,89	40,80	44,49	48,77	53,24
	15	12,68	14,76	17,21	19,62	22,17	24,89	27,76	30,47	33,64	36,61	39,71
50,0	20	13,44	15,80	18,34	20,83	23,73	26,54	29,51	32,64	35,59	39,01	42,59
	25	14,21	16,63	19,24	22,03	24,76	27,92	30,98	34,19	37,55	41,07	44,75
	15	10,89	12,83	14,92	16,96	19,36	21,68	24,13	26,45	29,14	31,68	34,62
41,7	20	11,69	13,70	15,86	18,18	20,44	23,06	25,59	28,25	31,05	33,97	37,02
	25	12,17	14,39	16,61	18,98	21,52	24,21	26,81	29,80	32,68	35,68	38,82

Tabelle 2.3.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35	48,78	51,18
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,67	51,80	54,89	57,94	60,97	63,97
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35	48,78	51,18
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	29,08	33,39	37,70	42,01	45,40	48,42	51,40	54,36	57,30	60,25	63,18
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	23,27	26,71	30,16	33,61	36,32	38,73	41,12	43,49	45,84	48,20	50,54
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	29,08	33,39	37,70	41,61	44,46	46,98	49,44	51,86	54,24	56,58	58,88
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	23,09	26,22	29,37	32,52	35,06	37,39	39,70	41,99	44,29	46,57	48,84
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	27,61	31,36	35,11	38,91	41,96	44,73	47,51	50,29	53,04	55,79	58,53

Tabelle 2.3.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
	15	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.3.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	-	-	1,17	1,21	1,26	1,30	1,33	1,65	1,69	1,74	1,77
83,3	20	-	-	-	-	-	1,50	1,54	1,58	1,61	1,65	1,69
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,74	1,78
	15	-	-	-	-	-	1,12	1,16	1,18	1,21	1,24	1,27
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,05	1,07
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.3.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.3.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	197,52	197,76	198,00	198,24	198,48	198,72	198,96	199,20	199,44	199,68	199,91
83,3	20	183,06	183,29	183,51	183,73	183,95	184,17	184,39	184,62	184,84	185,06	185,28
	25	168,60	168,81	169,01	169,22	169,42	169,62	169,83	170,03	170,24	170,44	170,64
	15	137,37	137,54	137,70	137,87	138,04	138,20	138,37	138,53	138,70	138,87	139,03
62,5	20	122,91	123,06	123,21	123,36	123,51	123,65	123,80	123,95	124,10	124,25	124,40
	25	108,45	108,58	108,71	108,84	108,98	109,11	109,24	109,37	109,50	109,63	109,76
	15	101,22	101,34	101,47	101,59	101,71	101,83	101,96	102,08	102,20	102,32	102,45
50,0	20	86,76	86,87	86,97	87,08	87,18	87,29	87,39	87,50	87,60	87,71	87,81
	25	72,30	72,39	72,48	72,56	72,65	72,74	72,83	72,91	73,00	73,09	73,18
	15	77,22	77,31	77,40	77,50	77,59	77,68	77,78	77,87	77,96	78,06	78,15
41,7	20	62,76	62,83	62,91	62,98	63,06	63,14	63,21	63,29	63,36	63,44	63,52
	25	48,30	48,36	48,41	48,47	48,53	48,59	48,65	48,71	48,76	48,82	48,88

Tabelle 2.3.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	24,00	27,59	31,19	34,79	38,41	42,03	45,66	49,30	52,95	56,61	60,27
83,3	20	22,24	25,57	28,90	32,24	35,59	38,95	42,32	45,69	49,07	52,46	55,86
	25	20,49	23,55	26,62	29,70	32,78	35,88	38,98	42,08	45,20	48,32	51,45
	15	16,69	19,19	21,69	24,20	26,71	29,23	31,76	34,29	36,82	39,37	41,92
62,5	20	14,93	17,17	19,41	21,65	23,90	26,15	28,41	30,68	32,95	35,22	37,51
	25	13,18	15,15	17,12	19,10	21,09	23,08	25,07	27,07	29,07	31,08	33,09
	15	12,30	14,14	15,98	17,83	19,68	21,54	23,40	25,26	27,13	29,01	30,89
50,0	20	10,54	12,12	13,70	15,28	16,87	18,46	20,06	21,66	23,26	24,86	26,47
	25	8,78	10,10	11,41	12,73	14,06	15,38	16,71	18,05	19,38	20,72	22,06
	15	9,38	10,78	12,19	13,60	15,01	16,43	17,85	19,27	20,70	22,13	23,56
41,7	20	7,62	8,77	9,91	11,05	12,20	13,35	14,51	15,66	16,82	17,99	19,15
	25	5,87	6,75	7,63	8,51	9,39	10,28	11,16	12,05	12,95	13,84	14,74

Tabelle 2.3.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
83,3	20	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	25	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	15	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
62,5	20	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	25	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	15	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
50,0	20	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	25	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	15	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
41,7	20	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48
	25	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70	108,59	115,48

Tabelle 2.3.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonerganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
83,3	20	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	25	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	15	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
62,5	20	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	25	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	15	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
50,0	20	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	25	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	15	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
41,7	20	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
	25	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82

Tabelle 2.3.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg über die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
		Fuge	24,00	27,59	31,19	34,79	38,41	42,03	45,66	49,30	52,95	56,61	60,27
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	56,55	66,12	76,00	86,19	96,09	106,08	116,34	126,89	137,72	148,83	160,23
	20	Steg	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35	48,78	51,18
		Fuge	22,24	25,57	28,90	32,24	35,59	38,95	42,32	45,69	49,07	52,46	55,86
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	61,42	71,71	82,31	93,22	103,64	114,07	124,77	135,73	146,97	158,49	170,30
	25	Steg	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,67	51,80	54,89	57,94	60,97	63,97
		Fuge	20,49	23,55	26,62	29,70	32,78	35,88	38,98	42,08	45,20	48,32	51,45
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	66,30	77,31	88,62	100,25	111,19	122,06	133,19	144,58	156,23	168,16	180,36
62,5	15	Steg	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
		Fuge	16,69	19,19	21,69	24,20	26,71	29,23	31,76	34,29	36,82	39,37	41,92
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	63,67	74,68	86,10	97,92	109,36	120,90	132,81	145,09	157,75	170,78	184,19
	20	Steg	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35	48,78	51,18
		Fuge	14,93	17,17	19,41	21,65	23,90	26,15	28,41	30,68	32,95	35,22	37,51
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	70,17	82,14	94,51	107,29	119,42	131,55	144,04	156,88	170,09	183,66	197,60
	25	Steg	29,08	33,39	37,70	42,01	45,40	48,42	51,40	54,36	57,30	60,25	63,18
		Fuge	13,18	15,15	17,12	19,10	21,09	23,08	25,07	27,07	29,07	31,08	33,09
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	76,67	89,59	102,92	116,66	129,32	141,80	154,64	167,82	181,40	195,38	209,75
50,0	15	Steg	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
		Fuge	12,30	14,14	15,98	17,83	19,68	21,54	23,40	25,26	27,13	29,01	30,89
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	70,81	83,26	96,21	109,67	122,64	135,75	149,30	163,32	177,80	192,75	208,18
	20	Steg	23,27	26,71	30,16	33,61	36,32	38,73	41,12	43,49	45,84	48,20	50,54
		Fuge	10,54	12,12	13,70	15,28	16,87	18,46	20,06	21,66	23,26	24,86	26,47
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	78,93	92,57	106,72	121,38	135,06	148,65	162,71	177,21	192,20	207,69	223,67
	25	Steg	29,08	33,39	37,70	41,61	44,46	46,98	49,44	51,86	54,24	56,58	58,88
		Fuge	8,78	10,10	11,41	12,73	14,06	15,38	16,71	18,05	19,38	20,72	22,06
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	87,05	101,89	117,24	132,28	145,72	159,00	172,66	186,74	201,25	216,18	231,52

Tabelle 2.3.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
41,7	15	Steg	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77	36,58	38,38
		Fuge	9,38	10,78	12,19	13,60	15,01	16,43	17,85	19,27	20,70	22,13	23,56
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	77,91	91,79	106,27	121,36	135,86	150,52	165,71	181,46	197,76	214,62	232,05
	20	Steg	23,09	26,22	29,37	32,52	35,06	37,39	39,70	41,99	44,29	46,57	48,84
		Fuge	7,62	8,77	9,91	11,05	12,20	13,35	14,51	15,66	16,82	17,99	19,15
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	87,21	101,78	116,98	132,80	147,73	162,78	178,38	194,51	211,31	228,63	246,55
	25	Steg	27,61	31,36	35,11	38,91	41,96	44,73	47,51	50,29	53,04	55,79	58,53
		Fuge	5,87	6,75	7,63	8,51	9,39	10,28	11,16	12,05	12,95	13,84	14,74
		Verzahnung	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00	30,79	34,82
		Gesamt / m	93,84	109,26	125,26	142,00	157,53	173,00	189,08	205,77	222,99	240,80	259,19

Tabelle 2.3.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.4 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit voller Steghöhe und der Betongüte C 50

2.4.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,30	10,70
83,3	20	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
	25	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
	15	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	25	7,80	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,30	11,90	12,40	12,90	13,30
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,70	13,20
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,80	12,30	12,90	13,40	13,90

Tabelle 2.4.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,58	7,55	8,37	9,50	10,45	11,28	12,26	13,05	13,97	14,86	15,77
83,3	20	8,14	9,06	10,00	10,95	11,90	12,90	13,88	14,88	15,89	16,93	17,97
	25	9,01	10,01	11,05	12,09	13,15	14,22	15,32	16,41	17,53	18,66	19,81
	15	6,11	6,78	7,50	8,20	8,93	9,68	10,41	11,16	11,92	12,70	13,48
62,5	20	6,96	7,73	8,52	9,33	10,15	10,98	11,81	12,66	13,54	14,40	15,29
	25	7,66	8,51	9,38	10,26	11,15	12,08	13,01	13,94	14,89	15,86	16,84
	15	5,41	6,01	6,63	7,26	7,89	8,53	9,19	9,85	10,52	11,20	11,89
50,0	20	6,13	6,81	7,51	8,21	8,92	9,66	10,41	11,15	11,91	12,69	13,48
	25	7,83	8,47	9,09	9,68	10,25	10,80	11,33	11,86	12,36	12,86	13,34
	15	4,88	5,43	5,98	6,55	7,12	7,70	8,30	8,89	9,50	10,10	10,73
41,7	20	5,51	6,12	6,75	7,39	8,03	8,70	9,37	10,04	10,73	11,43	12,14
	25	6,04	6,71	7,39	8,08	8,81	9,53	10,27	11,04	11,80	12,59	13,38

Tabelle 2.4.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.4.1.1

2.1.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	19,12	22,88	26,61	31,03	35,35	39,49	44,34	48,96	53,81	58,88	64,17
83,3	20	21,35	24,97	29,24	33,45	37,93	42,25	47,27	52,06	57,61	62,88	68,37
	25	22,30	26,35	30,74	35,06	39,66	44,54	49,71	54,63	60,33	65,74	71,97
	15	16,02	18,73	21,94	25,09	28,46	31,70	35,47	39,06	43,23	47,18	51,30
62,5	20	16,97	20,03	23,34	26,61	30,08	33,76	37,66	41,77	45,68	50,18	54,45
	25	17,93	21,07	24,47	27,82	31,70	35,49	39,49	43,70	48,12	52,76	57,15
	15	13,39	15,82	18,45	21,04	23,81	26,74	29,84	32,79	36,21	39,46	43,20
50,0	20	14,34	16,86	19,58	22,25	25,36	28,39	31,59	34,96	38,50	42,20	45,72
	25	14,92	17,69	20,48	23,46	26,65	29,77	33,05	36,82	40,46	44,26	47,88
	15	11,64	13,71	15,95	18,16	20,72	23,22	25,86	28,64	31,29	34,34	37,23
41,7	20	12,44	14,58	16,89	19,37	22,01	24,60	27,32	30,45	33,47	36,34	39,63
	25	12,92	15,27	17,64	20,17	22,87	25,75	28,79	31,74	35,10	38,35	41,73

Tabelle 2.4.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonerfüllung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	18,26	21,81	25,30	29,46	33,49	37,33	41,86	46,13	50,60	55,28	60,16
83,3	20	20,49	23,89	27,93	31,87	36,08	40,09	44,78	49,22	54,41	59,28	64,35
	25	21,44	25,28	29,43	33,49	37,81	42,38	47,22	51,80	57,13	62,14	67,95
	15	15,37	17,92	20,95	23,92	27,07	30,08	33,60	36,93	40,82	44,48	48,29
62,5	20	16,33	19,23	22,36	25,43	28,69	32,14	35,79	39,64	43,27	47,48	51,44
	25	17,28	20,27	23,48	26,64	30,31	33,87	37,62	41,57	45,72	50,05	54,14
	15	12,87	15,17	17,66	20,10	22,69	25,44	28,34	31,09	34,29	37,30	40,79
50,0	20	13,83	16,21	18,79	21,31	24,24	27,09	30,10	33,26	36,57	40,04	43,31
	25	14,40	17,05	19,69	22,52	25,54	28,47	31,56	35,11	38,53	42,10	45,47
	15	11,21	13,17	15,29	17,37	19,79	22,14	24,61	27,22	29,69	32,54	35,22
41,7	20	12,01	14,04	16,23	18,58	21,08	23,52	26,08	29,03	31,86	34,54	37,62
	25	12,49	14,74	16,98	19,39	21,95	24,67	27,54	30,32	33,49	36,54	39,72

Tabelle 2.4.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42	65,68	68,91
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42	65,68	68,91
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	31,33	35,97	40,61	45,15	48,24	50,97	53,64	56,28	58,85	61,39	63,87
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	25,06	28,66	32,09	35,56	38,32	40,87	43,39	45,88	48,37	50,86	53,34
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82	1,80	1,77
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	30,19	34,28	38,39	42,51	45,86	48,89	51,92	54,95	57,95	60,95	63,94

Tabelle 2.4.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.4.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	-	1,26	1,29	1,63	1,68	1,72	1,78	1,82	1,86	1,91	2,45
83,3	20	-	-	-	-	-	-	1,58	1,61	1,66	1,70	1,74
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	1,18	1,21	1,25	1,27	1,30
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.4.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.4.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	212,68	212,91	213,15	213,39	213,63	213,87	214,11	214,35	214,59	214,83	215,07
83,3	20	197,11	197,33	197,55	197,77	197,99	198,21	198,44	198,66	198,88	199,10	199,32
	25	181,54	181,74	181,94	182,15	182,35	182,56	182,76	182,97	183,17	183,37	183,58
	15	147,91	148,07	148,24	148,41	148,57	148,74	148,90	149,07	149,24	149,40	149,57
62,5	20	132,34	132,49	132,64	132,78	132,93	133,08	133,23	133,38	133,53	133,68	133,83
	25	116,77	116,90	117,03	117,16	117,29	117,43	117,56	117,69	117,82	117,95	118,08
	15	108,98	109,11	109,23	109,35	109,47	109,60	109,72	109,84	109,96	110,09	110,21
50,0	20	93,42	93,52	93,63	93,73	93,84	93,94	94,05	94,15	94,26	94,36	94,47
	25	77,85	77,93	78,02	78,11	78,20	78,28	78,37	78,46	78,55	78,63	78,72
	15	83,14	83,23	83,33	83,42	83,51	83,61	83,70	83,79	83,89	83,98	84,07
41,7	20	67,57	67,65	67,72	67,80	67,87	67,95	68,03	68,10	68,18	68,25	68,33
	25	52,00	52,06	52,12	52,18	52,23	52,29	52,35	52,41	52,47	52,53	52,59

Tabelle 2.4.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{Rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	25,84	29,70	33,57	37,45	41,34	45,23	49,14	53,05	56,97	60,90	64,84
83,3	20	23,95	27,53	31,11	34,71	38,31	41,92	45,54	49,17	52,80	56,44	60,10
	25	22,06	25,35	28,66	31,97	35,29	38,61	41,94	45,28	48,63	51,99	55,35
	15	17,97	20,66	23,35	26,05	28,75	31,46	34,17	36,90	39,62	42,36	45,10
62,5	20	16,08	18,48	20,89	23,30	25,72	28,15	30,58	33,01	35,45	37,90	40,35
	25	14,19	16,31	18,43	20,56	22,70	24,84	26,98	29,13	31,28	33,44	35,60
	15	13,24	15,22	17,20	19,19	21,18	23,18	25,18	27,19	29,20	31,21	33,23
50,0	20	11,35	13,05	14,75	16,45	18,16	19,87	21,58	23,30	25,02	26,75	28,48
	25	9,46	10,87	12,29	13,71	15,13	16,56	17,99	19,42	20,85	22,29	23,73
	15	10,10	11,61	13,12	14,64	16,16	17,68	19,21	20,74	22,27	23,81	25,35
41,7	20	8,21	9,44	10,67	11,90	13,13	14,37	15,61	16,86	18,10	19,35	20,60
	25	6,32	7,26	8,21	9,16	10,11	11,06	12,01	12,97	13,93	14,89	15,85

Tabelle 2.4.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
83,3	20	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	25	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	15	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
62,5	20	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	25	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	15	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
50,0	20	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	25	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	15	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
41,7	20	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40
	25	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55	116,98	124,40

Tabelle 2.4.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetoneerganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
83,3	20	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	25	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	15	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
62,5	20	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	25	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	15	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
50,0	20	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	25	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	15	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
41,7	20	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
	25	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51

Tabelle 2.4.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg über die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
		Fuge	25,84	29,70	33,57	37,45	41,34	45,23	49,14	53,05	56,97	60,90	64,84
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	60,90	71,21	81,84	92,81	103,47	114,22	125,27	136,62	148,27	160,23	172,50
	20	Steg	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
		Fuge	23,95	27,53	31,11	34,71	38,31	41,92	45,54	49,17	52,80	56,44	60,10
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	66,15	77,23	88,64	100,39	111,61	122,83	134,35	146,15	158,25	170,65	183,35
	25	Steg	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42	65,68	68,91
		Fuge	22,06	25,35	28,66	31,97	35,29	38,61	41,94	45,28	48,63	51,99	55,35
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	71,40	83,26	95,44	107,96	119,74	131,45	143,42	155,68	168,23	181,06	194,20
62,5	15	Steg	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
		Fuge	17,97	20,66	23,35	26,05	28,75	31,46	34,17	36,90	39,62	42,36	45,10
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	68,58	80,43	92,72	105,45	117,77	130,19	143,01	156,23	169,85	183,88	198,32
	20	Steg	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
		Fuge	16,08	18,48	20,89	23,30	25,72	28,15	30,58	33,01	35,45	37,90	40,35
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	75,58	88,46	101,79	115,55	128,61	141,67	155,11	168,94	183,15	197,76	212,77
	25	Steg	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42	65,68	68,91
		Fuge	14,19	16,31	18,43	20,56	22,70	24,84	26,98	29,13	31,28	33,44	35,60
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	82,57	96,50	110,85	125,64	139,45	153,15	167,21	181,64	196,45	211,65	227,23
50,0	15	Steg	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
		Fuge	13,24	15,22	17,20	19,19	21,18	23,18	25,18	27,19	29,20	31,21	33,23
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	76,26	89,67	103,61	118,11	132,08	146,18	160,78	175,87	191,46	207,56	224,16
	20	Steg	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93	52,54	55,13
		Fuge	11,35	13,05	14,75	16,45	18,16	19,87	21,58	23,30	25,02	26,75	28,48
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	85,01	99,71	114,94	130,73	145,63	160,53	175,90	191,75	208,09	224,91	242,23
	25	Steg	31,33	35,97	40,61	45,15	48,24	50,97	53,64	56,28	58,85	61,39	63,87
		Fuge	9,46	10,87	12,29	13,71	15,13	16,56	17,99	19,42	20,85	22,29	23,73
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	93,76	109,75	126,28	143,13	157,64	171,97	186,72	201,95	217,57	233,68	250,23

Tabelle 2.4.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45	39,41	41,35
		Fuge	10,10	11,61	13,12	14,64	16,16	17,68	19,21	20,74	22,27	23,81	25,35
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	83,91	98,86	114,45	130,70	146,32	162,10	178,46	195,42	212,97	231,12	249,88
	20	Steg	25,06	28,66	32,09	35,56	38,32	40,87	43,39	45,88	48,37	50,86	53,34
		Fuge	8,21	9,44	10,67	11,90	13,13	14,37	15,61	16,86	18,10	19,35	20,60
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	94,40	110,61	127,09	144,28	160,44	176,73	193,60	211,06	229,16	247,89	267,27
	25	Steg	30,19	34,28	38,39	42,51	45,86	48,89	51,92	54,95	57,95	60,95	63,94
		Fuge	6,32	7,26	8,21	9,16	10,11	11,06	12,01	12,97	13,93	14,89	15,85
		Verzahnung	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09	33,16	37,51
		Gesamt / m	102,15	118,87	136,29	154,38	171,26	188,02	205,43	223,49	242,12	261,39	281,30

Tabelle 2.4.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.5 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 20

2.5.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,80	4,20	4,50	4,90	5,20	5,50	5,80	6,10	6,30	6,60	6,80
83,3	20	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
	25	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
	15	4,40	4,80	5,20	5,60	6,00	6,30	6,70	7,00	7,30	7,60	7,90
62,5	20	5,00	5,50	6,00	6,50	6,90	7,30	7,70	8,10	8,40	8,80	9,10
	25	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	15	4,90	5,40	5,80	6,30	6,70	7,10	7,50	7,80	8,20	8,50	8,80
50,0	20	5,60	6,20	6,70	7,20	7,70	8,20	8,60	9,00	9,40	9,80	10,20
	25	6,30	6,90	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,50	11,00	11,40
	15	5,30	5,90	6,40	6,90	7,30	7,70	8,20	8,60	8,90	9,30	9,70
41,7	20	6,20	6,80	7,40	7,90	8,40	8,90	9,40	9,90	10,30	10,70	11,20
	25	6,90	7,60	8,20	8,90	9,40	10,00	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50

Tabelle 2.5.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ²										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	1,89	2,25	2,64	3,06	3,37	3,70	4,22	4,60	5,00	5,23	5,67
83,3	20	2,50	3,03	3,44	4,08	4,58	5,13	5,51	6,12	6,56	7,02	7,72
	25	3,00	3,74	4,36	5,04	5,57	6,35	6,97	7,63	8,33	8,82	9,59
	15	1,87	2,27	2,58	3,06	3,44	3,85	4,13	4,59	4,92	5,27	5,63
62,5	20	2,39	2,95	3,42	3,93	4,49	5,10	5,57	6,07	6,60	7,17	7,57
	25	3,12	3,71	4,37	5,09	5,69	6,33	7,02	7,56	8,13	8,94	9,58
	15	1,80	2,24	2,62	3,02	3,34	3,81	4,18	4,58	5,00	5,30	5,75
50,0	20	2,50	2,97	3,49	4,07	4,55	5,07	5,62	6,05	6,51	7,15	7,66
	25	3,02	3,65	4,35	4,95	5,61	6,33	6,92	7,55	8,21	8,91	9,46
	15	1,88	2,26	2,59	3,05	3,44	3,74	4,19	4,53	4,90	5,29	5,70
41,7	20	2,41	2,92	3,50	4,00	4,55	5,00	5,49	6,00	6,55	7,13	7,58
	25	3,12	3,67	4,41	4,94	5,67	6,29	6,97	7,52	8,27	8,89	9,54

Tabelle 2.5.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.5.1.1

2.5.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	12,11	14,56	16,87	19,75	22,42	25,26	28,26	31,44	34,24	37,73	40,78
83,3	20	14,02	16,64	19,49	22,57	25,86	28,93	32,65	36,08	39,68	43,45	47,38
	25	15,61	18,72	21,74	25,39	28,88	32,60	36,55	40,20	44,57	48,59	52,78
	15	10,52	12,49	14,63	16,93	19,41	21,71	24,50	27,07	29,77	32,60	35,55
62,5	20	11,95	14,31	16,88	19,65	22,32	25,15	28,15	31,32	34,26	37,74	40,95
	25	13,39	16,13	18,84	21,77	24,90	28,25	31,44	34,80	38,33	42,03	45,90
	15	9,37	11,24	13,05	15,24	17,34	19,57	21,94	24,13	26,75	29,17	31,68
50,0	20	10,71	12,90	15,08	17,42	19,92	22,60	25,16	27,84	30,67	33,63	36,72
	25	12,05	14,36	16,88	19,59	22,25	25,08	28,08	31,25	34,26	37,74	41,04
	15	8,45	10,24	12,01	13,92	15,75	17,70	20,00	22,19	24,22	26,61	29,12
41,7	20	9,89	11,80	13,89	15,94	18,13	20,46	22,93	25,54	28,03	30,62	33,63
	25	11,01	13,19	15,39	17,95	20,28	22,99	25,61	28,38	31,29	34,34	37,53

Tabelle 2.5.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonerfüllung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	11,50	13,77	15,86	18,50	20,91	23,46	26,17	29,02	31,47	34,58	37,25
83,3	20	13,41	15,85	18,48	21,32	24,36	27,14	30,55	33,66	36,91	40,30	43,84
	25	15,01	17,93	20,73	24,14	27,37	30,81	34,45	37,78	41,80	45,45	49,24
	15	10,06	11,89	13,87	15,99	18,27	20,36	22,92	25,25	27,69	30,24	32,90
62,5	20	11,50	13,71	16,12	18,72	21,19	23,81	26,58	29,51	32,18	35,38	38,30
	25	12,93	15,53	18,08	20,83	23,77	26,91	29,87	32,99	36,25	39,67	43,25
	15	9,01	10,76	12,44	14,49	16,43	18,49	20,68	22,68	25,09	27,28	29,56
50,0	20	10,35	12,43	14,47	16,67	19,02	21,53	23,90	26,39	29,00	31,74	34,60
	25	11,69	13,88	16,27	18,84	21,35	24,01	26,82	29,79	32,59	35,86	38,92
	15	8,15	9,84	11,50	13,29	15,00	16,80	18,95	20,98	22,83	25,04	27,35
41,7	20	9,59	11,40	13,38	15,31	17,37	19,56	21,88	24,33	26,64	29,05	31,86
	25	10,70	12,79	14,88	17,33	19,53	22,09	24,57	27,17	29,90	32,77	35,76

Tabelle 2.5.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	15	9,50	11,33	13,02	14,93	16,67	18,44	19,88	21,21	22,32	23,67	24,79
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	20	12,69	15,01	17,36	19,77	22,22	24,46	26,51	28,17	29,83	31,50	33,19
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01
	25	15,83	18,84	21,67	24,81	27,75	30,73	33,17	35,13	37,40	39,39	41,38
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	15	9,52	11,26	13,02	14,83	16,66	18,34	19,89	21,13	22,37	23,63	24,89
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	20	12,56	14,93	17,36	19,84	22,16	24,52	26,43	28,21	29,76	31,56	33,14
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	25	15,72	18,77	21,68	24,64	27,66	30,74	33,02	35,12	37,23	39,35	41,49
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01
	15	9,50	11,30	13,00	14,89	16,65	18,44	19,90	21,08	22,44	23,63	24,83
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	20	12,58	15,02	17,34	19,71	22,13	24,59	26,42	28,09	29,78	31,48	33,19
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	25	15,78	18,71	21,70	24,75	27,64	30,59	32,99	35,20	37,20	39,45	41,48
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	15	9,42	11,29	13,07	14,89	16,60	18,32	19,88	21,18	22,31	23,62	24,94
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01
	20	12,67	15,03	17,44	19,74	22,08	24,45	26,38	28,18	29,79	31,42	33,25
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,01	0,01	0,01	0,01
	25	15,79	18,79	21,68	24,80	27,61	30,66	32,96	35,08	37,21	39,36	41,52

Tabelle 2.5.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg-abstand	Steg-breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
	15	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.5.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg-abstand	Steg-breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	1,08	1,08	1,06	1,08	1,09	1,10	1,12	1,14	1,14	1,17	1,18
83,3	20	1,26	1,23	1,23	1,24	1,26	1,26	1,29	1,31	1,32	1,34	1,37
	25	-	-	-	-	-	1,42	1,45	1,46	1,49	1,50	1,52
	15	0,94	0,92	0,92	0,93	0,94	0,95	0,97	0,98	0,99	1,01	1,03
62,5	20	-	-	-	-	-	-	1,11	1,13	1,14	1,17	1,18
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,30	1,32
	15	-	-	-	-	-	0,85	0,87	0,87	0,89	0,90	0,91
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	0,81	0,82	0,84
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.5.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.5.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	157,05	157,29	157,52	157,76	158,00	158,24	158,48	158,72	158,96	159,20	159,44
83,3	20	145,55	145,77	145,99	146,21	146,44	146,66	146,88	147,10	147,32	147,54	147,77
	25	134,05	134,26	134,46	134,66	134,87	135,07	135,28	135,48	135,69	135,89	136,09
	15	109,22	109,39	109,55	109,72	109,88	110,05	110,22	110,38	110,55	110,72	110,88
62,5	20	97,72	97,87	98,02	98,17	98,32	98,47	98,62	98,76	98,91	99,06	99,21
	25	86,23	86,36	86,49	86,62	86,75	86,88	87,01	87,14	87,28	87,41	87,54
	15	80,48	80,60	80,72	80,85	80,97	81,09	81,21	81,34	81,46	81,58	81,70
50,0	20	68,98	69,09	69,19	69,30	69,40	69,51	69,61	69,72	69,82	69,93	70,03
	25	57,48	57,57	57,66	57,75	57,83	57,92	58,01	58,10	58,18	58,27	58,36
	15	61,39	61,49	61,58	61,67	61,77	61,86	61,95	62,05	62,14	62,23	62,33
41,7	20	49,90	49,97	50,05	50,12	50,20	50,28	50,35	50,43	50,50	50,58	50,66
	25	38,40	38,46	38,52	38,57	38,63	38,69	38,75	38,81	38,87	38,93	38,98

Tabelle 2.5.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	13,43	16,28	19,14	22,01	24,89	27,77	30,67	33,57	36,48	39,40	42,33
83,3	20	12,44	15,09	17,74	20,40	23,06	25,74	28,42	31,11	33,81	36,52	39,23
	25	11,46	13,90	16,34	18,79	21,24	23,71	26,18	28,65	31,14	33,63	36,13
	15	9,34	11,32	13,31	15,31	17,31	19,31	21,33	23,35	25,37	27,40	29,44
62,5	20	8,36	10,13	11,91	13,69	15,49	17,28	19,08	20,89	22,70	24,52	26,34
	25	7,37	8,94	10,51	12,08	13,66	15,25	16,84	18,43	20,03	21,63	23,24
	15	6,88	8,34	9,81	11,28	12,75	14,23	15,71	17,20	18,69	20,19	21,69
50,0	20	5,90	7,15	8,41	9,67	10,93	12,20	13,47	14,74	16,02	17,31	18,59
	25	4,91	5,96	7,01	8,06	9,11	10,17	11,22	12,29	13,35	14,42	15,49
	15	5,25	6,36	7,48	8,60	9,73	10,86	11,99	13,12	14,26	15,40	16,55
41,7	20	4,27	5,17	6,08	6,99	7,91	8,82	9,74	10,67	11,59	12,52	13,45
	25	3,28	3,98	4,68	5,38	6,08	6,79	7,50	8,21	8,92	9,63	10,35

Tabelle 2.5.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
83,3	20	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	25	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	15	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
62,5	20	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	25	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	15	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
50,0	20	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	25	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	15	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
41,7	20	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72
	25	25,99	31,47	36,94	42,41	47,88	53,35	58,83	64,30	69,77	75,24	80,72

Tabelle 2.5.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
83,3	20	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	25	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	15	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
62,5	20	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	25	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	15	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
50,0	20	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	25	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	15	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
41,7	20	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
	25	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43

Tabelle 2.5.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg iber die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	9,50	11,33	13,02	14,93	16,67	18,44	19,88	21,21	22,32	23,67	24,79
		Fuge	13,43	16,28	19,14	22,01	24,89	27,77	30,67	33,57	36,48	39,40	42,33
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	30,20	37,06	43,99	51,44	58,94	66,72	74,34	82,09	89,81	98,07	106,30
	20	Steg	12,69	15,01	17,36	19,77	22,22	24,46	26,51	28,17	29,83	31,50	33,19
		Fuge	12,44	15,09	17,74	20,40	23,06	25,74	28,42	31,11	33,81	36,52	39,23
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	32,85	40,04	47,53	55,32	63,41	71,50	79,61	87,49	95,62	104,01	112,66
	25	Steg	15,83	18,84	21,67	24,81	27,75	30,73	33,17	35,13	37,40	39,39	41,38
		Fuge	11,46	13,90	16,34	18,79	21,24	23,71	26,18	28,65	31,14	33,63	36,13
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	35,43	43,21	51,02	59,44	67,86	76,59	84,91	92,90	101,51	110,01	118,78
62,5	15	Steg	9,52	11,26	13,02	14,83	16,66	18,34	19,89	21,13	22,37	23,63	24,89
		Fuge	9,34	11,32	13,31	15,31	17,31	19,31	21,33	23,35	25,37	27,40	29,44
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	33,73	41,34	49,32	57,68	66,42	75,24	84,16	92,92	102,01	111,45	121,22
	20	Steg	12,56	14,93	17,36	19,84	22,16	24,52	26,43	28,21	29,76	31,56	33,14
		Fuge	8,36	10,13	11,91	13,69	15,49	17,28	19,08	20,89	22,70	24,52	26,34
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	37,02	45,31	54,01	63,12	72,30	81,86	91,04	100,32	109,56	119,53	129,45
	25	Steg	15,72	18,77	21,68	24,64	27,66	30,74	33,02	35,12	37,23	39,35	41,49
		Fuge	7,37	8,94	10,51	12,08	13,66	15,25	16,84	18,43	20,03	21,63	23,24
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	40,50	49,54	58,68	68,23	78,19	88,56	97,98	107,43	117,23	127,37	137,86
50,0	15	Steg	9,50	11,30	13,00	14,89	16,65	18,44	19,90	21,08	22,44	23,63	24,83
		Fuge	6,88	8,34	9,81	11,28	12,75	14,23	15,71	17,20	18,69	20,19	21,69
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	37,20	45,81	54,60	64,16	73,89	84,07	94,00	103,76	114,30	124,90	135,91
	20	Steg	12,58	15,02	17,34	19,71	22,13	24,59	26,42	28,09	29,78	31,48	33,19
		Fuge	5,90	7,15	8,41	9,67	10,93	12,20	13,47	14,74	16,02	17,31	18,59
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	41,39	50,85	60,48	70,60	81,21	92,31	102,54	112,87	123,63	134,82	146,43
	25	Steg	15,78	18,71	21,70	24,75	27,64	30,59	32,99	35,20	37,20	39,45	41,48
		Fuge	4,91	5,96	7,01	8,06	9,11	10,17	11,22	12,29	13,35	14,42	15,49
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	45,84	55,86	66,38	77,43	88,59	100,24	111,19	122,18	133,14	145,00	156,81

Tabelle 2.5.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	9,42	11,29	13,07	14,89	16,60	18,32	19,88	21,18	22,31	23,62	24,94
		Fuge	5,25	6,36	7,48	8,60	9,73	10,86	11,99	13,12	14,26	15,40	16,55
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	40,51	50,14	60,05	70,53	81,21	92,43	103,73	114,87	126,11	138,24	150,89
	20	Steg	12,67	15,03	17,44	19,74	22,08	24,45	26,38	28,18	29,79	31,42	33,25
		Fuge	4,27	5,17	6,08	6,99	7,91	8,82	9,74	10,67	11,59	12,52	13,45
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	45,94	56,26	67,18	78,30	89,98	102,24	113,93	125,76	137,64	150,03	163,39
	25	Steg	15,79	18,79	21,68	24,80	27,61	30,66	32,96	35,08	37,21	39,36	41,52
		Fuge	3,28	3,98	4,68	5,38	6,08	6,79	7,50	8,21	8,92	9,63	10,35
		Verzahnung	2,22	3,26	4,49	5,92	7,54	9,36	11,38	13,60	16,01	18,62	21,43
		Gesamt / m	51,06	62,40	73,96	86,57	98,89	112,27	124,32	136,41	149,02	162,14	175,78

Tabelle 2.5.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.6 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 30

2.6.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,60	5,10	5,60	6,00	6,40	6,70	7,10	7,40	7,80	8,10	8,40
83,3	20	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
	25	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,30	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
62,5	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,40	10,80	11,20
	25	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	15	6,00	6,60	7,20	7,70	8,20	8,70	9,20	9,60	10,00	10,50	10,90
50,0	20	6,90	7,60	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,30	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	6,60	7,20	7,90	8,40	9,00	9,50	10,00	10,50	11,00	11,40	11,90
41,7	20	7,40	8,00	8,60	9,20	9,70	10,20	10,70	11,20	11,70	12,20	12,60
	25	7,70	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,80	13,30

Tabelle 2.6.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ²										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	2,83	3,37	3,98	4,45	5,16	5,72	6,32	6,96	7,42	8,12	8,63
83,3	20	3,75	4,52	5,17	6,09	6,87	7,71	8,36	9,06	10,05	10,83	11,65
	25	4,59	5,61	6,51	7,50	8,57	9,46	10,41	11,43	12,50	13,34	14,52
	15	2,82	3,39	3,88	4,57	5,16	5,79	6,27	6,80	7,54	8,13	8,54
62,5	20	3,78	4,56	5,25	6,00	6,82	7,70	8,43	9,21	10,04	10,68	11,59
	25	4,68	5,70	6,61	7,62	8,49	9,21	10,04	10,84	11,69	12,53	13,38
	15	2,75	3,37	3,91	4,50	5,14	5,68	6,25	6,86	7,50	8,01	8,72
50,0	20	3,75	4,56	5,29	6,10	6,79	7,37	8,04	8,67	9,35	10,02	10,71
	25	4,72	6,19	6,82	7,43	8,01	8,59	9,12	9,65	10,16	10,67	11,15
	15	2,75	3,41	4,01	4,53	5,09	5,70	6,35	6,89	7,46	8,06	8,55
41,7	20	3,66	4,41	4,92	5,48	6,04	6,60	7,19	7,79	8,40	9,01	9,65
	25	4,26	4,79	5,37	5,96	6,58	7,22	7,87	8,53	9,20	9,90	10,60

Tabelle 2.6.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.6.1.1

2.6.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	14,66	17,68	20,99	24,18	27,59	30,77	34,60	38,14	42,40	46,30	50,38
83,3	20	17,21	20,46	23,99	27,80	31,90	35,82	39,96	44,33	48,92	53,73	58,18
	25	19,12	22,88	26,99	31,03	35,35	39,95	44,83	49,48	54,35	60,02	65,37
	15	12,91	15,35	18,00	20,86	23,61	26,87	29,98	33,26	36,70	40,32	43,65
62,5	20	14,82	17,69	20,81	24,19	27,49	31,01	34,73	38,29	42,41	46,32	50,40
	25	16,50	19,77	23,34	26,61	30,08	33,76	37,66	41,77	46,08	50,18	54,45
	15	11,48	13,74	16,20	18,62	21,22	23,98	26,91	29,70	32,63	36,03	39,24
50,0	20	13,20	15,82	18,68	21,29	24,06	27,01	30,13	33,41	36,87	40,15	43,56
	25	14,34	16,86	19,58	22,25	25,36	28,39	31,59	34,96	38,50	42,20	45,72
	15	10,53	12,50	14,82	16,94	19,42	21,84	24,39	27,09	29,93	32,62	35,73
41,7	20	11,80	13,89	16,14	18,56	20,93	23,45	26,10	28,90	31,83	34,91	37,83
	25	12,28	14,58	16,89	19,37	22,01	24,60	27,32	30,45	33,47	36,63	39,93

Tabelle 2.6.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonergänzung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	14,05	16,89	19,98	22,93	26,08	28,97	32,50	35,72	39,62	43,16	46,84
83,3	20	16,60	19,66	22,98	26,56	30,39	34,03	37,86	41,90	46,15	50,59	54,64
	25	18,51	22,09	25,98	29,78	33,84	38,16	42,74	47,06	51,58	56,88	61,84
	15	12,46	14,75	17,24	19,92	22,48	25,53	28,41	31,44	34,62	37,96	41,00
62,5	20	14,37	17,09	20,05	23,25	26,36	29,66	33,16	36,47	40,33	43,96	47,75
	25	16,04	19,17	22,58	25,67	28,95	32,42	36,09	39,95	44,00	47,82	51,80
	15	11,11	13,26	15,59	17,87	20,31	22,90	25,65	28,25	30,96	34,14	37,12
50,0	20	12,83	15,34	18,07	20,54	23,16	25,94	28,87	31,96	35,20	38,26	41,44
	25	13,98	16,38	18,97	21,50	24,45	27,31	30,33	33,51	36,83	40,32	43,60
	15	10,22	12,10	14,32	16,32	18,67	20,94	23,35	25,88	28,54	31,05	33,96
41,7	20	11,50	13,49	15,63	17,93	20,18	22,55	25,05	27,69	30,45	33,34	36,06
	25	11,98	14,18	16,38	18,74	21,26	23,70	26,27	29,23	32,08	35,06	38,16

Tabelle 2.6.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	44,22	47,06	49,87	52,65
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	44,22	47,06	49,87	52,65
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	43,67	45,86	48,02	50,14
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	32,99	35,06	37,13	39,19	41,24
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	18,60	22,51	26,38	29,82	33,27	36,72	39,48	41,98	44,47	46,96	49,43

Tabelle 2.6.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.6.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	1,31	1,31	1,32	1,33	1,61	1,61	1,64	1,66	1,70	1,72	1,74
83,3	20	1,54	1,51	1,51	1,53	1,55	1,56	1,58	1,60	1,63	1,66	1,68
	25	-	-	-	-	-	-	1,77	1,79	1,81	1,86	1,88
	15	1,16	1,14	1,13	1,14	1,15	1,17	1,19	1,20	1,22	1,25	1,26
62,5	20	-	-	-	-	-	-	1,37	1,39	1,41	1,43	1,45
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	1,05	1,06	1,07	1,09	1,11	1,13
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	1,00	1,01	1,03
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.6.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.6.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	179,58	179,82	180,06	180,30	180,54	180,78	181,02	181,26	181,50	181,73	181,97
83,3	20	166,44	166,66	166,88	167,10	167,32	167,54	167,77	167,99	168,21	168,43	168,65
	25	153,29	153,49	153,70	153,90	154,11	154,31	154,51	154,72	154,92	155,13	155,33
	15	124,89	125,06	125,23	125,39	125,56	125,72	125,89	126,06	126,22	126,39	126,56
62,5	20	111,75	111,90	112,04	112,19	112,34	112,49	112,64	112,79	112,94	113,09	113,23
	25	98,60	98,73	98,86	98,99	99,12	99,26	99,39	99,52	99,65	99,78	99,91
	15	92,03	92,15	92,27	92,39	92,52	92,64	92,76	92,88	93,01	93,13	93,25
50,0	20	78,88	78,98	79,09	79,19	79,30	79,40	79,51	79,61	79,72	79,82	79,93
	25	65,73	65,82	65,91	66,00	66,08	66,17	66,26	66,35	66,43	66,52	66,61
	15	70,20	70,30	70,39	70,48	70,58	70,67	70,76	70,86	70,95	71,04	71,14
41,7	20	57,06	57,13	57,21	57,28	57,36	57,44	57,51	57,59	57,66	57,74	57,82
	25	43,91	43,97	44,03	44,09	44,14	44,20	44,26	44,32	44,38	44,44	44,49

Tabelle 2.6.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	15,35	18,61	21,88	25,15	28,43	31,73	35,03	38,34	41,65	44,98	48,31
83,3	20	14,23	17,25	20,28	23,31	26,35	29,40	32,46	35,53	38,60	41,69	44,78
	25	13,11	15,89	18,67	21,47	24,27	27,08	29,90	32,72	35,55	38,39	41,24
	15	10,68	12,94	15,21	17,49	19,78	22,06	24,36	26,66	28,97	31,28	33,60
62,5	20	9,55	11,58	13,61	15,65	17,69	19,74	21,80	23,85	25,92	27,99	30,06
	25	8,43	10,22	12,01	13,81	15,61	17,42	19,23	21,05	22,87	24,70	26,53
	15	7,87	9,54	11,21	12,89	14,57	16,26	17,95	19,64	21,34	23,05	24,76
50,0	20	6,74	8,17	9,61	11,05	12,49	13,94	15,39	16,84	18,30	19,76	21,22
	25	5,62	6,81	8,01	9,21	10,41	11,61	12,82	14,03	15,25	16,46	17,68
	15	6,00	7,28	8,55	9,83	11,12	12,40	13,69	14,99	16,28	17,58	18,89
41,7	20	4,88	5,91	6,95	7,99	9,03	10,08	11,13	12,18	13,23	14,29	15,35
	25	3,75	4,55	5,35	6,15	6,95	7,76	8,56	9,37	10,18	11,00	11,81

Tabelle 2.6.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
83,3	20	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	25	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	15	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
62,5	20	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	25	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	15	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
50,0	20	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	25	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	15	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
41,7	20	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40
	25	29,75	36,02	42,28	48,55	54,81	61,08	67,34	73,60	79,87	86,13	92,40

Tabelle 2.6.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
83,3	20	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	25	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	15	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
62,5	20	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	25	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	15	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
50,0	20	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	25	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	15	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
41,7	20	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
	25	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53

Tabelle 2.6.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg iber die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm												
83,3	15	Steg	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
		Fuge	15,35	18,61	21,88	25,15	28,43	31,73	35,03	38,34	41,65	44,98	48,31
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	34,88	43,03	51,46	60,18	69,17	78,45	87,47	96,56	105,90	115,51	125,37
	20	Steg	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
		Fuge	14,23	17,25	20,28	23,31	26,35	29,40	32,46	35,53	38,60	41,69	44,78
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	38,00	46,80	55,89	65,25	74,90	84,82	94,31	103,81	113,54	123,53	133,76
	25	Steg	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	44,22	47,06	49,87	52,65
		Fuge	13,11	15,89	18,67	21,47	24,27	27,08	29,90	32,72	35,55	38,39	41,24
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	41,11	50,57	60,31	70,33	80,62	91,20	101,16	111,05	121,18	131,55	142,16
62,5	15	Steg	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
		Fuge	10,68	12,94	15,21	17,49	19,78	22,06	24,36	26,66	28,97	31,28	33,60
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	39,01	48,28	57,93	67,95	78,34	89,10	99,51	110,01	120,85	132,03	143,55
	20	Steg	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
		Fuge	9,55	11,58	13,61	15,65	17,69	19,74	21,80	23,85	25,92	27,99	30,06
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	43,16	53,31	63,83	74,71	85,97	97,59	108,63	119,67	131,03	142,72	154,74
	25	Steg	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	44,22	47,06	49,87	52,65
		Fuge	8,43	10,22	12,01	13,81	15,61	17,42	19,23	21,05	22,87	24,70	26,53
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	47,31	58,33	69,72	81,48	93,60	106,09	117,76	129,33	141,21	153,41	165,92
50,0	15	Steg	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
		Fuge	7,87	9,54	11,21	12,89	14,57	16,26	17,95	19,64	21,34	23,05	24,76
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	43,14	53,54	64,41	75,73	87,51	99,76	111,56	123,49	135,82	148,58	161,75
	20	Steg	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	33,07	35,37	37,65	39,89	42,12
		Fuge	6,74	8,17	9,61	11,05	12,49	13,94	15,39	16,84	18,30	19,76	21,22
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	48,33	59,82	71,77	84,18	97,05	110,38	122,97	135,56	148,55	161,94	175,74
	25	Steg	18,60	22,51	26,43	30,34	34,26	38,17	41,34	43,67	45,86	48,02	50,14
		Fuge	5,62	6,81	8,01	9,21	10,41	11,61	12,82	14,03	15,25	16,46	17,68
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	53,52	66,10	79,14	92,64	106,59	121,00	134,38	146,54	158,87	171,61	184,70

Tabelle 2.6.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	11,16	13,51	15,86	18,20	20,55	22,90	24,80	26,53	28,24	29,92	31,59
		Fuge	6,00	7,28	8,55	9,83	11,12	12,40	13,69	14,99	16,28	17,58	18,89
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	47,25	58,78	70,85	83,47	96,65	110,37	123,56	136,89	150,72	165,04	179,87
	20	Steg	14,88	18,01	21,14	24,27	27,40	30,54	32,99	35,06	37,13	39,19	41,24
		Fuge	4,88	5,91	6,95	7,99	9,03	10,08	11,13	12,18	13,23	14,29	15,35
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	53,47	66,31	79,68	93,61	108,08	123,11	137,04	150,62	164,73	179,37	194,54
	25	Steg	18,60	22,51	26,38	29,82	33,27	36,72	39,48	41,98	44,47	46,96	49,43
		Fuge	3,75	4,55	5,35	6,15	6,95	7,76	8,56	9,37	10,18	11,00	11,81
		Verzahnung	2,54	3,73	5,14	6,77	8,63	10,72	13,03	15,57	18,33	21,32	24,53
		Gesamt / m	59,70	73,83	88,41	102,50	117,15	132,36	146,47	160,49	175,03	190,11	205,71

Tabelle 2.6.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.7 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 40

2.7.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	5,40	5,90	6,40	6,90	7,40	7,80	8,20	8,60	9,00	9,40	9,70
83,3	20	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
	25	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
	15	6,20	6,80	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	9,90	10,30	10,70	11,10
62,5	20	7,00	7,50	8,10	8,60	9,10	9,60	10,10	10,60	11,00	11,40	11,90
	25	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	15	6,90	7,40	8,00	8,50	9,00	9,50	10,00	10,40	10,90	11,30	11,70
50,0	20	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,50
	25	7,70	8,30	8,90	9,50	10,00	10,60	11,10	11,60	12,10	12,60	13,10
	15	7,10	7,70	8,30	8,80	9,40	9,90	10,40	10,80	11,30	11,70	12,20
41,7	20	7,60	8,20	8,80	9,40	9,90	10,50	11,00	11,50	12,00	12,50	13,00
	25	7,90	8,60	9,20	9,80	10,40	11,00	11,50	12,10	12,60	13,10	13,60

Tabelle 2.7.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	3,75	4,52	5,38	6,09	6,87	7,71	8,36	9,31	10,05	10,83	11,65
83,3	20	5,03	6,08	6,99	8,00	9,09	10,27	11,24	12,28	13,20	14,23	15,10
	25	6,24	7,59	8,57	9,51	10,48	11,48	12,45	13,49	14,53	15,57	16,62
	15	3,78	4,56	5,25	6,00	6,82	7,70	8,43	9,21	9,88	10,68	11,33
62,5	20	4,88	5,92	6,61	7,32	8,08	8,83	9,61	10,40	11,19	12,01	12,81
	25	5,79	6,48	7,25	8,03	8,85	9,68	10,53	11,41	12,30	13,17	14,10
	15	3,75	4,56	5,14	5,71	6,29	6,87	7,48	8,10	8,71	9,34	9,98
50,0	20	4,63	5,18	5,80	6,43	7,08	7,75	8,43	9,13	9,84	10,54	11,28
	25	5,68	6,35	7,00	7,62	8,22	8,80	9,36	9,90	10,43	10,94	11,44
	15	3,66	4,14	4,64	5,14	5,65	6,19	6,73	7,28	7,85	8,41	9,00
41,7	20	4,14	4,64	5,19	5,76	6,35	6,96	7,57	8,21	8,84	9,49	10,14
	25	4,50	5,05	5,66	6,29	6,94	7,60	8,29	8,97	9,70	10,43	11,15

Tabelle 2.7.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.7.1.1

2.7.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	17,21	20,46	23,99	27,80	31,90	35,82	39,96	44,33	48,92	53,73	58,18
83,3	20	19,75	23,58	27,74	32,24	36,64	41,33	46,29	51,03	55,98	61,17	66,57
	25	21,98	25,66	29,99	34,25	38,80	43,62	48,73	53,60	59,25	64,60	70,17
	15	14,82	17,69	20,81	24,19	27,49	31,01	34,73	38,29	42,00	45,89	49,95
62,5	20	16,73	19,51	22,78	26,00	29,43	33,08	36,93	40,99	44,86	48,90	53,55
	25	17,45	20,55	23,91	27,21	31,05	34,80	38,76	42,93	46,90	51,47	56,25
	15	13,20	15,40	18,00	20,56	23,29	26,18	29,25	32,18	35,56	38,77	42,12
50,0	20	13,96	16,44	19,13	21,77	24,84	27,84	31,01	34,34	37,52	41,18	45,00
	25	14,73	17,27	20,03	22,98	25,88	29,22	32,47	35,89	39,48	43,23	47,16
	15	11,32	13,37	15,57	17,75	20,28	22,76	25,37	27,87	30,75	33,48	36,63
41,7	20	12,12	14,23	16,51	18,96	21,36	24,14	26,83	29,67	32,65	35,77	39,03
	25	12,60	14,93	17,26	19,77	22,44	25,29	28,05	31,22	34,28	37,49	40,83

Tabelle 2.7.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonergänzung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	16,60	19,66	22,98	26,56	30,39	34,03	37,86	41,90	46,15	50,59	54,64
83,3	20	19,15	22,78	26,73	30,99	35,13	39,54	44,20	48,60	53,21	58,02	63,03
	25	21,38	24,86	28,98	33,00	37,29	41,83	46,64	51,18	56,47	61,45	66,63
	15	14,37	17,09	20,05	23,25	26,36	29,66	33,16	36,47	39,92	43,53	47,30
62,5	20	16,28	18,91	22,02	25,06	28,30	31,73	35,36	39,17	42,78	46,54	50,90
	25	17,00	19,95	23,15	26,27	29,92	33,45	37,18	41,11	44,82	49,11	53,60
	15	12,83	14,92	17,39	19,81	22,38	25,11	27,99	30,72	33,90	36,89	40,00
50,0	20	13,60	15,96	18,52	21,02	23,93	26,76	29,75	32,89	35,85	39,29	42,88
	25	14,36	16,80	19,42	22,23	24,97	28,14	31,21	34,43	37,81	41,35	45,04
	15	11,02	12,97	15,07	17,13	19,53	21,86	24,32	26,65	29,36	31,91	34,86
41,7	20	11,82	13,83	16,01	18,34	20,61	23,24	25,78	28,46	31,26	34,20	37,26
	25	12,30	14,53	16,76	19,14	21,69	24,39	27,00	30,01	32,90	35,91	39,06

Tabelle 2.7.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
cm	cm	16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
62,5	25	20,47	24,78	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,67	51,80	54,89	57,94
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
50,0	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	20,47	24,78	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,46	50,90	53,30	55,64
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,86	46,16
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
25	20,47	24,78	29,08	33,39	37,24	41,09	44,17	46,99	49,77	52,54	55,31	

Tabelle 2.7.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	ja	ja	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	ja	ja	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.7.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	1,85	1,82	1,82	1,83	1,86	1,88	2,37	2,41	2,45	2,50	2,52
83,3	20	2,12	2,09	1,75	2,12	2,14	2,17	2,20	2,22	2,24	2,27	2,31
	25	1,97	1,90	-	-	-	-	1,93	1,94	1,98	2,00	2,02
	15	1,59	1,57	1,58	1,59	1,61	1,62	1,65	1,66	1,68	1,71	1,73
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	1,48	1,50	1,51	1,54
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	1,18	1,14	-	-	-	-	1,16	1,16	1,19	1,20	1,21
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,06
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.7.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.7.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	197,52	197,76	198,00	198,24	198,48	198,72	198,96	199,20	199,44	199,68	199,91
83,3	20	183,06	183,29	183,51	183,73	183,95	184,17	184,39	184,62	184,84	185,06	185,28
	25	168,60	168,81	169,01	169,22	169,42	169,62	169,83	170,03	170,24	170,44	170,64
	15	137,37	137,54	137,70	137,87	138,04	138,20	138,37	138,53	138,70	138,87	139,03
62,5	20	122,91	123,06	123,21	123,36	123,51	123,65	123,80	123,95	124,10	124,25	124,40
	25	108,45	108,58	108,71	108,84	108,98	109,11	109,24	109,37	109,50	109,63	109,76
	15	101,22	101,34	101,47	101,59	101,71	101,83	101,96	102,08	102,20	102,32	102,45
50,0	20	86,76	86,87	86,97	87,08	87,18	87,29	87,39	87,50	87,60	87,71	87,81
	25	72,30	72,39	72,48	72,56	72,65	72,74	72,83	72,91	73,00	73,09	73,18
	15	77,22	77,31	77,40	77,50	77,59	77,68	77,78	77,87	77,96	78,06	78,15
41,7	20	62,76	62,83	62,91	62,98	63,06	63,14	63,21	63,29	63,36	63,44	63,52
	25	48,30	48,36	48,41	48,47	48,53	48,59	48,65	48,71	48,76	48,82	48,88

Tabelle 2.7.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	16,89	20,47	24,06	27,65	31,26	34,88	38,50	42,13	45,77	49,42	53,08
83,3	20	15,65	18,97	22,30	25,63	28,97	32,32	35,68	39,05	42,42	45,80	49,19
	25	14,42	17,47	20,53	23,61	26,68	29,77	32,86	35,96	39,07	42,18	45,31
	15	11,75	14,24	16,73	19,23	21,74	24,25	26,77	29,30	31,83	34,37	36,91
62,5	20	10,51	12,74	14,97	17,21	19,45	21,70	23,96	26,22	28,48	30,75	33,03
	25	9,27	11,24	13,21	15,18	17,16	19,15	21,14	23,13	25,13	27,13	29,14
	15	8,65	10,49	12,33	14,17	16,02	17,87	19,73	21,59	23,45	25,32	27,20
50,0	20	7,42	8,99	10,57	12,15	13,73	15,32	16,91	18,51	20,10	21,71	23,31
	25	6,18	7,49	8,81	10,12	11,44	12,77	14,09	15,42	16,75	18,09	19,43
	15	6,60	8,00	9,40	10,81	12,22	13,63	15,05	16,47	17,89	19,32	20,75
41,7	20	5,37	6,50	7,64	8,79	9,93	11,08	12,23	13,39	14,54	15,70	16,86
	25	4,13	5,00	5,88	6,76	7,64	8,53	9,41	10,30	11,19	12,08	12,98

Tabelle 2.7.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
83,3	20	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	25	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	15	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
62,5	20	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	25	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	15	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
50,0	20	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	25	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	15	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
41,7	20	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70
	25	32,75	39,64	46,54	53,43	60,33	67,22	74,12	81,01	87,91	94,80	101,70

Tabelle 2.7.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonganzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
83,3	20	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	25	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	15	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
62,5	20	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	25	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	15	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
50,0	20	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	25	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	15	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
41,7	20	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
	25	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00

Tabelle 2.7.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg uber die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
83,3	15	Steg	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
		Fuge	16,89	20,47	24,06	27,65	31,26	34,88	38,50	42,13	45,77	49,42	53,08
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	38,38	47,34	56,62	66,20	76,09	86,29	96,21	106,20	116,47	127,03	137,87
	20	Steg	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
		Fuge	15,65	18,97	22,30	25,63	28,97	32,32	35,68	39,05	42,42	45,80	49,19
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	41,81	51,49	61,49	71,79	82,40	93,31	103,75	114,18	124,89	135,86	147,11
	25	Steg	20,47	24,78	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,67	51,80	54,89	57,94
		Fuge	14,42	17,47	20,53	23,61	26,68	29,77	32,86	35,96	39,07	42,18	45,31
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	45,24	55,64	66,36	77,37	88,70	100,33	111,29	122,17	133,30	144,70	156,36
62,5	15	Steg	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
		Fuge	11,75	14,24	16,73	19,23	21,74	24,25	26,77	29,30	31,83	34,37	36,91
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	42,92	53,13	63,74	74,76	86,18	98,01	109,46	121,02	132,93	145,22	157,89
	20	Steg	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
		Fuge	10,51	12,74	14,97	17,21	19,45	21,70	23,96	26,22	28,48	30,75	33,03
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	47,49	58,66	70,23	82,20	94,59	107,37	119,51	131,65	144,15	157,00	170,21
	25	Steg	20,47	24,78	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,67	51,80	54,89	57,94
		Fuge	9,27	11,24	13,21	15,18	17,16	19,15	21,14	23,13	25,13	27,13	29,14
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	52,06	64,19	76,72	89,65	102,99	116,73	129,56	142,29	155,36	168,77	182,54
50,0	15	Steg	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
		Fuge	8,65	10,49	12,33	14,17	16,02	17,87	19,73	21,59	23,45	25,32	27,20
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	47,47	58,92	70,87	83,32	96,29	109,75	122,74	135,85	149,41	163,44	177,93
	20	Steg	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,91	46,35
		Fuge	7,42	8,99	10,57	12,15	13,73	15,32	16,91	18,51	20,10	21,71	23,31
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	53,18	65,83	78,98	92,63	106,79	121,45	135,30	149,15	163,43	178,16	193,34
	25	Steg	20,47	24,78	29,08	33,39	37,70	42,01	45,50	48,46	50,90	53,30	55,64
		Fuge	6,18	7,49	8,81	10,12	11,44	12,77	14,09	15,42	16,75	18,09	19,43
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	58,90	72,74	87,09	101,94	117,29	133,15	147,86	162,03	175,66	189,70	204,14

Tabelle 2.7.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	12,28	14,87	17,45	20,04	22,62	25,21	27,30	29,20	31,08	32,93	34,77
		Fuge	6,60	8,00	9,40	10,81	12,22	13,63	15,05	16,47	17,89	19,32	20,75
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	52,00	64,68	77,96	91,85	106,34	121,43	135,95	150,61	165,82	181,57	197,88
	20	Steg	16,37	19,82	23,27	26,71	30,16	33,61	36,40	38,93	41,44	43,86	46,16
		Fuge	5,37	6,50	7,64	8,79	9,93	11,08	12,23	13,39	14,54	15,70	16,86
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	58,85	72,97	87,69	103,01	118,93	135,46	151,01	166,56	182,62	199,11	215,87
	25	Steg	20,47	24,78	29,08	33,39	37,24	41,09	44,17	46,99	49,77	52,54	55,31
		Fuge	4,13	5,00	5,88	6,76	7,64	8,53	9,41	10,30	11,19	12,08	12,98
		Verzahnung	2,80	4,10	5,65	7,45	9,50	11,80	14,34	17,13	20,17	23,46	27,00
		Gesamt / m	65,70	81,26	97,41	114,16	130,41	147,28	162,90	178,48	194,57	211,25	228,51

Tabelle 2.7.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

2.8 Querkrafttragfähigkeit für SVP mit verringerter Steghöhe und der Betongüte C 50

2.8.1 Eingangsdaten zur Querkraftbemessung

Steg- abstand	Steg- breite	Zulässige Stützweiten [m] bei Deckendicken h in cm von										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	6,00	6,60	7,10	7,70	8,20	8,60	9,10	9,50	9,90	10,30	10,70
83,3	20	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
	25	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
	15	6,70	7,20	7,80	8,30	8,80	9,20	9,70	10,10	10,60	11,00	11,40
62,5	20	7,10	7,70	8,30	8,80	9,30	9,80	10,30	10,80	11,20	11,70	12,10
	25	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	15	7,00	7,60	8,20	8,70	9,20	9,70	10,20	10,60	11,10	11,50	12,00
50,0	20	7,50	8,10	8,70	9,20	9,80	10,30	10,80	11,30	11,80	12,30	12,70
	25	7,80	8,50	9,10	9,70	10,30	10,80	11,30	11,90	12,40	12,90	13,30
	15	7,30	7,90	8,50	9,00	9,60	10,10	10,60	11,10	11,50	12,00	12,40
41,7	20	7,80	8,40	9,00	9,60	10,20	10,70	11,20	11,80	12,30	12,70	13,20
	25	8,10	8,80	9,40	10,00	10,60	11,20	11,80	12,30	12,90	13,40	13,90

Tabelle 2.8.1.1: Erreichbare Stützweiten aus der Biegebemessung ohne Druckbewehrung (siehe Kapitel 3)

Steg- abstand	Steg- breite	Erforderliche Zugbewehrung in cm ² pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
	15	4,59	5,61	6,51	7,50	8,57	9,46	10,41	11,24	12,22	12,99	13,86
83,3	20	6,24	7,33	8,14	9,02	9,92	10,88	11,81	12,78	13,77	14,75	15,76
	25	7,16	8,02	8,95	9,93	10,94	11,97	13,02	14,08	15,16	16,24	17,34
	15	4,68	5,50	6,11	6,77	7,45	8,16	8,86	9,59	10,33	11,07	11,82
62,5	20	5,52	6,19	6,91	7,66	8,43	9,23	10,02	10,84	11,69	12,53	13,38
	25	6,03	6,76	7,55	8,39	9,24	10,13	11,01	11,90	12,82	13,76	14,70
	15	4,30	4,82	5,37	5,96	6,57	7,19	7,82	8,45	9,10	9,75	10,41
50,0	20	4,82	5,41	6,04	6,71	7,39	8,10	8,81	9,52	10,26	11,01	11,76
	25	5,80	6,49	7,15	7,79	8,40	8,99	9,56	10,11	10,65	11,18	11,69
	15	3,86	4,32	4,84	5,36	5,90	6,46	7,03	7,60	8,19	8,77	9,37
41,7	20	4,32	4,85	5,42	6,03	6,63	7,27	7,90	8,56	9,22	9,90	10,58
	25	4,68	5,28	5,90	6,57	7,23	7,94	8,65	9,38	10,12	10,87	11,62

Tabelle 2.8.1.2: Erforderliche Biegebewehrung in cm² pro Steg zu den Stützweiten aus der Tabelle 2.8.1.1

2.8.2 Untersuchung der Querkraft im Bauzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Auflagerkräfte $V_{ed,0}$ pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	19,12	22,88	26,61	31,03	35,35	39,49	44,34	48,96	53,81	58,88	64,17
83,3	20	21,35	24,97	29,24	33,45	37,93	42,25	47,27	52,06	57,61	62,88	68,37
	25	22,30	26,35	30,74	35,06	39,66	44,54	49,71	54,63	60,33	65,74	71,97
	15	16,02	18,73	21,94	25,09	28,46	31,70	35,47	39,06	43,23	47,18	51,30
62,5	20	16,97	20,03	23,34	26,61	30,08	33,76	37,66	41,77	45,68	50,18	54,45
	25	17,93	21,07	24,47	27,82	31,70	35,49	39,49	43,70	48,12	52,76	57,15
	15	13,39	15,82	18,45	21,04	23,81	26,74	29,84	32,79	36,21	39,46	43,20
50,0	20	14,34	16,86	19,58	22,25	25,36	28,39	31,59	34,96	38,50	42,20	45,72
	25	14,92	17,69	20,48	23,46	26,65	29,77	33,05	36,82	40,46	44,26	47,88
	15	11,64	13,71	15,95	18,16	20,72	23,22	25,86	28,64	31,29	34,34	37,23
41,7	20	12,44	14,58	16,89	19,37	22,01	24,60	27,32	30,45	33,47	36,34	39,63
	25	12,92	15,27	17,64	20,17	22,87	25,75	28,79	31,74	35,10	38,35	41,73

Tabelle 2.8.2.1: Auflagerkräfte in kN pro Steg, die sich aus der Belastung durch das Eigengewicht, der Ortbetonerfüllung und der Verkehrslast ergeben

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte V_{Ed} pro Steg in kN										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	18,51	22,09	25,60	29,78	33,84	37,70	42,25	46,54	51,04	55,74	60,64
83,3	20	20,74	24,17	28,23	32,20	36,43	40,45	45,17	49,63	54,84	59,74	64,83
	25	21,70	25,55	29,73	33,81	38,15	42,75	47,61	52,21	57,56	62,60	68,43
	15	15,56	18,13	21,18	24,16	27,33	30,35	33,89	37,24	41,15	44,82	48,65
62,5	20	16,52	19,43	22,58	25,67	28,95	32,42	36,09	39,95	43,60	47,82	51,80
	25	17,48	20,47	23,71	26,88	30,56	34,14	37,92	41,88	46,04	50,40	54,50
	15	13,02	15,34	17,84	20,29	22,90	25,66	28,58	31,34	34,55	37,57	41,08
50,0	20	13,98	16,38	18,97	21,50	24,45	27,31	30,33	33,51	36,83	40,32	43,60
	25	14,55	17,21	19,87	22,71	25,75	28,69	31,79	35,36	38,79	42,38	45,76
	15	11,34	13,31	15,44	17,53	19,96	22,32	24,81	27,43	29,90	32,77	35,46
41,7	20	12,14	14,18	16,38	18,74	21,26	23,70	26,27	29,23	32,08	34,77	37,86
	25	12,62	14,88	17,13	19,55	22,12	24,85	27,74	30,52	33,71	36,77	39,96

Tabelle 2.8.2.2: Bemessungswerte der einwirkenden Querkraft V_{Ed} in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ der Querkrafttragfähigkeit und deren Komponenten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
83,3	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42
62,5	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42
50,0	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,22	57,82	60,36
41,7	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	15	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	20	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
	κ	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	2,00	1,96	1,92	1,89	1,85	1,82
	ρ_I	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02	0,02
	25	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	44,91	48,27	51,34	54,38	57,41	60,42

Tabelle 2.8.2.3: Bemessungswerte der Querkrafttragfähigkeit $V_{Rd,ct}$ in kN

Steg- abstand	Steg- breite	Querkraftbewehrung erforderlich ?										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
83,3	20	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
	15	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja	ja
62,5	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	ja	ja	ja
50,0	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	15	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
41,7	20	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein
	25	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein	nein

Tabelle 2.8.2.4: Nachweis einer Querkraftbewehrung erforderlich ?
(Vergleich der aufnehmbaren mit der einwirkenden Querkraft)

Steg- abstand	Steg- breite	Querkräftbewehrung in cm ² /m und Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	2,57	2,54	2,52	2,56	2,58	2,59	2,63	2,66	2,70	2,73	2,78
83,3	20	2,30	2,22	2,21	2,20	2,21	2,21	2,25	2,26	2,31	2,34	2,37
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	2,01	2,03	2,08
	15	1,72	1,66	1,66	1,65	1,66	1,66	1,69	1,70	1,73	1,75	1,78
62,5	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	1,55	1,57
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	1,21	1,22	1,25
50,0	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	15	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
41,7	20	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-
	25	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-	-

Tabelle 2.8.2.5: Querkraftbewehrung, falls erforderlich, in cm²/m und Steg

2.8.3 Untersuchung der Querkraft im Endzustand

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	212,68	212,91	213,15	213,39	213,63	213,87	214,11	214,35	214,59	214,83	215,07
83,3	20	197,11	197,33	197,55	197,77	197,99	198,21	198,44	198,66	198,88	199,10	199,32
	25	181,54	181,74	181,94	182,15	182,35	182,56	182,76	182,97	183,17	183,37	183,58
	15	147,91	148,07	148,24	148,41	148,57	148,74	148,90	149,07	149,24	149,40	149,57
62,5	20	132,34	132,49	132,64	132,78	132,93	133,08	133,23	133,38	133,53	133,68	133,83
	25	116,77	116,90	117,03	117,16	117,29	117,43	117,56	117,69	117,82	117,95	118,08
	15	108,98	109,11	109,23	109,35	109,47	109,60	109,72	109,84	109,96	110,09	110,21
50,0	20	93,42	93,52	93,63	93,73	93,84	93,94	94,05	94,15	94,26	94,36	94,47
	25	77,85	77,93	78,02	78,11	78,20	78,28	78,37	78,46	78,55	78,63	78,72
	15	83,14	83,23	83,33	83,42	83,51	83,61	83,70	83,79	83,89	83,98	84,07
41,7	20	67,57	67,65	67,72	67,80	67,87	67,95	68,03	68,10	68,18	68,25	68,33
	25	52,00	52,06	52,12	52,18	52,23	52,29	52,35	52,41	52,47	52,53	52,59

Tabelle 2.8.3.1: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft pro Meter über die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ raue Fuge in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	18,18	22,04	25,90	29,77	33,65	37,53	41,43	45,33	49,25	53,17	57,10
83,3	20	16,85	20,42	24,00	27,59	31,18	34,79	38,40	42,02	45,64	49,28	52,92
	25	15,52	18,81	22,11	25,41	28,72	32,04	35,36	38,70	42,04	45,38	48,74
	15	12,65	15,33	18,01	20,70	23,40	26,10	28,81	31,53	34,25	36,98	39,71
62,5	20	11,31	13,71	16,12	18,52	20,94	23,36	25,78	28,21	30,64	33,09	35,53
	25	9,98	12,10	14,22	16,34	18,47	20,61	22,75	24,89	27,04	29,19	31,35
	15	9,32	11,29	13,27	15,25	17,24	19,23	21,23	23,23	25,24	27,25	29,26
50,0	20	7,99	9,68	11,38	13,08	14,78	16,49	18,20	19,91	21,63	23,35	25,08
	25	6,66	8,07	9,48	10,90	12,32	13,74	15,16	16,59	18,03	19,46	20,90
	15	7,11	8,61	10,12	11,64	13,15	14,67	16,20	17,72	19,25	20,79	22,32
41,7	20	5,78	7,00	8,23	9,46	10,69	11,93	13,16	14,40	15,65	16,89	18,14
	25	4,45	5,39	6,33	7,28	8,23	9,18	10,13	11,08	12,04	13,00	13,96

Tabelle 2.8.3.2: Aufnehmbare Querkräfte pro Steg durch die Fuge zwischen der Plattenoberseite und der Ortbetonergänzung in kN pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN/m										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
83,3	20	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	25	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	15	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
62,5	20	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	25	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	15	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
50,0	20	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	25	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	15	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
41,7	20	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55
	25	35,28	42,71	50,13	57,56	64,99	72,41	79,84	87,27	94,69	102,12	109,55

Tabelle 2.8.3.3: Bemessungswerte der aufnehmbaren Schubkraft entlang der Fuge zwischen Ortbetonerzung und Stegverzahnung

Steg- abstand	Steg- breite	Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ Verzahnung in kN pro Steg										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
83,3	20	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	25	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	15	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
62,5	20	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	25	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	15	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
50,0	20	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	25	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	15	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
41,7	20	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
	25	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09

Tabelle 2.8.3.4: Bemessungswerte der aufnehmbaren Querkraft pro Steg über die Stegverzahnung in kN

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
83,3	15	Steg	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
		Fuge	18,18	22,04	25,90	29,77	33,65	37,53	41,43	45,33	49,25	53,17	57,10
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	41,33	50,98	60,97	71,29	81,93	92,91	103,58	114,34	125,40	136,76	148,42
	20	Steg	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
		Fuge	16,85	20,42	24,00	27,59	31,18	34,79	38,40	42,02	45,64	49,28	52,92
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	45,03	55,46	66,22	77,31	88,73	100,48	111,71	122,95	134,47	146,28	158,39
	25	Steg	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42
		Fuge	15,52	18,81	22,11	25,41	28,72	32,04	35,36	38,70	42,04	45,38	48,74
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	48,72	59,93	71,46	83,33	95,52	108,05	119,84	131,55	143,54	155,80	168,36
62,5	15	Steg	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
		Fuge	12,65	15,33	18,01	20,70	23,40	26,10	28,81	31,53	34,25	36,98	39,71
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	46,23	57,21	68,64	80,50	92,81	105,54	117,87	130,31	143,14	156,36	169,99
	20	Steg	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
		Fuge	11,31	13,71	16,12	18,52	20,94	23,36	25,78	28,21	30,64	33,09	35,53
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	51,15	63,17	75,63	88,53	101,86	115,63	128,70	141,77	155,22	169,06	183,28
	25	Steg	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,80	59,12	62,42
		Fuge	9,98	12,10	14,22	16,34	18,47	20,61	22,75	24,89	27,04	29,19	31,35
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	56,08	69,13	82,63	96,55	110,92	125,72	139,53	153,24	167,31	181,75	196,57
50,0	15	Steg	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
		Fuge	9,32	11,29	13,27	15,25	17,24	19,23	21,23	23,23	25,24	27,25	29,26
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	51,13	63,45	76,32	89,73	103,69	118,19	132,17	146,29	160,89	175,99	191,59
	20	Steg	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
		Fuge	7,99	9,68	11,38	13,08	14,78	16,49	18,20	19,91	21,63	23,35	25,08
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	57,28	70,90	85,06	99,77	115,01	130,80	145,71	160,62	176,00	191,86	208,20
	25	Steg	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	45,26	49,01	52,43	55,22	57,82	60,36
		Fuge	6,66	8,07	9,48	10,90	12,32	13,74	15,16	16,59	18,03	19,46	20,90
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	63,44	78,35	93,80	109,80	126,33	143,41	159,25	174,95	189,96	205,11	220,69

Tabelle 2.8.3.5: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für die Stegabstände 83,3 cm, 62,5 cm und 50,0 cm

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Anteile	Zusammenfassung Bemessungswerte $V_{rd,ct}$ im Endzustand										
			16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
41,7	15	Steg	13,23	16,01	18,80	21,58	24,37	27,15	29,41	31,46	33,48	35,47	37,45
		Fuge	7,11	8,61	10,12	11,64	13,15	14,67	16,20	17,72	19,25	20,79	22,32
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	56,00	69,66	83,97	98,92	114,53	130,78	146,41	162,19	178,57	195,53	213,09
	20	Steg	17,64	21,35	25,06	28,78	32,49	36,20	39,21	41,94	44,64	47,30	49,93
		Fuge	5,78	7,00	8,23	9,46	10,69	11,93	13,16	14,40	15,65	16,89	18,14
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	63,39	78,59	94,45	110,95	128,10	145,89	162,64	179,38	196,68	214,55	233,00
	25	Steg	22,05	26,69	31,33	35,97	40,61	44,91	48,27	51,34	54,38	57,41	60,42
		Fuge	4,45	5,39	6,33	7,28	8,23	9,18	10,13	11,08	12,04	13,00	13,96
		Verzahnung	3,02	4,42	6,09	8,03	10,24	12,71	15,45	18,46	21,73	25,28	29,09
		Gesamt / m	70,77	87,52	104,93	122,97	141,67	160,17	177,10	193,97	211,40	229,45	248,13

Tabelle 2.8.3.6: Zusammenstellung der aufnehmbaren Querkräfte im Endzustand für den Stegabstand von 41,7 cm

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85					
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00					
		$A_i =$	[cm ²]	530,32	560,32	590,32	620,32	650,32	680,32	710,32	740,32	770,32	800,32	830,32					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,30	2,93	3,59	4,29	5,02	5,77	6,54	7,33	8,14	8,96	9,79					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148					
		$I_i =$	[cm ⁴]	9260	13182	18086	24051	31155	39470	49068	60019	72391	86249	101661					
		$i_i =$	[cm]	4,18	4,85	5,54	6,23	6,92	7,62	8,31	9,00	9,69	10,38	11,07					
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891					
		$\rho_p =$	[-]	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013					
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06						
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11					
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00					
		$A_i =$	[cm ²]	580,32	620,32	660,32	700,32	740,32	780,32	820,32	860,32	900,32	940,32	980,32					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,79	3,52	4,28	5,06	5,87	6,70	7,54	8,40	9,28	10,16	11,05					
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894					
		$I_i =$	[cm ⁴]	11181	15925	21827	28981	37479	47408	58857	71911	86655	103173	121547					
		$i_i =$	[cm]	4,39	5,07	5,75	6,43	7,12	7,79	8,47	9,14	9,81	10,47	11,13					
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588					
		$\rho_p =$	[-]	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011					
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44						
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04					
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00					
		$A_i =$	[cm ²]	630,32	680,32	730,32	780,32	830,32	880,32	930,32	980,32	1030,32	1080,32	1130,32					
$z_{ip} =$		[cm]	3,21	4,00	4,83	5,67	6,54	7,42	8,31	9,22	10,13	11,05	11,98						
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375						
$I_i =$		[cm ⁴]	12864	18311	25070	33250	42958	54300	67380	82302	99168	118081	139142						
$i_i =$		[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,45	11,10						
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225						
$\rho_p =$		[-]	0,0017	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009						
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81							
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81							
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							

Tabelle 3.1.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,69	15,58	16,47	17,36	18,25	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,73	12,62	13,51	14,40	15,29	
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00	900,00	
		$A_t =$	[cm ²]	455,32	485,32	515,32	545,32	575,32	605,32	635,32	665,32	695,32	725,32	755,32	785,32	815,32	845,32	875,32	905,32	935,32
		$z_{ip} =$	[cm]	2,67	3,37	4,11	4,88	5,67	6,48	7,31	8,15	9,01	9,88	10,76	11,64	12,52	13,40	14,28	15,16	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125370	143730	163530	184870	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8588	12234	16774	22281	28825	36475	45296	55354	66714	79438	93590	109170	126280	144930	165130	186880	
		$i_i =$	[cm]	4,34	5,02	5,71	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,80	10,47	11,13	11,80	12,47	13,14	13,81	14,48	
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9445	10172	
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0022	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,03	2,10	2,18	2,25	
		g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,93	16,86	17,79	18,72	19,65	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,97	13,91	14,84	15,78	16,71	
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	1100,00	
		$A_t =$	[cm ²]	505,32	545,32	585,32	625,32	665,32	705,32	745,32	785,32	825,32	865,32	905,32	945,32	985,32	1025,32	1065,32	1105,32	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,20	4,00	4,82	5,66	6,53	7,41	8,30	9,20	10,12	11,04	11,96	12,88	13,80	14,72	15,64	16,56	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129180	149380	171290	194910	220240	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10302	14666	20081	26634	34412	43499	53978	65932	79443	94594	111466	129950	149540	170330	193320	218510	
		$i_i =$	[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,40	13,05	13,70	14,35	
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8109	8864	9645	10452	11285	
		$\rho_p =$	[-]	0,0021	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	
		g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	
		g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,81	17,76	18,71	19,66	20,61	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79	15,74	16,69	17,64	
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	
		$A_t =$	[cm ²]	555,32	605,32	655,32	705,32	755,32	805,32	855,32	905,32	955,32	1005,32	1055,32	1105,32	1155,32	1205,32	1255,32	1305,32	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,64	4,50	5,38	6,27	7,18	8,11	9,04	9,98	10,92	11,87	12,83	13,78	14,73	15,68	16,63	17,58	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147835	171091	196347	223603	252859	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11782	16758	22925	30387	39246	49606	61567	75232	90702	108077	127458	148839	172220	197601	224982	254363	
		$i_i =$	[cm]	4,61	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,48	9,12	9,74	10,37	10,99	11,62	12,25	12,88	13,51	14,14	
		$W_c =$	[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9639	10517	11429	12375	
		$\rho_p =$	[-]	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	0,0009	0,0008	0,0008	0,0007	
		g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	
		g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	

Tabelle 3.1.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten													
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57			
		$Z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60			
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20			
		$A_i =$	[cm ²]	405,52	435,52	465,52	495,52	525,52	555,52	585,52	615,52	645,52	675,52	705,52			
		$Z_{ip} =$	[cm]	2,99	3,75	4,55	5,36	6,20	7,06	7,93	8,81	9,70	10,60	11,52			
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599			
		$I_i =$	[cm ⁴]	8051	11466	15709	20847	26947	34073	42290	51659	62244	74107	87309			
		$i_i =$	[cm]	4,46	5,13	5,81	6,49	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,12			
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944			
		$\rho_p =$	[-]	0,0026	0,0024	0,0023	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015			
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75			
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00			
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63			
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70			
		$Z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74			
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20			
		$A_i =$	[cm ²]	455,52	495,52	535,52	575,52	615,52	655,52	695,52	735,52	775,52	815,52	855,52			
		$Z_{ip} =$	[cm]	3,55	4,39	5,26	6,15	7,05	7,97	8,89	9,82	10,76	11,71	12,66			
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959			
		$I_i =$	[cm ⁴]	9599	13657	18686	24770	31993	40437	50183	61313	73908	88049	103817			
		$i_i =$	[cm]	4,59	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,13	9,76	10,39	11,02			
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557			
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0012			
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13			
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63			
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63			
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50			
		$Z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53			
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20			
		$A_i =$	[cm ²]	505,52	555,52	605,52	655,52	705,52	755,52	805,52	855,52	905,52	955,52	1005,52			
		$Z_{ip} =$	[cm]	3,99	4,89	5,81	6,75	7,69	8,64	9,59	10,55	11,52	12,49	13,46			
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787			
		$I_i =$	[cm ⁴]	10923	15530	21239	28153	36372	45999	57133	69875	84326	100586	118756			
$i_i =$		[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,80	8,42	9,04	9,65	10,26	10,87				
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140				
$\rho_p =$		[-]	0,0021	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010				
g_1		[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50				
g_2		[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25				
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				

Tabelle 3.1.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,41	3,65	3,85	4,03	4,18	4,31	4,43	4,53	4,62	4,70	4,77
83,3	20	3,59	3,82	4,01	4,18	4,32	4,44	4,54	4,64	4,72	4,79	4,85
	25	3,72	3,93	4,12	4,27	4,41	4,52	4,62	4,70	4,78	4,84	4,90
	15	4,13	4,40	4,62	4,81	4,97	5,11	5,24	5,34	5,44	5,52	5,59
62,5	20	4,32	4,57	4,78	4,95	5,10	5,23	5,34	5,44	5,52	5,60	5,67
	25	4,45	4,69	4,88	5,05	5,19	5,31	5,41	5,50	5,58	5,65	5,71
	15	4,78	5,06	5,30	5,50	5,67	5,81	5,94	6,05	6,15	6,23	6,31
50,0	20	4,97	5,23	5,45	5,63	5,79	5,92	6,04	6,14	6,23	6,31	6,38
	25	5,09	5,34	5,55	5,72	5,87	5,99	6,10	6,20	6,28	6,36	6,42
	15	5,35	5,65	5,90	6,10	6,28	6,43	6,56	6,68	6,78	6,87	6,95
41,7	20	5,54	5,82	6,05	6,24	6,40	6,54	6,66	6,76	6,86	6,94	7,01
	25	5,67	5,93	6,14	6,32	6,48	6,61	6,72	6,82	6,91	6,99	7,06

Tabelle 3.1.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannfitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.1.2 3 Spannritzen pro Steg

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
83,3	15	$P_0^{(0)}=$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90
		$\alpha_p=$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s=$	[cm]	4,85	5,38	5,96	6,57	7,21	7,88	8,57	9,28	10,01	10,76	11,53	
		$z_{cp}=$	[cm]	1,88	2,42	2,99	3,60	4,24	4,91	5,60	6,32	7,05	7,80	8,56	
		$A_c=$	[cm ²]	649,80	679,80	709,80	739,80	769,80	799,80	829,80	859,80	889,80	919,80	949,80	
		$A_f=$	[cm ²]	657,78	687,78	717,78	747,78	777,78	807,78	837,78	867,78	897,78	927,78	957,78	
		$z_{fp}=$	[cm]	1,86	2,39	2,96	3,57	4,20	4,86	5,55	6,26	6,99	7,73	8,49	
		$I_c=$	[cm ⁴]	10133	14379	19716	26238	34033	43182	53767	65865	79549	94895	111972	
		$I_f=$	[cm ⁴]	10161	14425	19787	26341	34175	43373	54015	66180	79942	95376	112552	
		$i_f=$	[cm]	3,93	4,58	5,25	5,94	6,63	7,33	8,03	8,73	9,44	10,14	10,84	
		$W_c=$	[cm ³]	2091	2671	3309	3995	4721	5483	6276	7097	7945	8817	9713	
		$\rho_p=$	[-]	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0020	0,0019	0,0018	0,0018	0,0017	0,0016	
		g_1	[kN/m]	1,62	1,70	1,77	1,85	1,92	2,00	2,07	2,15	2,22	2,30	2,37	
		g_2	[kN/m]	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12	
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	
	20	$P_0^{(0)}=$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p=$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s=$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82	
		$z_{cp}=$	[cm]	2,32	2,95	3,63	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85	
		$A_c=$	[cm ²]	699,80	739,80	779,80	819,80	859,80	899,80	939,80	979,80	1019,80	1059,80	1099,80	
		$A_f=$	[cm ²]	707,78	747,78	787,78	827,78	867,78	907,78	947,78	987,78	1027,78	1067,78	1107,78	
		$z_{fp}=$	[cm]	2,30	2,92	3,59	4,29	5,01	5,76	6,53	7,32	8,13	8,95	9,78	
		$I_c=$	[cm ⁴]	12308	17513	24019	31932	41354	52382	65110	79631	96034	114410	134844	
		$I_f=$	[cm ⁴]	12350	17582	24123	32080	41556	52649	65453	80062	96566	115053	135613	
		$i_f=$	[cm]	4,18	4,85	5,53	6,23	6,92	7,62	8,31	9,00	9,69	10,38	11,06	
		$W_c=$	[cm ³]	2328	2958	3644	4378	5154	5967	6815	7695	8606	9548	10518	
		$\rho_p=$	[-]	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	
		g_1	[kN/m]	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	
		g_2	[kN/m]	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,75	
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	
	25	$P_0^{(0)}=$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p=$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s=$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,69	9,50	10,33	11,18	12,05	12,92	13,80	
		$z_{cp}=$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	
		$A_c=$	[cm ²]	749,80	799,80	849,80	899,80	949,80	999,80	1049,80	1099,80	1149,80	1199,80	1249,80	
		$A_f=$	[cm ²]	757,78	807,78	857,78	907,78	957,78	1007,78	1057,78	1107,78	1157,78	1207,78	1257,78	
		$z_{fp}=$	[cm]	2,67	3,38	4,11	4,88	5,67	6,48	7,31	8,16	9,02	9,89	10,77	
		$I_c=$	[cm ⁴]	14248	20285	27801	36917	47748	60408	75005	91650	110448	131505	154926	
		$I_f=$	[cm ⁴]	14306	20376	27937	37109	48007	60746	75435	92184	111101	132290	155857	
$i_f=$		[cm]	4,34	5,02	5,71	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,80	10,47	11,13		
$W_c=$		[cm ³]	2514	3181	3905	4679	5498	6358	7258	8195	9170	10180	11225		
$\rho_p=$		[-]	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0012		
g_1		[kN/m]	1,87	2,00	2,12	2,25	2,37	2,50	2,62	2,75	2,87	3,00	3,12		
g_2		[kN/m]	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37		
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		

Tabelle 3.1.2.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 3 Spannritzen mit d = 9,3 mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85						
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00						
		$A_f =$	[cm ²]	532,98	562,98	592,98	622,98	652,98	682,98	712,98	742,98	772,98	802,98	832,98						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,29	2,91	3,58	4,27	5,00	5,74	6,51	7,30	8,11	8,93	9,76						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148						
		$I_f =$	[cm ⁴]	9274	13205	18120	24100	31221	39558	49182	60162	72566	86462	101915						
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,84	5,53	6,22	6,91	7,61	8,31	9,00	9,69	10,38	11,06						
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891						
		$\rho_p =$	[-]	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018						
		g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06						
		g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56						
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
	$e_s =$		[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08						
	$z_{cp} =$		[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11						
	$A_c =$		[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00						
	$A_f =$		[cm ²]	582,98	622,98	662,98	702,98	742,98	782,98	822,98	862,98	902,98	942,98	982,98						
	$z_{ip} =$		[cm]	2,78	3,50	4,26	5,04	5,85	6,68	7,52	8,38	9,25	10,13	11,02						
	$I_c =$		[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894						
	$I_f =$		[cm ⁴]	11202	15958	21875	29049	37570	47527	59008	72098	86883	103446	121871						
	$i_i =$		[cm]	4,38	5,06	5,74	6,43	7,11	7,79	8,47	9,14	9,81	10,47	11,13						
	$W_c =$		[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588						
	$\rho_p =$		[-]	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015						
	g_1		[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44						
	g_2		[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19						
	p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
	$e_s =$		[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00						
	$z_{cp} =$		[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04						
	$A_c =$		[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00						
	$A_f =$		[cm ²]	632,98	682,98	732,98	782,98	832,98	882,98	932,98	982,98	1032,98	1082,98	1132,98						
	$z_{ip} =$		[cm]	3,19	3,99	4,81	5,65	6,52	7,40	8,29	9,19	10,10	11,02	11,95						
	$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375						
	$I_f =$		[cm ⁴]	12891	18353	25132	33335	43072	54446	67564	82527	99440	118404	139522						
$i_i =$	[cm]		4,51	5,18	5,86	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10							
$W_c =$	[cm ³]		2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225							
$\rho_p =$	[-]		0,0025	0,0023	0,0022	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013							
g_1	[kN/m]		1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81							
g_2	[kN/m]		0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81							
p	[kN/m]		0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							

Tabelle 3.1.2.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,71	15,63	16,58	17,55	18,54	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,75	12,68	13,63	14,60	15,59	
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00	900,00	
		$A_i =$	[cm ²]	457,98	487,98	517,98	547,98	577,98	607,98	637,98	667,98	697,98	727,98	757,98	787,98	817,98	847,98	877,98	907,98	937,98
		$z_p =$	[cm]	2,65	3,35	4,09	4,85	5,64	6,45	7,28	8,12	8,97	9,84	10,72	11,62	12,53	13,45	14,38	15,32	16,27
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125450	144000	164100	185850	209250
		$I_i =$	[cm ⁴]	8607	12264	16818	22344	28910	36586	45438	55530	66929	79696	93897	109650	127050	146100	166800	189150	213150
		$i =$	[cm]	4,34	5,01	5,70	6,39	7,07	7,76	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13	11,80	12,47	13,14	13,81	14,48	15,15
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9445	10172	10919
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,02	2,10	2,18	2,25	2,33	
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	3,68	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,95	16,91	17,88	18,86	19,85	20,85
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,99	13,95	14,92	15,90	16,88	17,87
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	1100,00	1140,00
		$A_i =$	[cm ²]	507,98	547,98	587,98	627,98	667,98	707,98	747,98	787,98	827,98	867,98	907,98	947,98	987,98	1027,98	1067,98	1107,98	1147,98
		$z_p =$	[cm]	3,18	3,98	4,80	5,64	6,50	7,38	8,27	9,17	10,08	11,00	11,93	12,87	13,81	14,76	15,71	16,67	17,63
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129250	149650	171950	196200	222450	250750
		$I_i =$	[cm ⁴]	10329	14708	20142	26719	34525	43644	54160	66156	79715	94917	111845	130650	151450	174300	199250	226350	255650
		$i =$	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,40	13,05	13,70	14,35	15,00
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8111	8870	9657	10472	11315	12186
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	2,85	
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	3,15	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,83	17,81	18,80	19,80	20,80	21,81
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,85	14,82	15,80	16,78	17,77	18,76
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00
		$A_i =$	[cm ²]	557,98	607,98	657,98	707,98	757,98	807,98	857,98	907,98	957,98	1007,98	1057,98	1107,98	1157,98	1207,98	1257,98	1307,98	1357,98
$z_p =$		[cm]	3,62	4,48	5,35	6,25	7,16	8,08	9,01	9,95	10,89	11,84	12,79	13,74	14,69	15,64	16,59	17,54	18,49	
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147950	171550	197500	225950	256950	290550	
$I_i =$		[cm ⁴]	11817	16812	23002	30491	39383	49780	61784	75496	91018	108450	127894	149550	173650	199300	227650	258850	292950	
$i =$		[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,37	10,99	11,62	12,25	12,88	13,51	14,14	14,77	
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9639	10517	11429	12375	13355	
$\rho_p =$		[-]	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011	0,0010	0,0009	0,0008	
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38		
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.1.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60					
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20					
		$A_f =$	[cm ²]	408,18	438,18	468,18	498,18	528,18	558,18	588,18	618,18	648,18	678,18	708,18					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,97	3,73	4,52	5,33	6,17	7,02	7,89	8,77	9,66	10,56	11,47					
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599					
		$I_f =$	[cm ⁴]	8074	11503	15764	20923	27049	34205	42456	51864	62493	74405	87661					
		$i_i =$	[cm]	4,45	5,12	5,80	6,48	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,13					
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944					
		$\rho_p =$	[-]	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022					
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75					
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74					
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20					
		$A_f =$	[cm ²]	458,18	498,18	538,18	578,18	618,18	658,18	698,18	738,18	778,18	818,18	858,18					
		$z_{ip} =$	[cm]	3,53	4,37	5,24	6,12	7,02	7,94	8,86	9,79	10,73	11,67	12,62					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959					
		$I_f =$	[cm ⁴]	9632	13708	18759	24871	32125	40605	50393	61569	74215	88413	104241					
		$i_i =$	[cm]	4,58	5,25	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,13	9,77	10,40	11,02					
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557					
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018					
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13					
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50					
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53					
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20					
		$A_f =$	[cm ²]	508,18	558,18	608,18	658,18	708,18	758,18	808,18	858,18	908,18	958,18	1008,18					
		$z_{ip} =$	[cm]	3,97	4,87	5,79	6,72	7,66	8,61	9,56	10,52	11,49	12,45	13,43					
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787					
		$I_f =$	[cm ⁴]	10965	15593	21328	28273	36529	46196	57377	70170	84678	101000	119236					
$i_i =$		[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,81	8,43	9,04	9,66	10,27	10,88						
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140						
$\rho_p =$		[-]	0,0031	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016						
g_1		[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50						
g_2		[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25						
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63						

Tabelle 3.1.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,16	4,45	4,70	4,92	5,11	5,27	5,41	5,54	5,65	5,74	5,83
83,3	20	4,38	4,66	4,90	5,10	5,27	5,42	5,55	5,66	5,76	5,85	5,93
	25	4,54	4,81	5,03	5,22	5,38	5,52	5,64	5,74	5,84	5,92	5,99
	15	5,04	5,37	5,64	5,87	6,07	6,24	6,39	6,52	6,63	6,74	6,83
62,5	20	5,27	5,58	5,83	6,05	6,23	6,38	6,52	6,64	6,74	6,84	6,92
	25	5,43	5,72	5,96	6,16	6,33	6,48	6,60	6,71	6,81	6,90	6,98
	15	5,82	6,17	6,46	6,70	6,91	7,09	7,24	7,38	7,50	7,60	7,70
50,0	20	6,05	6,38	6,64	6,87	7,06	7,22	7,37	7,49	7,60	7,70	7,78
	25	6,21	6,52	6,77	6,98	7,16	7,31	7,44	7,56	7,66	7,76	7,84
	15	6,52	6,88	7,18	7,44	7,65	7,84	8,00	8,14	8,26	8,37	8,47
41,7	20	6,75	7,09	7,37	7,60	7,80	7,97	8,12	8,25	8,36	8,46	8,55
	25	6,91	7,22	7,49	7,71	7,89	8,05	8,19	8,32	8,42	8,52	8,61

Tabelle 3.1.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannfitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85					
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00					
		$A_t =$	[cm ²]	535,63	565,63	595,63	625,63	655,63	685,63	715,63	745,63	775,63	805,63	835,63					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,27	2,90	3,56	4,25	4,98	5,72	6,49	7,28	8,08	8,90	9,73					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148					
		$I_t =$	[cm ⁴]	9288	13227	18154	24148	31287	39645	49294	60303	72740	86673	102167					
		$i_i =$	[cm]	4,16	4,84	5,52	6,21	6,91	7,60	8,30	8,99	9,68	10,37	11,06					
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891					
		$\rho_p =$	[-]	0,0040	0,0037	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025					
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06						
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11					
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00					
		$A_t =$	[cm ²]	585,63	625,63	665,63	705,63	745,63	785,63	825,63	865,63	905,63	945,63	985,63					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,77	3,49	4,24	5,02	5,83	6,65	7,50	8,35	9,22	10,10	10,99					
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894					
		$I_t =$	[cm ⁴]	11222	15990	21923	29116	37660	47645	59158	72285	87110	103718	122193					
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,06	5,74	6,42	7,11	7,79	8,46	9,14	9,81	10,47	11,13					
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588					
		$\rho_p =$	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021					
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44						
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04					
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00					
		$A_t =$	[cm ²]	635,63	685,63	735,63	785,63	835,63	885,63	935,63	985,63	1035,63	1085,63	1135,63					
$z_{ip} =$		[cm]	3,18	3,97	4,79	5,64	6,50	7,37	8,26	9,17	10,08	11,00	11,92						
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375						
$I_t =$		[cm ⁴]	12918	18395	25193	33420	43184	54591	67746	82751	99711	118727	139901						
$i_i =$		[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10						
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225						
$\rho_p =$		[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018						
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81							
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81							
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							

Tabelle 3.1.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,68	15,56
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,73	12,63
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00
		$A_f =$	[cm ²]	460,63	490,63	520,63	550,63	580,63	610,63	640,63	670,63	700,63	730,63	760,63	790,63	820,63
		$z_{fp} =$	[cm]	2,64	3,34	4,07	4,83	5,61	6,42	7,25	8,09	8,94	9,81	10,68	11,56	12,44
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125430
		$I_f =$	[cm ⁴]	8626	12293	16863	22406	28995	36696	45578	55705	67142	79953	94201	110000	127350
		$i_f =$	[cm]	4,33	5,01	5,69	6,38	7,07	7,75	8,43	9,11	9,79	10,46	11,13	11,80	12,47
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051
		$\rho_p =$	[-]	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0036	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,03	
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,93	16,86
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,97	13,91
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00
		$A_f =$	[cm ²]	510,63	550,63	590,63	630,63	670,63	710,63	750,63	790,63	830,63	870,63	910,63	950,63	990,63
		$z_{fp} =$	[cm]	3,17	3,96	4,78	5,62	6,48	7,35	8,24	9,14	10,05	10,97	11,89	12,81	13,73
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129150	149400
		$I_f =$	[cm ⁴]	10356	14750	20203	26803	34637	43788	54341	66379	79984	95238	112222	130950	151500
		$i_f =$	[cm]	4,50	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,39
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8111	8871
		$\rho_p =$	[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,81	17,76
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00
		$A_f =$	[cm ²]	560,63	610,63	660,63	710,63	760,63	810,63	860,63	910,63	960,63	1010,63	1060,63	1110,63	1160,63
$z_{fp} =$		[cm]	3,60	4,46	5,33	6,23	7,13	8,05	8,98	9,92	10,86	11,81	12,76	13,71	14,66	
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147945	171522	
$I_f =$		[cm ⁴]	11851	16865	23078	30595	39519	49953	61999	75758	91333	108822	128328	149962	173837	
$i_f =$		[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00	11,63	12,25	
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8795	9643	
$\rho_p =$		[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88		
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.1.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten										
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm													
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00
		$A_f =$	[cm ²]	460,63	490,63	520,63	550,63	580,63	610,63	640,63	670,63	700,63	730,63	760,63
		$z_{ip} =$	[cm]	2,64	3,34	4,07	4,83	5,61	6,42	7,25	8,09	8,94	9,81	10,68
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970
		$I_f =$	[cm ⁴]	8626	12293	16863	22406	28995	36696	45578	55705	67142	79953	94201
		$i_f =$	[cm]	4,33	5,01	5,69	6,38	7,07	7,75	8,43	9,11	9,79	10,46	11,13
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737
		$\rho_p =$	[-]	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0036	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
	$e_s =$		[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00
	$z_{cp} =$		[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04
	$A_c =$		[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00
	$A_f =$		[cm ²]	510,63	550,63	590,63	630,63	670,63	710,63	750,63	790,63	830,63	870,63	910,63
	$z_{ip} =$		[cm]	3,17	3,96	4,78	5,62	6,48	7,35	8,24	9,14	10,05	10,97	11,89
	$I_c =$		[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700
	$I_f =$		[cm ⁴]	10356	14750	20203	26803	34637	43788	54341	66379	79984	95238	112222
	$i_f =$		[cm]	4,50	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10
	$W_c =$		[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380
	$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
	$e_s =$		[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86
	$z_{cp} =$		[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89
	$A_c =$		[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00
	$A_f =$		[cm ²]	560,63	610,63	660,63	710,63	760,63	810,63	860,63	910,63	960,63	1010,63	1060,63
$z_{ip} =$	[cm]		3,60	4,46	5,33	6,23	7,13	8,05	8,98	9,92	10,86	11,81	12,76	
$I_c =$	[cm ⁴]		11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	
$I_f =$	[cm ⁴]		11851	16865	23078	30595	39519	49953	61999	75758	91333	108822	128328	
$i_f =$	[cm]		4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00	
$W_c =$	[cm ³]		1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	
$\rho_p =$	[-]		0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63		
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.1.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,79	5,13	5,42	5,66	5,88	6,07	6,23	6,37	6,50	6,61	6,71
83,3	20	5,05	5,37	5,64	5,87	6,07	6,24	6,39	6,52	6,64	6,74	6,83
	25	5,22	5,53	5,79	6,01	6,20	6,36	6,49	6,62	6,72	6,82	6,90
	15	5,80	6,17	6,49	6,75	6,98	7,18	7,35	7,50	7,63	7,75	7,86
62,5	20	6,06	6,41	6,71	6,95	7,17	7,35	7,50	7,64	7,76	7,87	7,96
	25	6,25	6,58	6,86	7,09	7,28	7,45	7,60	7,73	7,84	7,94	8,03
	15	6,69	7,09	7,42	7,70	7,94	8,15	8,33	8,48	8,62	8,74	8,85
50,0	20	6,96	7,33	7,64	7,90	8,12	8,31	8,47	8,61	8,74	8,85	8,95
	25	7,14	7,49	7,78	8,02	8,23	8,41	8,56	8,70	8,82	8,92	9,02
	15	7,49	7,90	8,25	8,54	8,79	9,00	9,19	9,35	9,49	9,62	9,73
41,7	20	7,75	8,14	8,46	8,73	8,96	9,16	9,33	9,48	9,61	9,73	9,83
	25	7,93	8,30	8,60	8,85	9,07	9,26	9,42	9,56	9,69	9,80	9,90

Tabelle 3.1.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																									
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36															
cm	cm																												
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50				
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11			
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82															
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85															
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00															
		$A_f =$	[cm ²]	538,29	568,29	598,29	628,29	658,29	688,29	718,29	748,29	778,29	808,29	838,29															
		$z_p =$	[cm]	2,26	2,88	3,54	4,24	4,96	5,70	6,47	7,25	8,05	8,87	9,70															
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148															
		$I_f =$	[cm ⁴]	9302	13250	18187	24196	31353	39732	49406	60443	72913	86883	102418															
		$i_i =$	[cm]	4,16	4,83	5,51	6,21	6,90	7,60	8,29	8,99	9,68	10,37	11,05															
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891															
		$\rho_p =$	[-]	0,0050	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	0,0037	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032															
		g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06															
		g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56															
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11															
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08															
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11															
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00															
		$A_f =$	[cm ²]	588,29	628,29	668,29	708,29	748,29	788,29	828,29	868,29	908,29	948,29	988,29															
		$z_p =$	[cm]	2,75	3,47	4,22	5,00	5,81	6,63	7,47	8,33	9,19	10,07	10,96															
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894															
		$I_f =$	[cm ⁴]	11243	16022	21971	29183	37750	47763	59307	72469	87335	103989	122514															
		$i_i =$	[cm]	4,37	5,05	5,73	6,42	7,10	7,78	8,46	9,14	9,81	10,47	11,13															
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588															
		$\rho_p =$	[-]	0,0045	0,0042	0,0040	0,0037	0,0035	0,0034	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027															
		g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44															
		g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19															
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11															
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00															
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04															
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00															
		$A_f =$	[cm ²]	638,29	688,29	738,29	788,29	838,29	888,29	938,29	988,29	1038,29	1088,29	1138,29															
		$z_p =$	[cm]	3,17	3,96	4,78	5,62	6,48	7,35	8,24	9,14	10,05	10,97	11,89															
		$I_c =$	[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375															
		$I_f =$	[cm ⁴]	12945	18437	25254	33504	43296	54735	67927	82974	99980	119047	140278															
$i_i =$		[cm]	4,50	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10																
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225																
$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023																
g_1		[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81																
g_2		[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81																
p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																

Tabelle 3.1.4.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		e_s =	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	
		z_{cp} =	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	
		A_c =	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	
		A_i =	[cm ²]	463,29	493,29	523,29	553,29	583,29	613,29	643,29	673,29	703,29	733,29	763,29	
		z_p =	[cm]	2,62	3,32	4,05	4,81	5,59	6,39	7,22	8,05	8,91	9,77	10,65	
		I_c =	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	
		I_i =	[cm ⁴]	8644	12323	16906	22468	29078	36805	45717	55878	67354	80208	94503	
		i_i =	[cm]	4,32	5,00	5,68	6,37	7,06	7,75	8,43	9,11	9,79	10,46	11,13	
		W_c =	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	
		ρ_p =	[-]	0,0058	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88		
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		e_s =	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	
		z_{cp} =	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	
		A_c =	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	
		A_i =	[cm ²]	513,29	553,29	593,29	633,29	673,29	713,29	753,29	793,29	833,29	873,29	913,29	
		z_p =	[cm]	3,15	3,94	4,75	5,59	6,45	7,32	8,21	9,11	10,02	10,94	11,86	
		I_c =	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	
		I_i =	[cm ⁴]	10382	14791	20263	26887	34748	43931	54521	66601	80252	95557	112597	
		i_i =	[cm]	4,50	5,17	5,84	6,52	7,18	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	
		W_c =	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	
		ρ_p =	[-]	0,0052	0,0048	0,0045	0,0042	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25		
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		e_s =	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	
		z_{cp} =	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	
		A_c =	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	
		A_i =	[cm ²]	563,29	613,29	663,29	713,29	763,29	813,29	863,29	913,29	963,29	1013,29	1063,29	
z_p =		[cm]	3,58	4,44	5,31	6,20	7,11	8,03	8,95	9,89	10,83	11,78	12,73		
I_c =		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579		
I_i =		[cm ⁴]	11886	16917	23153	30697	39654	50125	62213	76019	91645	109192	128760		
i_i =		[cm]	4,59	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00		
W_c =		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982		
ρ_p =		[-]	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025		
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63			
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88			
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.1.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,34	5,71	6,04	6,32	6,56	6,76	6,95	7,11	7,25	7,37	7,49
83,3	20	5,62	5,98	6,29	6,55	6,77	6,96	7,13	7,27	7,40	7,51	7,61
	25	5,82	6,17	6,46	6,70	6,91	7,09	7,24	7,38	7,50	7,60	7,70
	15	6,46	6,87	7,22	7,52	7,78	8,00	8,19	8,36	8,51	8,64	8,75
62,5	20	6,75	7,15	7,47	7,75	7,98	8,18	8,36	8,51	8,65	8,77	8,88
	25	6,96	7,33	7,64	7,90	8,12	8,31	8,47	8,61	8,74	8,85	8,95
	15	7,45	7,89	8,26	8,57	8,84	9,07	9,27	9,44	9,60	9,73	9,86
50,0	20	7,74	8,16	8,50	8,79	9,04	9,25	9,43	9,59	9,73	9,86	9,97
	25	7,94	8,34	8,66	8,93	9,16	9,36	9,54	9,69	9,82	9,94	10,05
	15	8,33	8,79	9,17	9,50	9,78	10,02	10,22	10,40	10,56	10,71	10,83
41,7	20	8,62	9,05	9,41	9,71	9,97	10,19	10,38	10,55	10,70	10,83	10,95
	25	8,82	9,23	9,57	9,85	10,09	10,30	10,48	10,64	10,78	10,91	11,02

Tabelle 3.1.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannfitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.2 Betongüte C 40 und Spannlitzen d = 9,3 mm

3.2.1 2 Spannlitzen pro Steg

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																	
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36							
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60				
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		$e_s =$	[cm]	4,85	5,38	5,96	6,57	7,21	7,88	8,57	9,28	10,01	10,76	11,53							
		$z_{cp} =$	[cm]	1,88	2,42	2,99	3,60	4,24	4,91	5,60	6,32	7,05	7,80	8,56							
		$A_c =$	[cm ²]	649,80	679,80	709,80	739,80	769,80	799,80	829,80	859,80	889,80	919,80	949,80							
		$A_i =$	[cm ²]	654,64	684,64	714,64	744,64	774,64	804,64	834,64	864,64	894,64	924,64	954,64							
		$z_{ip} =$	[cm]	1,87	2,40	2,97	3,58	4,22	4,88	5,57	6,28	7,01	7,76	8,52							
		$I_c =$	[cm ⁴]	10133	14379	19716	26238	34033	43182	53767	65865	79549	94895	111972							
		$I_i =$	[cm ⁴]	10150	14407	19759	26301	34119	43298	53918	66056	79788	95187	112325							
		$i_i =$	[cm]	3,94	4,59	5,26	5,94	6,64	7,34	8,04	8,74	9,44	10,15	10,85							
		$W_c =$	[cm ³]	2091	2671	3309	3995	4721	5483	6276	7097	7945	8817	9713							
		$\rho_p =$	[-]	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011							
		g_1	[kN/m]	1,62	1,70	1,77	1,85	1,92	2,00	2,07	2,15	2,22	2,30	2,37							
		g_2	[kN/m]	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12							
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25							
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
	$\alpha_p =$		[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
	$e_s =$		[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82							
	$z_{cp} =$		[cm]	2,32	2,95	3,63	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85							
	$A_c =$		[cm ²]	699,80	739,80	779,80	819,80	859,80	899,80	939,80	979,80	1019,80	1059,80	1099,80							
	$A_i =$		[cm ²]	704,64	744,64	784,64	824,64	864,64	904,64	944,64	984,64	1024,64	1064,64	1104,64							
	$z_{ip} =$		[cm]	2,31	2,94	3,60	4,30	5,03	5,78	6,56	7,35	8,15	8,98	9,81							
	$I_c =$		[cm ⁴]	12308	17513	24019	31932	41354	52382	65110	79631	96034	114410	134844							
	$I_i =$		[cm ⁴]	12334	17555	24082	32022	41477	52544	65319	79893	96358	114801	135312							
	$i_i =$		[cm]	4,18	4,86	5,54	6,23	6,93	7,62	8,32	9,01	9,70	10,38	11,07							
	$W_c =$		[cm ³]	2328	2958	3644	4378	5154	5967	6815	7695	8606	9548	10518							
	$\rho_p =$		[-]	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009							
	g_1		[kN/m]	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75							
	g_2		[kN/m]	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,75							
	p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25							
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
	$\alpha_p =$		[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
	$e_s =$		[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,69	9,50	10,33	11,18	12,05	12,92	13,80							
	$z_{cp} =$		[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84							
	$A_c =$		[cm ²]	749,80	799,80	849,80	899,80	949,80	999,80	1049,80	1099,80	1149,80	1199,80	1249,80							
	$A_i =$		[cm ²]	754,64	804,64	854,64	904,64	954,64	1004,64	1054,64	1104,64	1154,64	1204,64	1254,64							
	$z_{ip} =$		[cm]	2,69	3,39	4,13	4,90	5,69	6,50	7,34	8,18	9,04	9,91	10,79							
	$I_c =$		[cm ⁴]	14248	20285	27801	36917	47748	60408	75005	91650	110448	131505	154926							
	$I_i =$		[cm ⁴]	14283	20341	27884	37034	47906	60613	75267	91975	110845	131982	155492							
	$i_i =$		[cm]	4,35	5,03	5,71	6,40	7,08	7,77	8,45	9,12	9,80	10,47	11,13							
	$W_c =$		[cm ³]	2514	3181	3905	4679	5498	6358	7258	8195	9170	10180	11225							
	$\rho_p =$		[-]	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	0,0010	0,0009	0,0009	0,0008							
	g_1		[kN/m]	1,87	2,00	2,12	2,25	2,37	2,50	2,62	2,75	2,87	3,00	3,12							
g_2	[kN/m]		1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37								
p	[kN/m]		1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25								

Tabelle 3.2.1.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 2 Spannlitzen mit d = 9,3 mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																									
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36															
cm	cm																												
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60				
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82															
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85															
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00															
		$A_i =$	[cm ²]	529,84	559,84	589,84	619,84	649,84	679,84	709,84	739,84	769,84	799,84	829,84															
		$z_{ip} =$	[cm]	2,30	2,93	3,60	4,29	5,02	5,77	6,54	7,33	8,14	8,96	9,80															
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148															
		$I_i =$	[cm ⁴]	9258	13178	18080	24042	31143	39454	49048	59993	72359	86211	101615															
		$i_i =$	[cm]	4,18	4,85	5,54	6,23	6,92	7,62	8,31	9,00	9,69	10,38	11,07															
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891															
		$\rho_p =$	[-]	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013															
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06																
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56																
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08															
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11															
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00															
		$A_i =$	[cm ²]	579,84	619,84	659,84	699,84	739,84	779,84	819,84	859,84	899,84	939,84	979,84															
		$z_{ip} =$	[cm]	2,79	3,52	4,28	5,06	5,87	6,70	7,55	8,41	9,28	10,16	11,06															
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894															
		$I_i =$	[cm ⁴]	11178	15919	21818	28969	37462	47387	58830	71877	86614	103123	121489															
		$i_i =$	[cm]	4,39	5,07	5,75	6,43	7,12	7,80	8,47	9,14	9,81	10,47	11,14															
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588															
		$\rho_p =$	[-]	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011															
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44																
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19																
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00															
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04															
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00															
		$A_i =$	[cm ²]	629,84	679,84	729,84	779,84	829,84	879,84	929,84	979,84	1029,84	1079,84	1129,84															
$z_{ip} =$		[cm]	3,21	4,01	4,83	5,68	6,54	7,42	8,32	9,22	10,13	11,06	11,98																
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375																
$I_i =$		[cm ⁴]	12859	18303	25059	33235	42938	54274	67347	82261	99119	118022	139073																
$i_i =$		[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,45	11,09																
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225																
$\rho_p =$		[-]	0,0017	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009																
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81																	
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81																	
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																	

Tabelle 3.2.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten														
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36				
cm	cm																	
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,70	15,60	16,50	17,40
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,74	12,64	13,54	14,44
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00
		$A_t =$	[cm ²]	454,84	484,84	514,84	544,84	574,84	604,84	634,84	664,84	694,84	724,84	754,84	784,84	814,84	844,84	874,84
		$z_{ip} =$	[cm]	2,67	3,38	4,11	4,88	5,67	6,48	7,31	8,16	9,02	9,89	10,77	11,66	12,54	13,44	14,34
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125460	144000	164080
		$I_i =$	[cm ⁴]	8585	12228	16766	22270	28810	36455	45271	55322	66675	79391	93534	109215	126540	145500	166080
		$i_i =$	[cm]	4,34	5,02	5,71	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,80	10,47	11,13	11,80	12,46	13,13	13,79
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9444
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0022	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011	0,0010
		g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,03	2,10	2,18
		g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,94	16,88	17,82	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98	13,92	14,86	
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	
		$A_t =$	[cm ²]	504,84	544,84	584,84	624,84	664,84	704,84	744,84	784,84	824,84	864,84	904,84	944,84	984,84	1024,84	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,20	4,00	4,82	5,67	6,53	7,41	8,31	9,21	10,12	11,04	11,97	12,90	13,84	14,78	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129180	149380	171300	
		$I_i =$	[cm ⁴]	10297	14658	20070	26619	34392	43472	53945	65891	79394	94536	111397	129960	150330	172500	
		$i_i =$	[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,40	13,05	
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8109	8864	9644	
		$\rho_p =$	[-]	0,0021	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	
		g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	
		g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,82	17,78	18,74	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79	15,74	
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	
		$A_t =$	[cm ²]	554,84	604,84	654,84	704,84	754,84	804,84	854,84	904,84	954,84	1004,84	1054,84	1104,84	1154,84	1204,84	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,64	4,50	5,38	6,28	7,19	8,11	9,04	9,98	10,93	11,88	12,83	13,78	14,73	15,68	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147930	171470	197300	
		$I_i =$	[cm ⁴]	11775	16749	22912	30368	39222	49574	61528	75185	90645	108009	127379	148840	172500	198450	
		$i_i =$	[cm]	4,61	5,26	5,92	6,56	7,21	7,85	8,48	9,12	9,74	10,37	10,99	11,62	12,25	12,88	
		$W_c =$	[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9640	10520	
		$\rho_p =$	[-]	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	0,0008	0,0007	
		g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	
		g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	

Tabelle 3.2.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																			
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36									
cm	cm																						
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57									
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60									
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20									
		$A_i =$	[cm ²]	405,04	435,04	465,04	495,04	525,04	555,04	585,04	615,04	645,04	675,04	705,04									
		$z_{ip} =$	[cm]	3,00	3,76	4,55	5,37	6,21	7,06	7,93	8,81	9,71	10,61	11,52									
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599									
		$I_i =$	[cm ⁴]	8046	11459	15699	20834	26929	34049	42260	51622	62199	74053	87246									
		$i_i =$	[cm]	4,46	5,13	5,81	6,49	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,12									
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944									
		$\rho_p =$	[-]	0,0026	0,0024	0,0023	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015									
	g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75										
	g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00										
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63										
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70									
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74									
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20									
		$A_i =$	[cm ²]	455,04	495,04	535,04	575,04	615,04	655,04	695,04	735,04	775,04	815,04	855,04									
		$z_{ip} =$	[cm]	3,55	4,40	5,27	6,16	7,06	7,97	8,90	9,83	10,77	11,72	12,67									
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959									
		$I_i =$	[cm ⁴]	9593	13647	18673	24752	31970	40407	50145	61267	73853	87984	103740									
		$i_i =$	[cm]	4,59	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,13	9,76	10,39	11,01									
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557									
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0012									
	g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13										
	g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63										
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63										
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50									
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53									
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20									
		$A_i =$	[cm ²]	505,04	555,04	605,04	655,04	705,04	755,04	805,04	855,04	905,04	955,04	1005,04									
$z_{ip} =$		[cm]	3,99	4,90	5,82	6,75	7,69	8,64	9,60	10,56	11,53	12,50	13,47										
$I_c =$		[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787										
$I_i =$		[cm ⁴]	10915	15518	21223	28131	36344	45963	57089	69822	84262	100511	118669										
$i_i =$		[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,80	8,42	9,04	9,65	10,26	10,87										
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140										
$\rho_p =$		[-]	0,0021	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010										
g_1	[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50											
g_2	[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25											
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63											

Tabelle 3.2.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,41	3,65	3,85	4,03	4,18	4,32	4,43	4,53	4,62	4,70	4,77
83,3	20	3,59	3,82	4,01	4,18	4,32	4,44	4,55	4,64	4,72	4,79	4,85
	25	3,72	3,94	4,12	4,28	4,41	4,52	4,62	4,70	4,78	4,85	4,91
	15	4,14	4,40	4,62	4,81	4,98	5,12	5,24	5,35	5,44	5,52	5,60
62,5	20	4,32	4,57	4,78	4,96	5,11	5,23	5,35	5,44	5,53	5,60	5,67
	25	4,45	4,69	4,89	5,05	5,19	5,31	5,41	5,50	5,58	5,65	5,72
	15	4,78	5,06	5,30	5,50	5,67	5,82	5,94	6,05	6,15	6,24	6,31
50,0	20	4,97	5,23	5,45	5,64	5,79	5,93	6,04	6,14	6,23	6,31	6,38
	25	5,10	5,35	5,55	5,73	5,87	6,00	6,11	6,20	6,28	6,36	6,43
	15	5,36	5,66	5,90	6,11	6,29	6,44	6,57	6,68	6,78	6,87	6,95
41,7	20	5,55	5,82	6,05	6,24	6,40	6,54	6,66	6,77	6,86	6,94	7,02
	25	5,67	5,93	6,15	6,33	6,48	6,61	6,72	6,82	6,91	6,99	7,06

Tabelle 3.2.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,70	15,60	16,50	17,40	18,30	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,74	12,64	13,54	14,44	15,34	
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00	900,00	
		$A_t =$	[cm ²]	457,26	487,26	517,26	547,26	577,26	607,26	637,26	667,26	697,26	727,26	757,26	787,26	817,26	847,26	877,26	907,26	937,26
		$z_{ip} =$	[cm]	2,66	3,36	4,09	4,86	5,65	6,46	7,28	8,13	8,98	9,85	10,73	11,61	12,50	13,39	14,28	15,17	16,06
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125370	143740	163570	184870	207650
		$I_t =$	[cm ⁴]	8602	12256	16806	22327	28888	36556	45400	55483	66871	79627	93814	109450	126550	145130	165200	186780	209880
		$i =$	[cm]	4,34	5,02	5,70	6,39	7,07	7,76	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13	11,80	12,47	13,14	13,81	14,48	15,15
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9445	10172	10919
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,02	2,10	2,18	2,25	2,33	
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	3,68	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,92	16,84	17,76	18,68	19,60	20,52
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98	13,92	14,86	15,80	16,74	17,68
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	1100,00	1140,00
		$A_t =$	[cm ²]	507,26	547,26	587,26	627,26	667,26	707,26	747,26	787,26	827,26	867,26	907,26	947,26	987,26	1027,26	1067,26	1107,26	1147,26
		$z_{ip} =$	[cm]	3,19	3,98	4,80	5,65	6,51	7,39	8,28	9,18	10,09	11,01	11,94	12,87	13,80	14,73	15,66	16,59	17,52
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129270	149650	171850	195880	221740	249440
		$I_t =$	[cm ⁴]	10322	14697	20126	26696	34494	43605	54111	66096	79641	94830	111743	130480	151040	173520	197930	224270	252550
		$i =$	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,40	13,04	13,69	14,33	14,98
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8110	8867	9651	10462	11299	12162
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	2,85	
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	3,15	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,81	17,76	18,71	19,66	20,61	21,56
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79	15,74	16,69	17,64	18,59
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00
		$A_t =$	[cm ²]	557,26	607,26	657,26	707,26	757,26	807,26	857,26	907,26	957,26	1007,26	1057,26	1107,26	1157,26	1207,26	1257,26	1307,26	1357,26
$z_{ip} =$		[cm]	3,62	4,48	5,36	6,26	7,17	8,09	9,02	9,95	10,90	11,85	12,80	13,75	14,70	15,65	16,60	17,55	18,50	
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147835	171091	197347	226603	258859	294115	
$I_t =$		[cm ⁴]	11807	16797	22981	30463	39346	49733	61725	75425	90933	108350	127777	149215	173663	201121	231589	265067	302545	
$i =$		[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,37	10,99	11,62	12,24	12,86	13,48	14,10	14,72	
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9639	10517	11429	12375	13355	
$\rho_p =$		[-]	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011	0,0010	0,0009	0,0008	
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38		
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.2.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57	15,50	16,45	17,42	18,41	19,42	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60	12,54	13,50	14,48	15,48	16,50	
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20	730,20	760,20	790,20	820,20	850,20	
		$A_t =$	[cm ²]	407,46	437,46	467,46	497,46	527,46	557,46	587,46	617,46	647,46	677,46	707,46	737,46	767,46	797,46	827,46	857,46	887,46
		$z_{ip} =$	[cm]	2,98	3,74	4,53	5,34	6,18	7,03	7,90	8,78	9,67	10,57	11,48	12,41	13,36	14,33	15,32	16,33	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599	100988	116848	134248	153268	173988	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8068	11493	15749	20903	27021	34170	42411	51809	62426	74325	87566	102228	118428	136248	155768	177088	
		$i_i =$	[cm]	4,45	5,13	5,80	6,48	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,13	11,80	12,48	13,17	13,87	14,58	
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944	6524	7124	7744	8384	9044	
		$\rho_p =$	[-]	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,91	1,99	2,07	2,15	
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00	2,14	2,28	2,42	2,56	2,70	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70	16,67	17,65	18,65	19,67	20,70	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74	13,71	14,69	15,68	16,68	17,69	
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20	890,20	930,20	970,20	1010,20	1050,20	
		$A_t =$	[cm ²]	457,46	497,46	537,46	577,46	617,46	657,46	697,46	737,46	777,46	817,46	857,46	897,46	937,46	977,46	1017,46	1057,46	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,53	4,38	5,24	6,13	7,03	7,94	8,87	9,80	10,74	11,68	12,63	13,59	14,56	15,54	16,53	17,53	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959	120288	139408	160428	183448	208568	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9623	13694	18739	24844	32090	40560	50336	61500	74132	88315	104127	121668	141048	162368	185728	211228	
		$i_i =$	[cm]	4,59	5,25	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,13	9,76	10,39	11,02	11,66	12,30	12,94	13,58	14,23	
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557	7220	7908	8620	9357	10120	
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	2,33	2,43	2,53	2,63	
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63	1,74	1,85	1,96	2,07	2,18	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50	17,49	18,49	19,50	20,52	21,55	
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53	14,51	15,50	16,49	17,49	18,49	
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20	1050,20	1100,20	1150,20	1200,20	1250,20	
		$A_t =$	[cm ²]	507,46	557,46	607,46	657,46	707,46	757,46	807,46	857,46	907,46	957,46	1007,46	1057,46	1107,46	1157,46	1207,46	1257,46	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,98	4,88	5,80	6,73	7,67	8,62	9,57	10,53	11,50	12,46	13,43	14,41	15,40	16,40	17,40	18,40	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787	137828	159988	184368	211068	240108	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10954	15576	21304	28241	36486	46143	57311	70091	84583	100888	119106	139448	162028	186968	214368	244228	
		$i_i =$	[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,81	8,42	9,04	9,65	10,27	10,87	11,49	12,11	12,73	13,35	13,97	
		$W_c =$	[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140	7888	8660	9457	10280	11128	
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011	
		g_1	[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	
		g_2	[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25	1,34	1,42	1,50	1,58	1,67	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	

Tabelle 3.2.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,17	4,46	4,71	4,92	5,11	5,27	5,42	5,54	5,65	5,75	5,83
83,3	20	4,38	4,66	4,90	5,10	5,28	5,42	5,55	5,67	5,77	5,85	5,93
	25	4,54	4,81	5,03	5,22	5,38	5,52	5,64	5,75	5,84	5,92	5,99
	15	5,05	5,37	5,64	5,88	6,07	6,25	6,40	6,53	6,64	6,74	6,83
62,5	20	5,28	5,58	5,84	6,05	6,23	6,39	6,53	6,64	6,75	6,84	6,92
	25	5,43	5,72	5,96	6,16	6,34	6,48	6,61	6,72	6,82	6,90	6,98
	15	5,83	6,17	6,46	6,71	6,91	7,09	7,25	7,38	7,50	7,61	7,70
50,0	20	6,06	6,38	6,65	6,88	7,07	7,23	7,37	7,50	7,61	7,70	7,79
	25	6,22	6,52	6,77	6,98	7,16	7,32	7,45	7,57	7,67	7,76	7,84
	15	6,53	6,89	7,19	7,45	7,66	7,85	8,01	8,15	8,27	8,38	8,48
41,7	20	6,76	7,10	7,38	7,61	7,81	7,98	8,13	8,26	8,37	8,47	8,56
	25	6,91	7,23	7,49	7,71	7,90	8,06	8,20	8,32	8,43	8,53	8,62

Tabelle 3.2.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannritzern mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																							
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36													
cm	cm																										
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82													
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85													
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00													
		$A_i =$	[cm ²]	534,68	564,68	594,68	624,68	654,68	684,68	714,68	744,68	774,68	804,68	834,68													
		$z_{ip} =$	[cm]	2,28	2,90	3,57	4,26	4,98	5,73	6,50	7,29	8,09	8,91	9,74													
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148													
		$I_i =$	[cm ⁴]	9283	13219	18142	24131	31264	39614	49254	60252	72677	86597	102076													
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,84	5,52	6,22	6,91	7,61	8,30	9,00	9,69	10,37	11,06													
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891													
		$\rho_p =$	[-]	0,0040	0,0037	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025													
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06														
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56														
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94														
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65													
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08													
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11													
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00													
		$A_i =$	[cm ²]	584,68	624,68	664,68	704,68	744,68	784,68	824,68	864,68	904,68	944,68	984,68													
		$z_{ip} =$	[cm]	2,77	3,49	4,25	5,03	5,84	6,66	7,50	8,36	9,23	10,11	11,00													
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894													
		$I_i =$	[cm ⁴]	11215	15979	21906	29092	37628	47603	59104	72218	87028	103620	122077													
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,06	5,74	6,43	7,11	7,79	8,47	9,14	9,81	10,47	11,13													
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588													
		$\rho_p =$	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021													
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44														
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19														
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94														
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65													
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00													
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04													
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00													
		$A_i =$	[cm ²]	634,68	684,68	734,68	784,68	834,68	884,68	934,68	984,68	1034,68	1084,68	1134,68													
$z_{ip} =$		[cm]	3,19	3,98	4,80	5,64	6,50	7,38	8,27	9,17	10,09	11,01	11,93														
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375														
$I_i =$		[cm ⁴]	12908	18380	25171	33390	43144	54539	67680	82671	99613	118611	139765														
$i_i =$		[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10														
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225														
$\rho_p =$		[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018														
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81															
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81															
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															

Tabelle 3.2.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,68	15,56	16,44	17,32	18,20
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,74	12,64	13,54	14,44	15,34
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00	900,00
		$A_t =$	[cm ²]	459,68	489,68	519,68	549,68	579,68	609,68	639,68	669,68	699,68	729,68	759,68	789,68	819,68	849,68	879,68	909,68
		$z_{ip} =$	[cm]	2,64	3,34	4,08	4,84	5,62	6,43	7,26	8,10	8,95	9,82	10,70	11,58	12,46	13,34	14,22	15,10
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125475	144060	164325	186270
		$I_t =$	[cm ⁴]	8619	12283	16847	22384	28964	36657	45527	55642	67065	79861	94092	109779	127044	145905	166380	188490
		$i_i =$	[cm]	4,33	5,01	5,69	6,38	7,07	7,75	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13	11,80	12,47	13,14	13,81	14,48
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9445	10172
		$\rho_p =$	[-]	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0036	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,02	2,10	2,18	2,25	
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,92	16,84	17,76	18,68	19,60
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98	13,92	14,86	15,80	16,74
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	1100,00
		$A_t =$	[cm ²]	509,68	549,68	589,68	629,68	669,68	709,68	749,68	789,68	829,68	869,68	909,68	949,68	989,68	1029,68	1069,68	1109,68
		$z_{ip} =$	[cm]	3,17	3,96	4,78	5,62	6,49	7,36	8,25	9,15	10,06	10,98	11,91	12,84	13,76	14,68	15,60	16,52
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129287	149715	172005	196275	222540
		$I_t =$	[cm ⁴]	10346	14735	20181	26773	34597	43736	54276	66299	79887	95122	112087	130802	151397	173892	198307	224662
		$i_i =$	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,39	13,03	13,67	14,31
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8111	8870	9657	10472	11315
		$\rho_p =$	[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,81	17,76	18,71	19,66	20,61
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79	15,74	16,69	17,64
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00
		$A_t =$	[cm ²]	559,68	609,68	659,68	709,68	759,68	809,68	859,68	909,68	959,68	1009,68	1059,68	1109,68	1159,68	1209,68	1259,68	1309,68
$z_{ip} =$		[cm]	3,61	4,46	5,34	6,23	7,14	8,06	8,99	9,93	10,87	11,82	12,77	13,71	14,66	15,60	16,55	17,49	
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147841	171119	196525	224081	253807	
$I_t =$		[cm ⁴]	11839	16846	23051	30558	39470	49891	61922	75664	91219	108688	128172	149781	173525	199525	227891	258635	
$i_i =$		[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00	11,63	12,25	12,88	13,50	14,13	
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8795	9643	10526	11445	12400	
$\rho_p =$		[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25		
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.2.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																							
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36													
cm	cm																										
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57													
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60													
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20													
		$A_i =$	[cm ²]	409,88	439,88	469,88	499,88	529,88	559,88	589,88	619,88	649,88	679,88	709,88													
		$z_{ip} =$	[cm]	2,96	3,72	4,50	5,32	6,15	7,00	7,87	8,75	9,64	10,54	11,44													
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599													
		$I_i =$	[cm ⁴]	8089	11527	15798	20972	27113	34289	42561	51995	62652	74594	87884													
		$i_i =$	[cm]	4,44	5,12	5,80	6,48	7,15	7,83	8,49	9,16	9,82	10,47	11,13													
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944													
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0048	0,0045	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030													
	g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75														
	g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00														
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63														
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70													
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74													
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20													
		$A_i =$	[cm ²]	459,88	499,88	539,88	579,88	619,88	659,88	699,88	739,88	779,88	819,88	859,88													
		$z_{ip} =$	[cm]	3,51	4,36	5,22	6,10	7,00	7,91	8,84	9,77	10,70	11,65	12,59													
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959													
		$I_i =$	[cm ⁴]	9653	13740	18806	24934	32209	40712	50526	61731	74410	88644	104512													
		$i_i =$	[cm]	4,58	5,24	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,13	9,77	10,40	11,02													
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557													
		$\rho_p =$	[-]	0,0046	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024													
	g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13														
	g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63														
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63														
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50													
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53													
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20													
		$A_i =$	[cm ²]	509,88	559,88	609,88	659,88	709,88	759,88	809,88	859,88	909,88	959,88	1009,88													
$z_{ip} =$		[cm]	3,96	4,86	5,77	6,70	7,64	8,59	9,54	10,50	11,46	12,43	13,40														
$I_c =$		[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787														
$I_i =$		[cm ⁴]	10992	15633	21385	28350	36628	46322	57532	70358	84902	101263	119542														
$i_i =$		[cm]	4,64	5,28	5,92	6,55	7,18	7,81	8,43	9,05	9,66	10,27	10,88														
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140														
$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021														
g_1	[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50															
g_2	[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25															
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63															

Tabelle 3.2.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,80	5,13	5,42	5,67	5,89	6,07	6,24	6,38	6,51	6,62	6,72
83,3	20	5,05	5,37	5,64	5,88	6,08	6,25	6,40	6,53	6,64	6,74	6,83
	25	5,23	5,54	5,80	6,02	6,20	6,36	6,50	6,62	6,73	6,82	6,91
	15	5,81	6,18	6,49	6,76	6,99	7,19	7,36	7,51	7,64	7,76	7,86
62,5	20	6,07	6,42	6,72	6,96	7,17	7,35	7,51	7,65	7,77	7,88	7,97
	25	6,25	6,59	6,86	7,09	7,29	7,46	7,61	7,74	7,85	7,95	8,04
	15	6,70	7,10	7,43	7,71	7,95	8,16	8,34	8,49	8,63	8,75	8,86
50,0	20	6,97	7,34	7,65	7,91	8,13	8,32	8,48	8,62	8,75	8,86	8,96
	25	7,15	7,50	7,79	8,03	8,24	8,42	8,57	8,71	8,83	8,93	9,03
	15	7,50	7,92	8,26	8,56	8,80	9,02	9,20	9,37	9,51	9,63	9,75
41,7	20	7,77	8,15	8,48	8,74	8,97	9,17	9,34	9,49	9,62	9,74	9,85
	25	7,94	8,31	8,61	8,87	9,08	9,27	9,43	9,57	9,70	9,81	9,91

Tabelle 3.2.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																		
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36								
cm	cm																					
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50				
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,68	15,56	16,44	17,32	18,20	19,08		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,72	12,60	13,48	14,36	15,24	16,12		
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00	840,00	870,00	900,00	930,00		
		$A_f =$	[cm ²]	462,10	492,10	522,10	552,10	582,10	612,10	642,10	672,10	702,10	732,10	762,10	792,10	822,10	852,10	882,10	912,10	942,10	972,10	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,63	3,33	4,06	4,82	5,60	6,41	7,23	8,07	8,92	9,79	10,66	11,54	12,42	13,30	14,18	15,06	15,94	16,82	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125370	143730	163530	184870	207750	232170	
		$I_f =$	[cm ⁴]	8636	12310	16887	22440	29041	36756	45654	55800	67258	80093	94367	110190	127570	146510	167010	189070	212790	238170	
		$i =$	[cm]	4,32	5,00	5,69	6,38	7,06	7,75	8,43	9,11	9,79	10,46	11,13	11,80	12,47	13,14	13,81	14,48	15,15	15,82	
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051	8738	9444	10170	10916	11682	
		$\rho_p =$	[-]	0,0058	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028	
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,02	2,10	2,18	2,25	2,33	2,40		
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	3,68	3,85		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,92	16,84	17,76	18,68	19,60	20,52	21,44	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98	13,92	14,86	15,80	16,74	17,68	18,62	
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	1100,00	1140,00	1180,00	
		$A_f =$	[cm ²]	512,10	552,10	592,10	632,10	672,10	712,10	752,10	792,10	832,10	872,10	912,10	952,10	992,10	1032,10	1072,10	1112,10	1152,10	1192,10	1232,10
		$z_{ip} =$	[cm]	3,16	3,95	4,76	5,60	6,46	7,34	8,22	9,12	10,03	10,95	11,88	12,80	13,72	14,64	15,56	16,48	17,40	18,32	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129180	149380	171300	194940	220300	247380	276180	
		$I_f =$	[cm ⁴]	10370	14773	20236	26849	34698	43867	54440	66501	80131	95413	112429	131180	151660	173870	197810	223480	250880	280000	
		$i =$	[cm]	4,50	5,17	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,75	12,39	13,03	13,67	14,31	14,95	15,59	
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8110	8867	9651	10462	11299	12162	13050	
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0048	0,0045	0,0042	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75	2,85	2,95		
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	3,15	3,30		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,81	17,76	18,71	19,66	20,61	21,56	22,51	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79	15,74	16,69	17,64	18,59	19,54	
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00	1400,00	
		$A_f =$	[cm ²]	562,10	612,10	662,10	712,10	762,10	812,10	862,10	912,10	962,10	1012,10	1062,10	1112,10	1162,10	1212,10	1262,10	1312,10	1362,10	1412,10	1462,10
$z_{ip} =$		[cm]	3,59	4,45	5,32	6,21	7,12	8,04	8,97	9,90	10,84	11,79	12,75	13,70	14,65	15,60	16,55	17,50	18,45	19,40		
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147835	171091	196347	223603	252859	284115	317371		
$I_f =$		[cm ⁴]	11870	16894	23119	30651	39593	50048	62117	75902	91505	109026	128566	150125	173703	199301	226919	256557	288215	321893		
$i =$		[cm]	4,60	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00	11,63	12,25	12,88	13,50	14,13	14,75	15,38		
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9639	10517	11429	12374	13352	14364		
$\rho_p =$		[-]	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018		
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38	3,50			
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75			
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.2.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																				
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36										
cm	cm																							
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50				
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57										
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60										
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20										
		$A_t =$	[cm ²]	412,30	442,30	472,30	502,30	532,30	562,30	592,30	622,30	652,30	682,30	712,30										
		$z_{ip} =$	[cm]	2,94	3,70	4,48	5,29	6,12	6,97	7,83	8,71	9,60	10,50	11,41										
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599										
		$I_t =$	[cm ⁴]	8110	11560	15847	21040	27204	34407	42710	52179	62876	74862	88200										
		$i_i =$	[cm]	4,44	5,11	5,79	6,47	7,15	7,82	8,49	9,16	9,82	10,47	11,13										
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944										
		$\rho_p =$	[-]	0,0065	0,0060	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0037										
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75										
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00										
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63										
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70										
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74										
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20										
		$A_t =$	[cm ²]	462,30	502,30	542,30	582,30	622,30	662,30	702,30	742,30	782,30	822,30	862,30										
		$z_{ip} =$	[cm]	3,50	4,33	5,20	6,08	6,98	7,89	8,81	9,73	10,67	11,61	12,56										
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959										
		$I_t =$	[cm ⁴]	9683	13786	18871	25024	32327	40863	50714	61961	74687	88971	104894										
		$i_i =$	[cm]	4,58	5,24	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,14	9,77	10,40	11,03										
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557										
		$\rho_p =$	[-]	0,0058	0,0053	0,0049	0,0046	0,0043	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031										
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13										
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63										
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63										
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50										
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53										
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20										
		$A_t =$	[cm ²]	512,30	562,30	612,30	662,30	712,30	762,30	812,30	862,30	912,30	962,30	1012,30										
		$z_{ip} =$	[cm]	3,94	4,84	5,75	6,68	7,62	8,56	9,51	10,47	11,43	12,40	13,37										
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787										
		$I_t =$	[cm ⁴]	11029	15690	21465	28458	36769	46500	57751	70624	85219	101636	119976										
$i_i =$		[cm]	4,64	5,28	5,92	6,56	7,18	7,81	8,43	9,05	9,66	10,28	10,89											
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140											
$\rho_p =$		[-]	0,0052	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0032	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026											
g_1		[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50											
g_2		[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25											
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63											

Tabelle 3.2.4.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,35	5,72	6,04	6,32	6,56	6,77	6,95	7,12	7,26	7,38	7,49
83,3	20	5,63	5,99	6,29	6,55	6,78	6,97	7,13	7,28	7,41	7,52	7,62
	25	5,83	6,18	6,46	6,71	6,92	7,09	7,25	7,39	7,50	7,61	7,70
	15	6,47	6,88	7,23	7,53	7,79	8,01	8,20	8,37	8,52	8,65	8,77
62,5	20	6,76	7,16	7,48	7,76	7,99	8,20	8,37	8,52	8,66	8,78	8,89
	25	6,97	7,34	7,65	7,91	8,13	8,32	8,48	8,62	8,75	8,86	8,96
	15	7,46	7,90	8,27	8,59	8,85	9,08	9,28	9,46	9,61	9,75	9,87
50,0	20	7,76	8,17	8,51	8,80	9,05	9,26	9,44	9,61	9,75	9,87	9,99
	25	7,96	8,35	8,67	8,95	9,18	9,38	9,55	9,70	9,83	9,95	10,06
	15	8,34	8,81	9,19	9,52	9,80	10,03	10,24	10,42	10,58	10,73	10,85
41,7	20	8,64	9,07	9,43	9,73	9,99	10,21	10,40	10,57	10,72	10,85	10,97
	25	8,84	9,25	9,58	9,87	10,11	10,32	10,50	10,66	10,80	10,93	11,04

Tabelle 3.2.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannritzern mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

3.3 Betongüte C 50 und Spannlitzen d = 9,3 mm

3.3.1 2 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	4,85	5,38	5,96	6,57	7,21	7,88	8,57	9,28	10,01	10,76	11,53		
		$z_{cp} =$	[cm]	1,88	2,42	2,99	3,60	4,24	4,91	5,60	6,32	7,05	7,80	8,56		
		$A_c =$	[cm ²]	649,80	679,80	709,80	739,80	769,80	799,80	829,80	859,80	889,80	919,80	949,80		
		$A_t =$	[cm ²]	654,27	684,27	714,27	744,27	774,27	804,27	834,27	864,27	894,27	924,27	954,27		
		$z_b =$	[cm]	1,87	2,40	2,97	3,58	4,22	4,88	5,57	6,28	7,01	7,76	8,52		
		$I_c =$	[cm ⁴]	10133	14379	19716	26238	34033	43182	53767	65865	79549	94895	111972		
		$I_t =$	[cm ⁴]	10149	14405	19756	26296	34113	43289	53907	66042	79770	95165	112298		
		$i_i =$	[cm]	3,94	4,59	5,26	5,94	6,64	7,34	8,04	8,74	9,44	10,15	10,85		
		$W_c =$	[cm ³]	2091	2671	3309	3995	4721	5483	6276	7097	7945	8817	9713		
		$\rho_p =$	[-]	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011		
		g_1	[kN/m]	1,62	1,70	1,77	1,85	1,92	2,00	2,07	2,15	2,22	2,30	2,37		
		g_2	[kN/m]	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12		
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,63	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85		
		$A_c =$	[cm ²]	699,80	739,80	779,80	819,80	859,80	899,80	939,80	979,80	1019,80	1059,80	1099,80		
		$A_t =$	[cm ²]	704,27	744,27	784,27	824,27	864,27	904,27	944,27	984,27	1024,27	1064,27	1104,27		
		$z_b =$	[cm]	2,31	2,94	3,60	4,31	5,03	5,79	6,56	7,35	8,16	8,98	9,82		
		$I_c =$	[cm ⁴]	12308	17513	24019	31932	41354	52382	65110	79631	96034	114410	134844		
		$I_t =$	[cm ⁴]	12332	17552	24077	32015	41468	52532	65303	79873	96333	114772	135276		
		$i_i =$	[cm]	4,18	4,86	5,54	6,23	6,93	7,62	8,32	9,01	9,70	10,38	11,07		
		$W_c =$	[cm ³]	2328	2958	3644	4378	5154	5967	6815	7695	8606	9548	10518		
		$\rho_p =$	[-]	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009		
		g_1	[kN/m]	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75		
		g_2	[kN/m]	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,75		
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,69	9,50	10,33	11,18	12,05	12,92	13,80		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84		
		$A_c =$	[cm ²]	749,80	799,80	849,80	899,80	949,80	999,80	1049,80	1099,80	1149,80	1199,80	1249,80		
		$A_t =$	[cm ²]	754,27	804,27	854,27	904,27	954,27	1004,27	1054,27	1104,27	1154,27	1204,27	1254,27		
		$z_b =$	[cm]	2,69	3,39	4,13	4,90	5,69	6,51	7,34	8,19	9,04	9,92	10,80		
		$I_c =$	[cm ⁴]	14248	20285	27801	36917	47748	60408	75005	91650	110448	131505	154926		
		$I_t =$	[cm ⁴]	14280	20336	27878	37025	47894	60598	75247	91950	110815	131946	155449		
$i_i =$		[cm]	4,35	5,03	5,71	6,40	7,08	7,77	8,45	9,13	9,80	10,47	11,13			
$W_c =$		[cm ³]	2514	3181	3905	4679	5498	6358	7258	8195	9170	10180	11225			
$\rho_p =$		[-]	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	0,0009	0,0009	0,0008			
g_1		[kN/m]	1,87	2,00	2,12	2,25	2,37	2,50	2,62	2,75	2,87	3,00	3,12			
g_2		[kN/m]	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37			
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			

Tabelle 3.3.1.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 2 Spannlitzen mit d = 9,3 mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																							
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36													
cm	cm																										
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82													
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85													
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00													
		$A_i =$	[cm ²]	529,47	559,47	589,47	619,47	649,47	679,47	709,47	739,47	769,47	799,47	829,47													
		$z_{ip} =$	[cm]	2,30	2,93	3,60	4,30	5,02	5,77	6,55	7,34	8,14	8,97	9,80													
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148													
		$I_i =$	[cm ⁴]	9256	13175	18075	24035	31133	39442	49032	59974	72334	86181	101579													
		$i_i =$	[cm]	4,18	4,85	5,54	6,23	6,92	7,62	8,31	9,01	9,70	10,38	11,07													
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891													
		$\rho_p =$	[-]	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013													
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06														
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56														
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94														
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08													
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11													
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00													
		$A_i =$	[cm ²]	579,47	619,47	659,47	699,47	739,47	779,47	819,47	859,47	899,47	939,47	979,47													
		$z_{ip} =$	[cm]	2,80	3,52	4,28	5,07	5,88	6,71	7,55	8,41	9,28	10,17	11,06													
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894													
		$I_i =$	[cm ⁴]	11175	15915	21811	28959	37449	47370	58809	71851	86582	103085	121444													
		$i_i =$	[cm]	4,39	5,07	5,75	6,43	7,12	7,80	8,47	9,14	9,81	10,48	11,14													
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588													
		$\rho_p =$	[-]	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011													
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44														
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19														
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94														
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00													
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04													
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00													
		$A_i =$	[cm ²]	629,47	679,47	729,47	779,47	829,47	879,47	929,47	979,47	1029,47	1079,47	1129,47													
$z_{ip} =$		[cm]	3,21	4,01	4,83	5,68	6,54	7,43	8,32	9,22	10,14	11,06	11,99														
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375														
$I_i =$		[cm ⁴]	12855	18297	25050	33223	42922	54254	67322	82230	99081	117977	139020														
$i_i =$		[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,45	11,09														
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225														
$\rho_p =$		[-]	0,0017	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009														
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81															
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81															
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															

Tabelle 3.3.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Stegabstand cm	Stegbreite cm	Zwischenwerte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,70	15,60
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,74	12,64
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00	810,00
		$A_t =$	[cm ²]	454,47	484,47	514,47	544,47	574,47	604,47	634,47	664,47	694,47	724,47	754,47	784,47	814,47
		$z_p =$	[cm]	2,68	3,38	4,12	4,88	5,67	6,49	7,32	8,16	9,02	9,89	10,77	11,66	12,54
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450	125460
		$I_t =$	[cm ⁴]	8582	12224	16759	22261	28798	36440	45251	55298	66645	79355	93492	109170	126492
		$i_i =$	[cm]	4,35	5,02	5,71	6,39	7,08	7,76	8,45	9,12	9,80	10,47	11,13	11,80	12,47
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384	8051
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0022	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0012
		g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95	2,03
		g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,94	16,88
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98	13,92
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00
		$A_t =$	[cm ²]	504,47	544,47	584,47	624,47	664,47	704,47	744,47	784,47	824,47	864,47	904,47	944,47	984,47
		$z_p =$	[cm]	3,21	4,00	4,83	5,67	6,54	7,42	8,31	9,21	10,13	11,05	11,98	12,91	13,84
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129180	149400
		$I_t =$	[cm ⁴]	10293	14652	20061	26607	34376	43452	53919	65860	79357	94491	111344	130000	149560
		$i_i =$	[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,45	11,10	11,75	12,40
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8110	8860
		$\rho_p =$	[-]	0,0021	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010
		g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45
		g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	16,82	17,78
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	13,84	14,79
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00
		$A_t =$	[cm ²]	554,47	604,47	654,47	704,47	754,47	804,47	854,47	904,47	954,47	1004,47	1054,47	1104,47	1154,47
		$z_p =$	[cm]	3,64	4,50	5,38	6,28	7,19	8,11	9,05	9,99	10,93	11,88	12,84	13,79	14,74
		$I_c =$	[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	147940	171500
		$I_t =$	[cm ⁴]	11770	16741	22901	30354	39203	49550	61498	75148	90601	107957	127319	148800	172480
		$i_i =$	[cm]	4,61	5,26	5,92	6,56	7,21	7,85	8,48	9,12	9,74	10,37	10,99	11,62	12,24
		$W_c =$	[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982	8794	9640
		$\rho_p =$	[-]	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	0,0008
		g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88
		g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75

Tabelle 3.3.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57	15,50	16,45	17,42	18,41	19,42	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60	12,53	13,48	14,44	15,42	16,41	
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20	730,20	760,20	790,20	820,20	850,20	
		$A_t =$	[cm ²]	404,67	434,67	464,67	494,67	524,67	554,67	584,67	614,67	644,67	674,67	704,67	734,67	764,67	794,67	824,67	854,67	884,67
		$z_{ip} =$	[cm]	3,00	3,76	4,55	5,37	6,21	7,07	7,94	8,82	9,71	10,62	11,53	12,45	13,38	14,32	15,27	16,23	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599	100986	116837	134116	152886	173211	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8043	11454	15691	20823	26915	34031	42236	51593	62164	74012	87197	101786	117866	135501	154756	175696	
		$i =$	[cm]	4,46	5,13	5,81	6,49	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,12	11,77	12,42	13,07	13,72	14,37	
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5947	6532	7139	7768	8419	9092	
		$\rho_p =$	[-]	0,0026	0,0024	0,0023	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013	
	g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13		
	g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00	2,14	2,28	2,42	2,56	2,70		
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70	16,67	17,65	18,64	19,64	20,65	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74	13,70	14,67	15,64	16,62	17,61	
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20	890,20	930,20	970,20	1010,20	1050,20	
		$A_t =$	[cm ²]	454,67	494,67	534,67	574,67	614,67	654,67	694,67	734,67	774,67	814,67	854,67	894,67	934,67	974,67	1014,67	1054,67	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,55	4,40	5,27	6,16	7,06	7,98	8,90	9,84	10,77	11,72	12,67	13,63	14,59	15,56	16,53	17,51	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959	120286	139386	160341	183236	208156	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9588	13640	18662	24738	31951	40383	50116	61231	73810	87933	103681	121146	140416	161586	184746	209986	
		$i =$	[cm]	4,59	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,13	9,76	10,39	11,01	11,64	12,27	12,90	13,53	14,16	
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557	7221	7911	8627	9370	10140	
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0014	0,0013	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011	0,0011	
	g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	2,33	2,43	2,53	2,63		
	g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63	1,74	1,85	1,96	2,07	2,18		
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60	132,60		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50	17,49	18,48	19,48	20,48	21,48	
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53	14,51	15,49	16,47	17,45	18,44	
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20	1050,20	1100,20	1150,20	1200,20	1250,20	
		$A_t =$	[cm ²]	504,67	554,67	604,67	654,67	704,67	754,67	804,67	854,67	904,67	954,67	1004,67	1054,67	1104,67	1154,67	1204,67	1254,67	
$z_{ip} =$		[cm]	4,00	4,90	5,82	6,76	7,70	8,65	9,60	10,57	11,53	12,50	13,47	14,44	15,42	16,40	17,38	18,36		
$I_c =$		[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787	137816	158946	181286	204946	229936		
$I_t =$		[cm ⁴]	10909	15509	21210	28114	36322	45935	57055	69781	84214	100454	118602	138776	160086	182646	206566	231856		
$i =$		[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,80	8,42	9,04	9,65	10,26	10,87	11,48	12,09	12,70	13,31	13,92		
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140	7889	8674	9495	10352	11245		
$\rho_p =$		[-]	0,0021	0,0019	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0012	0,0011	0,0011	0,0010	0,0010	0,0009	0,0009	0,0008		
g_1	[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13			
g_2	[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25	1,34	1,42	1,50	1,58	1,67			
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63			

Tabelle 3.3.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	3,41	3,65	3,85	4,03	4,19	4,32	4,43	4,54	4,63	4,71	4,78
83,3	20	3,59	3,82	4,01	4,18	4,32	4,44	4,55	4,64	4,72	4,79	4,86
	25	3,72	3,94	4,12	4,28	4,41	4,52	4,62	4,71	4,78	4,85	4,91
	15	4,14	4,40	4,63	4,82	4,98	5,12	5,24	5,35	5,44	5,52	5,60
62,5	20	4,33	4,57	4,78	4,96	5,11	5,24	5,35	5,44	5,53	5,60	5,67
	25	4,45	4,69	4,89	5,05	5,19	5,31	5,41	5,51	5,58	5,66	5,72
	15	4,78	5,07	5,30	5,50	5,67	5,82	5,95	6,06	6,15	6,24	6,32
50,0	20	4,97	5,24	5,46	5,64	5,80	5,93	6,05	6,15	6,24	6,31	6,38
	25	5,10	5,35	5,56	5,73	5,87	6,00	6,11	6,20	6,29	6,36	6,43
	15	5,36	5,66	5,91	6,11	6,29	6,44	6,57	6,69	6,79	6,88	6,96
41,7	20	5,55	5,83	6,06	6,25	6,41	6,55	6,67	6,77	6,87	6,95	7,02
	25	5,68	5,94	6,15	6,33	6,48	6,61	6,73	6,83	6,92	6,99	7,06

Tabelle 3.3.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85					
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00					
		$A_t =$	[cm ²]	531,71	561,71	591,71	621,71	651,71	681,71	711,71	741,71	771,71	801,71	831,71					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,29	2,92	3,58	4,28	5,01	5,76	6,53	7,32	8,12	8,94	9,77					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148					
		$I_t =$	[cm ⁴]	9268	13194	18104	24077	31189	39516	49128	60094	72482	86360	101794					
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,85	5,53	6,22	6,92	7,61	8,31	9,00	9,69	10,38	11,06					
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891					
		$\rho_p =$	[-]	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0020	0,0019					
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06						
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11					
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00					
		$A_t =$	[cm ²]	581,71	621,71	661,71	701,71	741,71	781,71	821,71	861,71	901,71	941,71	981,71					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,79	3,51	4,27	5,05	5,86	6,69	7,53	8,39	9,26	10,14	11,04					
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894					
		$I_t =$	[cm ⁴]	11192	15942	21852	29016	37526	47470	58936	72009	86774	103316	121717					
		$i_i =$	[cm]	4,39	5,06	5,75	6,43	7,11	7,79	8,47	9,14	9,81	10,47	11,13					
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588					
		$\rho_p =$	[-]	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016					
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44						
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19						
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04					
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00					
		$A_t =$	[cm ²]	631,71	681,71	731,71	781,71	831,71	881,71	931,71	981,71	1031,71	1081,71	1131,71					
$z_{ip} =$		[cm]	3,20	4,00	4,82	5,66	6,53	7,41	8,30	9,20	10,12	11,04	11,96						
$I_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375						
$I_t =$		[cm ⁴]	12878	18333	25102	33295	43018	54377	67476	82420	99310	118250	139341						
$i_i =$		[cm]	4,52	5,19	5,86	6,53	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10						
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225						
$\rho_p =$		[-]	0,0025	0,0023	0,0022	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014						
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81							
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81							
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							

Tabelle 3.3.2.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	
		$A_i =$	[cm ²]	456,71	486,71	516,71	546,71	576,71	606,71	636,71	666,71	696,71	726,71	756,71	
		$z_p =$	[cm]	2,66	3,36	4,10	4,86	5,65	6,46	7,29	8,13	8,99	9,86	10,74	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	
		$I_i =$	[cm ⁴]	8598	12249	16797	22314	28870	36533	45370	55446	66826	79573	93750	
		$i =$	[cm]	4,34	5,02	5,70	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13	
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88		
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	
		$A_i =$	[cm ²]	506,71	546,71	586,71	626,71	666,71	706,71	746,71	786,71	826,71	866,71	906,71	
		$z_p =$	[cm]	3,19	3,99	4,81	5,65	6,51	7,39	8,28	9,19	10,10	11,02	11,95	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	
		$I_i =$	[cm ⁴]	10316	14688	20113	26679	34471	43575	54073	66049	79585	94763	111664	
		$i =$	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25		
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	
		$A_i =$	[cm ²]	556,71	606,71	656,71	706,71	756,71	806,71	856,71	906,71	956,71	1006,71	1056,71	
$z_p =$		[cm]	3,63	4,48	5,36	6,26	7,17	8,09	9,02	9,96	10,91	11,86	12,81		
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579		
$I_i =$		[cm ⁴]	11800	16786	22965	30442	39318	49697	61681	75370	90867	108272	127686		
$i =$		[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,37	10,99		
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982		
$\rho_p =$		[-]	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015		
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63			
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88			
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.3.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																		
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36								
cm	cm																					
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90				
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57	15,50	16,45	17,42	18,41	19,42	20,45		
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60	12,54	13,49	14,46	15,44	16,44	17,45		
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20	730,20	760,20	790,20	820,20	850,20	880,20		
		$A_t =$	[cm ²]	406,91	436,91	466,91	496,91	526,91	556,91	586,91	616,91	646,91	676,91	706,91	736,91	766,91	796,91	826,91	856,91	886,91	916,91	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,98	3,74	4,53	5,35	6,18	7,04	7,91	8,79	9,68	10,58	11,49	12,41	13,34	14,28	15,23	16,19	17,16		
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599	100988	116843	134228	153228	173928	196313	220478	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8063	11486	15738	20887	27000	34142	42377	51767	62375	74263	87493	102048	118013	135478	154528	175248	197713	221918	
		$i_i =$	[cm]	4,45	5,13	5,81	6,48	7,16	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,13	11,79	12,45	13,11	13,77	14,43	15,09	15,75	
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944	6524	7124	7744	8384	9044	9724	10424	
		$\rho_p =$	[-]	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13	2,20	2,28	
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00	2,14	2,28	2,41	2,55	2,69	2,82	2,96	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70	16,67	17,64	18,62	19,61	20,61	21,61	22,61	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74	13,70	14,67	15,64	16,61	17,59	18,57	19,55	
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20	890,20	930,20	970,20	1010,20	1050,20	1090,20	1130,20	
		$A_t =$	[cm ²]	456,91	496,91	536,91	576,91	616,91	656,91	696,91	736,91	776,91	816,91	856,91	896,91	936,91	976,91	1016,91	1056,91	1096,91	1136,91	1176,91
		$z_{ip} =$	[cm]	3,54	4,38	5,25	6,14	7,04	7,95	8,87	9,81	10,74	11,69	12,64	13,59	14,54	15,49	16,44	17,39	18,34	19,29	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959	120288	139388	160343	183243	208188	235278	264513	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9616	13683	18724	24823	32062	40525	50293	61447	74069	88239	104039	121568	140913	162178	185468	210803	238203	267778	
		$i_i =$	[cm]	4,59	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,50	9,13	9,76	10,39	11,02	11,65	12,28	12,91	13,54	14,17	14,80	15,43	
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557	7220	7908	8620	9357	10120	10908	11720	
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	2,33	2,43	2,53	2,63	2,73	2,83	
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63	1,73	1,84	1,94	2,05	2,15	2,25	2,35	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90	198,90		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50	17,48	18,46	19,44	20,42	21,40	22,38	23,36	
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53	14,50	15,47	16,44	17,41	18,38	19,35	20,32	
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20	1050,20	1100,20	1150,20	1200,20	1250,20	1300,20	1350,20	
		$A_t =$	[cm ²]	506,91	556,91	606,91	656,91	706,91	756,91	806,91	856,91	906,91	956,91	1006,91	1056,91	1106,91	1156,91	1206,91	1256,91	1306,91	1356,91	1406,91
		$z_{ip} =$	[cm]	3,98	4,88	5,80	6,73	7,67	8,62	9,58	10,54	11,50	12,47	13,44	14,41	15,38	16,34	17,31	18,28	19,25	20,22	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787	137828	159083	181653	205648	231178	258353	287183	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10945	15563	21286	28216	36454	46102	57260	70029	84510	100802	119007	139248	161633	186283	213308	242743	274608	308913	
$i_i =$		[cm]	4,65	5,29	5,92	6,55	7,18	7,80	8,42	9,04	9,65	10,26	10,87	11,48	12,09	12,70	13,31	13,92	14,53	15,14		
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140	7888	8660	9456	10276	11120	12000	12916		
$\rho_p =$		[-]	0,0031	0,0028	0,0026	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0015	0,0014	0,0013	0,0012	0,0011	0,0010	0,0009		
g_1		[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38		
g_2		[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25	1,34	1,42	1,50	1,58	1,66	1,74	1,82		
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		

Tabelle 3.3.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,17	4,46	4,71	4,93	5,11	5,28	5,42	5,54	5,65	5,75	5,84
83,3	20	4,39	4,67	4,90	5,11	5,28	5,43	5,56	5,67	5,77	5,86	5,93
	25	4,54	4,81	5,04	5,23	5,39	5,53	5,65	5,75	5,84	5,92	6,00
	15	5,05	5,37	5,65	5,88	6,08	6,25	6,40	6,53	6,64	6,75	6,84
62,5	20	5,28	5,58	5,84	6,05	6,24	6,39	6,53	6,65	6,75	6,85	6,93
	25	5,44	5,73	5,97	6,17	6,34	6,49	6,61	6,72	6,82	6,91	6,99
	15	5,83	6,18	6,47	6,71	6,92	7,10	7,25	7,39	7,51	7,61	7,71
50,0	20	6,06	6,39	6,66	6,88	7,07	7,24	7,38	7,50	7,61	7,71	7,79
	25	6,22	6,53	6,78	6,99	7,17	7,32	7,46	7,57	7,68	7,77	7,85
	15	6,54	6,90	7,20	7,45	7,67	7,85	8,01	8,15	8,28	8,39	8,49
41,7	20	6,77	7,10	7,38	7,62	7,81	7,98	8,13	8,26	8,38	8,48	8,57
	25	6,92	7,24	7,50	7,72	7,91	8,07	8,21	8,33	8,44	8,54	8,62

Tabelle 3.3.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannfitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.3.3 4 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																	
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36							
cm	cm																				
83,3	15	$P_0^{(0)}$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20				
		α_p	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		e_s	[cm]	4,85	5,38	5,96	6,57	7,21	7,88	8,57	9,28	10,01	10,76	11,53							
		z_{cp}	[cm]	1,88	2,42	2,99	3,60	4,24	4,91	5,60	6,32	7,05	7,80	8,56							
		A_c	[cm ²]	649,80	679,80	709,80	739,80	769,80	799,80	829,80	859,80	889,80	919,80	949,80							
		A_t	[cm ²]	658,74	688,74	718,74	748,74	778,74	808,74	838,74	868,74	898,74	928,74	958,74							
		z_p	[cm]	1,86	2,39	2,96	3,56	4,20	4,86	5,54	6,25	6,98	7,72	8,48							
		I_c	[cm ⁴]	10133	14379	19716	26238	34033	43182	53767	65865	79549	94895	111972							
		I_t	[cm ⁴]	10165	14430	19796	26353	34192	43395	54045	66218	79989	95433	112621							
		i_i	[cm]	3,93	4,58	5,25	5,93	6,63	7,33	8,03	8,73	9,43	10,14	10,84							
		W_c	[cm ³]	2091	2671	3309	3995	4721	5483	6276	7097	7945	8817	9713							
		ρ_p	[-]	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0023	0,0022							
		g_1	[kN/m]	1,62	1,70	1,77	1,85	1,92	2,00	2,07	2,15	2,22	2,30	2,37							
		g_2	[kN/m]	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12							
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25							
	20	$P_0^{(0)}$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20			
		α_p	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		e_s	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82							
		z_{cp}	[cm]	2,32	2,95	3,63	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85							
		A_c	[cm ²]	699,80	739,80	779,80	819,80	859,80	899,80	939,80	979,80	1019,80	1059,80	1099,80							
		A_t	[cm ²]	708,74	748,74	788,74	828,74	868,74	908,74	948,74	988,74	1028,74	1068,74	1108,74							
		z_p	[cm]	2,29	2,92	3,58	4,28	5,01	5,76	6,53	7,32	8,12	8,94	9,78							
		I_c	[cm ⁴]	12308	17513	24019	31932	41354	52382	65110	79631	96034	114410	134844							
		I_t	[cm ⁴]	12355	17590	24135	32098	41580	52681	65494	80114	96629	115131	135705							
		i_i	[cm]	4,18	4,85	5,53	6,22	6,92	7,61	8,31	9,00	9,69	10,38	11,06							
		W_c	[cm ³]	2328	2958	3644	4378	5154	5967	6815	7695	8606	9548	10518							
		ρ_p	[-]	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0020	0,0019							
		g_1	[kN/m]	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75							
		g_2	[kN/m]	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,75							
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25							
	25	$P_0^{(0)}$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20			
		α_p	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		e_s	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,69	9,50	10,33	11,18	12,05	12,92	13,80							
		z_{cp}	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84							
		A_c	[cm ²]	749,80	799,80	849,80	899,80	949,80	999,80	1049,80	1099,80	1149,80	1199,80	1249,80							
		A_t	[cm ²]	758,74	808,74	858,74	908,74	958,74	1008,74	1058,74	1108,74	1158,74	1208,74	1258,74							
		z_p	[cm]	2,67	3,37	4,11	4,88	5,67	6,48	7,31	8,15	9,01	9,88	10,76							
		I_c	[cm ⁴]	14248	20285	27801	36917	47748	60408	75005	91650	110448	131505	154926							
		I_t	[cm ⁴]	14313	20387	27954	37132	48038	60786	75487	92249	111179	132384	155969							
		i_i	[cm]	4,34	5,02	5,71	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,80	10,47	11,13							
W_c		[cm ³]	2514	3181	3905	4679	5498	6358	7258	8195	9170	10180	11225								
ρ_p		[-]	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017								
g_1		[kN/m]	1,87	2,00	2,12	2,25	2,37	2,50	2,62	2,75	2,87	3,00	3,12								
g_2		[kN/m]	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37								
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25								

Tabelle 3.3.3.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 4 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85		
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00		
		$A_i =$	[cm ²]	533,94	563,94	593,94	623,94	653,94	683,94	713,94	743,94	773,94	803,94	833,94		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,28	2,91	3,57	4,27	4,99	5,74	6,51	7,29	8,10	8,92	9,75		
		$l_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148		
		$l_i =$	[cm ⁴]	9279	13213	18132	24117	31245	39590	49223	60213	72629	86539	102007		
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,84	5,53	6,22	6,91	7,61	8,30	9,00	9,69	10,38	11,06		
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891		
		$\rho_p =$	[-]	0,0040	0,0037	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025		
	g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06			
	g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56			
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11		
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00		
		$A_i =$	[cm ²]	583,94	623,94	663,94	703,94	743,94	783,94	823,94	863,94	903,94	943,94	983,94		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,77	3,50	4,25	5,03	5,84	6,67	7,51	8,37	9,24	10,12	11,01		
		$l_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894		
		$l_i =$	[cm ⁴]	11209	15970	21893	29073	37603	47570	59063	72166	86966	103545	121988		
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,06	5,74	6,43	7,11	7,79	8,47	9,14	9,81	10,47	11,13		
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588		
		$\rho_p =$	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021		
	g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44			
	g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19			
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00		
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04		
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00		
		$A_i =$	[cm ²]	633,94	683,94	733,94	783,94	833,94	883,94	933,94	983,94	1033,94	1083,94	1133,94		
$z_{ip} =$		[cm]	3,19	3,98	4,80	5,65	6,51	7,39	8,28	9,18	10,09	11,01	11,94			
$l_c =$		[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375			
$l_i =$		[cm ⁴]	12901	18369	25154	33366	43113	54499	67630	82609	99539	118522	139660			
$i_i =$		[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10			
$W_c =$		[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225			
$\rho_p =$		[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018			
g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81				
g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81				
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94				

Tabelle 3.3.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		e_s =	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	14,68
		z_{cp} =	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	11,74
		A_c =	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	780,00
		A_t =	[cm ²]	458,94	488,94	518,94	548,94	578,94	608,94	638,94	668,94	698,94	728,94	758,94	788,94
		z_p =	[cm]	2,65	3,35	4,08	4,84	5,63	6,44	7,27	8,11	8,96	9,83	10,71	11,61
		I_c =	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	108450
		I_t =	[cm ⁴]	8614	12275	16834	22367	28941	36626	45489	55594	67006	79790	94007	109776
		i_t =	[cm]	4,33	5,01	5,70	6,38	7,07	7,76	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13	11,80
		W_c =	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	7384
		ρ_p =	[-]	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0036	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027
		g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88	1,95
		g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		e_s =	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	15,93
		z_{cp} =	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	12,98
		A_c =	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	
		A_t =	[cm ²]	508,94	548,94	588,94	628,94	668,94	708,94	748,94	788,94	828,94	868,94	908,94	
		z_p =	[cm]	3,18	3,97	4,79	5,63	6,49	7,37	8,26	9,16	10,07	10,99	11,92	12,86
		I_c =	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	129150
		I_t =	[cm ⁴]	10339	14723	20164	26750	34566	43697	54226	66237	79813	95034	111982	130650
		i_t =	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	11,74
		W_c =	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	8109
		ρ_p =	[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022
		g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35
		g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		e_s =	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	
		z_{cp} =	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	
		A_c =	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	
		A_t =	[cm ²]	558,94	608,94	658,94	708,94	758,94	808,94	858,94	908,94	958,94	1008,94	1058,94	
		z_p =	[cm]	3,61	4,47	5,35	6,24	7,15	8,07	9,00	9,94	10,88	11,83	12,78	
		I_c =	[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579	
		I_t =	[cm ⁴]	11829	16831	23030	30529	39433	49843	61862	75592	91132	108586	128052	
		i_t =	[cm]	4,60	5,26	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,37	11,00	
W_c =		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982		
ρ_p =		[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020		
g_1		[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63		
g_2		[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88		
p		[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.3.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten													
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57			
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60			
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20			
		$A_i =$	[cm ²]	409,14	439,14	469,14	499,14	529,14	559,14	589,14	619,14	649,14	679,14	709,14			
		$z_{ip} =$	[cm]	2,97	3,72	4,51	5,32	6,16	7,01	7,88	8,76	9,65	10,55	11,46			
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599			
		$I_i =$	[cm ⁴]	8083	11517	15783	20951	27086	34253	42516	51939	62583	74512	87787			
		$i_i =$	[cm]	4,44	5,12	5,80	6,48	7,15	7,83	8,50	9,16	9,82	10,47	11,13			
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944			
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0048	0,0045	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030			
	g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75				
	g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00				
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70			
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74			
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20			
		$A_i =$	[cm ²]	459,14	499,14	539,14	579,14	619,14	659,14	699,14	739,14	779,14	819,14	859,14			
		$z_{ip} =$	[cm]	3,52	4,36	5,23	6,11	7,01	7,92	8,85	9,78	10,71	11,66	12,61			
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959			
		$I_i =$	[cm ⁴]	9644	13726	18786	24907	32173	40666	50468	61661	74326	88544	104395			
		$i_i =$	[cm]	4,58	5,24	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,13	9,77	10,40	11,02			
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557			
		$\rho_p =$	[-]	0,0046	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026	0,0024			
	g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13				
	g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63				
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	265,20	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50			
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53			
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20			
		$A_i =$	[cm ²]	509,14	559,14	609,14	659,14	709,14	759,14	809,14	859,14	909,14	959,14	1009,14			
$z_{ip} =$		[cm]	3,96	4,86	5,78	6,71	7,65	8,60	9,55	10,51	11,47	12,44	13,41				
$I_c =$		[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787				
$I_i =$		[cm ⁴]	10980	15616	21361	28317	36585	46268	57465	70277	84805	101149	119410				
$i_i =$		[cm]	4,64	5,28	5,92	6,55	7,18	7,81	8,43	9,04	9,66	10,27	10,88				
$W_c =$		[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140				
$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021				
g_1	[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50					
g_2	[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25					
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					

Tabelle 3.3.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,80	5,13	5,42	5,67	5,89	6,08	6,24	6,38	6,51	6,62	6,72
83,3	20	5,05	5,37	5,65	5,88	6,08	6,25	6,40	6,53	6,65	6,75	6,84
	25	5,23	5,54	5,80	6,02	6,21	6,37	6,50	6,63	6,73	6,83	6,91
	15	5,81	6,18	6,50	6,77	7,00	7,19	7,37	7,52	7,65	7,77	7,87
62,5	20	6,08	6,43	6,72	6,97	7,18	7,36	7,52	7,65	7,77	7,88	7,98
	25	6,26	6,59	6,87	7,10	7,30	7,47	7,61	7,74	7,85	7,96	8,04
	15	6,71	7,11	7,44	7,72	7,96	8,17	8,34	8,50	8,64	8,76	8,87
50,0	20	6,97	7,35	7,66	7,91	8,13	8,32	8,49	8,63	8,76	8,87	8,97
	25	7,16	7,51	7,80	8,04	8,25	8,43	8,58	8,72	8,83	8,94	9,04
	15	7,51	7,93	8,27	8,57	8,81	9,03	9,21	9,38	9,52	9,65	9,76
41,7	20	7,78	8,16	8,49	8,75	8,98	9,18	9,35	9,50	9,63	9,75	9,86
	25	7,95	8,32	8,62	8,88	9,09	9,28	9,44	9,58	9,71	9,82	9,92

Tabelle 3.3.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.3.4 5 Spannritzen pro Steg

Stegabstand cm	Stegbreite cm	Zwischenwerte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten													
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36			
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	4,85	5,38	5,96	6,57	7,21	7,88	8,57	9,28	10,01	10,76	11,53			
		$Z_{cp} =$	[cm]	1,88	2,42	2,99	3,60	4,24	4,91	5,60	6,32	7,05	7,80	8,56			
		$A_c =$	[cm ²]	649,80	679,80	709,80	739,80	769,80	799,80	829,80	859,80	889,80	919,80	949,80			
		$A_i =$	[cm ²]	660,98	690,98	720,98	750,98	780,98	810,98	840,98	870,98	900,98	930,98	960,98			
		$Z_{ip} =$	[cm]	1,85	2,38	2,95	3,55	4,18	4,84	5,53	6,23	6,96	7,70	8,46			
		$I_c =$	[cm ⁴]	10133	14379	19716	26238	34033	43182	53767	65865	79549	94895	111972			
		$I_i =$	[cm ⁴]	10172	14443	19815	26381	34231	43448	54113	66305	80098	95566	112782			
		$i_i =$	[cm]	3,92	4,57	5,24	5,93	6,62	7,32	8,02	8,73	9,43	10,13	10,83			
		$W_c =$	[cm ³]	2091	2671	3309	3995	4721	5483	6276	7097	7945	8817	9713			
		$\rho_p =$	[-]	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034	0,0033	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027			
	g_1	[kN/m]	1,62	1,70	1,77	1,85	1,92	2,00	2,07	2,15	2,22	2,30	2,37				
	g_2	[kN/m]	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12				
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82			
		$Z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,63	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85			
		$A_c =$	[cm ²]	699,80	739,80	779,80	819,80	859,80	899,80	939,80	979,80	1019,80	1059,80	1099,80			
		$A_i =$	[cm ²]	710,98	750,98	790,98	830,98	870,98	910,98	950,98	990,98	1030,98	1070,98	1110,98			
		$Z_{ip} =$	[cm]	2,28	2,91	3,57	4,27	4,99	5,74	6,51	7,30	8,10	8,92	9,76			
		$I_c =$	[cm ⁴]	12308	17513	24019	31932	41354	52382	65110	79631	96034	114410	134844			
		$I_i =$	[cm ⁴]	12367	17609	24164	32139	41636	52755	65589	80233	96777	115309	135918			
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,84	5,53	6,22	6,91	7,61	8,30	9,00	9,69	10,38	11,06			
		$W_c =$	[cm ³]	2328	2958	3644	4378	5154	5967	6815	7695	8606	9548	10518			
		$\rho_p =$	[-]	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0025	0,0024			
	g_1	[kN/m]	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	2,75				
	g_2	[kN/m]	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,75				
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,69	9,50	10,33	11,18	12,05	12,92	13,80			
		$Z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84			
		$A_c =$	[cm ²]	749,80	799,80	849,80	899,80	949,80	999,80	1049,80	1099,80	1149,80	1199,80	1249,80			
		$A_i =$	[cm ²]	760,98	810,98	860,98	910,98	960,98	1010,98	1060,98	1110,98	1160,98	1210,98	1260,98			
$Z_{ip} =$		[cm]	2,66	3,36	4,10	4,86	5,65	6,46	7,29	8,14	8,99	9,86	10,74				
$I_c =$		[cm ⁴]	14248	20285	27801	36917	47748	60408	75005	91650	110448	131505	154926				
$I_i =$		[cm ⁴]	14328	20413	27991	37185	48110	60880	75606	92397	111360	132602	156227				
$i_i =$		[cm]	4,34	5,02	5,70	6,39	7,08	7,76	8,44	9,12	9,79	10,46	11,13				
$W_c =$		[cm ³]	2514	3181	3905	4679	5498	6358	7258	8195	9170	10180	11225				
$\rho_p =$		[-]	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021				
g_1	[kN/m]	1,87	2,00	2,12	2,25	2,37	2,50	2,62	2,75	2,87	3,00	3,12					
g_2	[kN/m]	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37					
p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					

Tabelle 3.3.4.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 5 Spannritzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,29	5,92	6,59	7,29	8,02	8,78	9,55	10,35	11,16	11,98	12,82	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,32	2,95	3,62	4,33	5,06	5,81	6,59	7,38	8,19	9,02	9,85	
		$A_c =$	[cm ²]	525,00	555,00	585,00	615,00	645,00	675,00	705,00	735,00	765,00	795,00	825,00	
		$A_t =$	[cm ²]	536,18	566,18	596,18	626,18	656,18	686,18	716,18	746,18	776,18	806,18	836,18	
		$z_p =$	[cm]	2,27	2,90	3,56	4,25	4,97	5,72	6,49	7,27	8,07	8,89	9,72	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9232	13136	18017	23952	31020	39292	48839	59732	72036	85820	101148	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9291	13232	18161	24158	31301	39663	49317	60331	72775	86716	102218	
		$i_t =$	[cm]	4,16	4,83	5,52	6,21	6,91	7,60	8,30	8,99	9,68	10,37	11,06	
		$W_c =$	[cm ³]	1747	2219	2734	3284	3866	4476	5112	5773	6457	7163	7891	
		$\rho_p =$	[-]	0,0050	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	0,0037	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	
		g_1	[kN/m]	1,31	1,39	1,46	1,54	1,61	1,69	1,76	1,84	1,91	1,99	2,06	
		g_2	[kN/m]	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	3,56	
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,78	6,51	7,27	8,06	8,88	9,71	10,56	11,42	12,30	13,18	14,08	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,82	3,55	4,31	5,10	5,91	6,74	7,59	8,46	9,33	10,22	11,11	
		$A_c =$	[cm ²]	575,00	615,00	655,00	695,00	735,00	775,00	815,00	855,00	895,00	935,00	975,00	
		$A_t =$	[cm ²]	586,18	626,18	666,18	706,18	746,18	786,18	826,18	866,18	906,18	946,18	986,18	
		$z_p =$	[cm]	2,76	3,48	4,24	5,02	5,82	6,65	7,49	8,35	9,22	10,10	10,99	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11139	15859	21729	28844	37294	47168	58553	71533	86195	102621	120894	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11227	15997	21933	29130	37679	47669	59188	72322	87156	103774	122259	
		$i_t =$	[cm]	4,38	5,05	5,74	6,42	7,11	7,79	8,46	9,14	9,81	10,47	11,13	
		$W_c =$	[cm ³]	1926	2435	2987	3577	4201	4858	5546	6263	7010	7785	8588	
		$\rho_p =$	[-]	0,0045	0,0042	0,0040	0,0037	0,0035	0,0034	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	
		g_1	[kN/m]	1,44	1,54	1,64	1,74	1,84	1,94	2,04	2,14	2,24	2,34	2,44	
		g_2	[kN/m]	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	3,19	
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	
		$A_c =$	[cm ²]	625,00	675,00	725,00	775,00	825,00	875,00	925,00	975,00	1025,00	1075,00	1125,00	
		$A_t =$	[cm ²]	636,18	686,18	736,18	786,18	836,18	886,18	936,18	986,18	1036,18	1086,18	1136,18	
		$z_p =$	[cm]	3,18	3,97	4,79	5,63	6,49	7,37	8,26	9,16	10,07	10,99	11,92	
		$I_c =$	[cm ⁴]	12808	18225	24945	33078	42730	54006	67011	81848	98620	117428	138375	
		$I_t =$	[cm ⁴]	12923	18404	25205	33437	43207	54621	67783	82797	99766	118792	139978	
		$i_t =$	[cm]	4,51	5,18	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	
		$W_c =$	[cm ³]	2066	2604	3187	3812	4476	5179	5917	6692	7502	8346	9225	
		$\rho_p =$	[-]	0,0042	0,0039	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	
		g_1	[kN/m]	1,56	1,69	1,81	1,94	2,06	2,19	2,31	2,44	2,56	2,69	2,81	
		g_2	[kN/m]	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	2,81	
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	

Tabelle 3.3.4.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,67	6,38	7,12	7,89	8,68	9,50	10,33	11,18	12,04	12,92	13,80	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,70	3,41	4,15	4,92	5,72	6,54	7,37	8,22	9,08	9,95	10,84	
		$A_c =$	[cm ²]	450,00	480,00	510,00	540,00	570,00	600,00	630,00	660,00	690,00	720,00	750,00	
		$A_i =$	[cm ²]	461,18	491,18	521,18	551,18	581,18	611,18	641,18	671,18	701,18	731,18	761,18	
		$z_p =$	[cm]	2,64	3,33	4,06	4,82	5,61	6,42	7,24	8,08	8,93	9,80	10,68	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8550	12173	16683	22153	28653	36250	45010	54998	66279	78915	92970	
		$I_i =$	[cm ⁴]	8630	12300	16872	22419	29012	36719	45606	55740	67185	80005	94263	
		$i_i =$	[cm]	4,33	5,00	5,69	6,38	7,07	7,75	8,43	9,11	9,79	10,46	11,13	
		$W_c =$	[cm ³]	1509	1909	2344	2808	3299	3816	4356	4919	5503	6110	6737	
		$\rho_p =$	[-]	0,0058	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	
	g_1	[kN/m]	1,13	1,20	1,28	1,35	1,43	1,50	1,58	1,65	1,73	1,80	1,88		
	g_2	[kN/m]	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,20	7,00	7,83	8,68	9,55	10,43	11,32	12,23	13,15	14,07	15,00	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,24	4,04	4,86	5,71	6,58	7,46	8,36	9,27	10,18	11,10	12,04	
		$A_c =$	[cm ²]	500,00	540,00	580,00	620,00	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	
		$A_i =$	[cm ²]	511,18	551,18	591,18	631,18	671,18	711,18	751,18	791,18	831,18	871,18	911,18	
		$z_p =$	[cm]	3,16	3,95	4,77	5,61	6,47	7,35	8,23	9,13	10,04	10,96	11,89	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10247	14580	19956	26462	34184	43205	53609	65478	78896	93942	110700	
		$I_i =$	[cm ⁴]	10361	14758	20215	26820	34660	43818	54378	66425	80039	95303	112299	
		$i_i =$	[cm]	4,50	5,17	5,85	6,52	7,19	7,85	8,51	9,16	9,81	10,46	11,10	
		$W_c =$	[cm ³]	1653	2083	2549	3050	3581	4143	4734	5354	6001	6677	7380	
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0048	0,0045	0,0042	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	
	g_1	[kN/m]	1,25	1,35	1,45	1,55	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25		
	g_2	[kN/m]	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,64	7,50	8,38	9,29	10,20	11,13	12,06	13,00	13,95	14,90	15,86	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,67	4,54	5,42	6,32	7,24	8,16	9,09	10,04	10,98	11,94	12,89	
		$A_c =$	[cm ²]	550,00	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	
		$A_i =$	[cm ²]	561,18	611,18	661,18	711,18	761,18	811,18	861,18	911,18	961,18	1011,18	1061,18	
$z_p =$		[cm]	3,60	4,45	5,33	6,22	7,13	8,05	8,98	9,91	10,85	11,80	12,76		
$I_c =$		[cm ⁴]	11711	16650	22771	30176	38970	49254	61130	74700	90064	107323	126579		
$I_i =$		[cm ⁴]	11858	16876	23093	30616	39546	49988	62043	75812	91396	108898	128417		
$i_i =$		[cm]	4,60	5,25	5,91	6,56	7,21	7,85	8,49	9,12	9,75	10,38	11,00		
$W_c =$		[cm ³]	1765	2220	2716	3250	3821	4427	5069	5746	6457	7203	7982		
$\rho_p =$		[-]	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025		
g_1	[kN/m]	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63			
g_2	[kN/m]	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88			
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.3.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,00	6,77	7,56	8,39	9,23	10,09	10,96	11,85	12,75	13,65	14,57					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,03	3,80	4,60	5,42	6,26	7,12	8,00	8,88	9,78	10,69	11,60					
		$A_c =$	[cm ²]	400,20	430,20	460,20	490,20	520,20	550,20	580,20	610,20	640,20	670,20	700,20					
		$A_t =$	[cm ²]	411,38	441,38	471,38	501,38	531,38	561,38	591,38	621,38	651,38	681,38	711,38					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,95	3,70	4,49	5,30	6,13	6,98	7,85	8,72	9,61	10,51	11,42					
		$I_c =$	[cm ⁴]	8002	11390	15598	20693	26741	33806	41953	51243	61740	73504	86599					
		$I_t =$	[cm ⁴]	8102	11548	15829	21014	27170	34362	42654	52109	62791	74760	88080					
		$i_i =$	[cm]	4,44	5,11	5,79	6,47	7,15	7,82	8,49	9,16	9,82	10,47	11,13					
		$W_c =$	[cm ³]	1334	1684	2062	2468	2898	3351	3827	4324	4843	5384	5944					
		$\rho_p =$	[-]	0,0065	0,0060	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0037					
		g_1	[kN/m]	1,00	1,08	1,15	1,23	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75					
		g_2	[kN/m]	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,55	7,41	8,28	9,17	10,08	11,00	11,92	12,86	13,80	14,75	15,70					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,59	4,44	5,32	6,21	7,11	8,03	8,96	9,90	10,84	11,79	12,74					
		$A_c =$	[cm ²]	450,20	490,20	530,20	570,20	610,20	650,20	690,20	730,20	770,20	810,20	850,20					
		$A_t =$	[cm ²]	461,38	501,38	541,38	581,38	621,38	661,38	701,38	741,38	781,38	821,38	861,38					
		$z_{ip} =$	[cm]	3,50	4,34	5,21	6,09	6,99	7,90	8,82	9,75	10,68	11,62	12,57					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9531	13553	18537	24567	31727	40097	49760	60796	73288	87316	102959					
		$I_t =$	[cm ⁴]	9671	13768	18846	24990	32282	40806	50643	61874	74582	88847	104749					
		$i_i =$	[cm]	4,58	5,24	5,90	6,56	7,21	7,85	8,50	9,14	9,77	10,40	11,03					
		$W_c =$	[cm ³]	1454	1830	2238	2678	3148	3646	4173	4727	5310	5920	6557					
		$\rho_p =$	[-]	0,0058	0,0053	0,0049	0,0046	0,0043	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031					
		g_1	[kN/m]	1,13	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13					
		g_2	[kN/m]	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	331,50	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,91	8,83	9,77	10,71	11,66	12,62	13,59	14,55	15,52	16,50					
		$z_{cp} =$	[cm]	4,03	4,94	5,87	6,80	7,75	8,70	9,66	10,62	11,59	12,56	13,53					
		$A_c =$	[cm ²]	500,20	550,20	600,20	650,20	700,20	750,20	800,20	850,20	900,20	950,20	1000,20					
		$A_t =$	[cm ²]	511,38	561,38	611,38	661,38	711,38	761,38	811,38	861,38	911,38	961,38	1011,38					
		$z_{ip} =$	[cm]	3,95	4,84	5,76	6,69	7,63	8,57	9,52	10,48	11,45	12,41	13,38					
		$I_c =$	[cm ⁴]	10837	15401	21057	27908	36055	45599	56640	69279	83616	99752	117787					
		$I_t =$	[cm ⁴]	11015	15668	21435	28417	36716	46432	57668	70523	85099	101495	119811					
		$i_i =$	[cm]	4,64	5,28	5,92	6,55	7,18	7,81	8,43	9,05	9,66	10,27	10,88					
		$W_c =$	[cm ³]	1549	1948	2384	2857	3366	3909	4487	5099	5746	6426	7140					
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0032	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026					
g_1		[kN/m]	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50						
g_2		[kN/m]	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25						
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63						

Tabelle 3.3.4.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,35	5,73	6,05	6,33	6,57	6,78	6,96	7,12	7,26	7,39	7,50
83,3	20	5,64	5,99	6,30	6,56	6,78	6,97	7,14	7,28	7,41	7,53	7,63
	25	5,84	6,18	6,47	6,71	6,92	7,10	7,26	7,39	7,51	7,62	7,71
	15	6,48	6,89	7,24	7,54	7,80	8,02	8,21	8,38	8,53	8,66	8,77
62,5	20	6,77	7,16	7,49	7,77	8,00	8,20	8,38	8,53	8,67	8,79	8,89
	25	6,97	7,35	7,66	7,91	8,13	8,32	8,49	8,63	8,76	8,87	8,97
	15	7,47	7,91	8,28	8,60	8,86	9,09	9,29	9,47	9,62	9,76	9,88
50,0	20	7,77	8,18	8,53	8,82	9,06	9,27	9,46	9,62	9,76	9,88	10,00
	25	7,97	8,36	8,69	8,96	9,19	9,39	9,56	9,71	9,85	9,96	10,07
	15	8,36	8,82	9,21	9,53	9,81	10,05	10,26	10,44	10,60	10,74	10,87
41,7	20	8,65	9,09	9,44	9,75	10,00	10,22	10,41	10,58	10,73	10,86	10,98
	25	8,85	9,26	9,60	9,88	10,12	10,33	10,51	10,67	10,81	10,94	11,05

Tabelle 3.3.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannlitzen mit $d = 9,3$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.4 Betongüte C 30 und Spannlitzen d = 12,5 mm

3.4.1 2 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83					
		$A_c =$	[cm²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40					
		$A_t =$	[cm²]	795,91	825,91	855,91	885,91	915,91	945,91	975,91	1005,91	1035,91	1065,91	1095,91					
		$z_p =$	[cm]	2,07	2,50	2,97	3,47	4,01	4,58	5,17	5,79	6,43	7,09	7,77					
		$I_c =$	[cm⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466					
		$I_t =$	[cm⁴]	10743	14782	19971	26421	34238	43518	54358	66845	81066	97106	115044					
		$i_t =$	[cm]	3,67	4,23	4,83	5,46	6,11	6,78	7,46	8,15	8,85	9,54	10,25					
		$W_c =$	[cm³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445					
		$\rho_p =$	[-]	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0019	0,0018	0,0018	0,0017					
		$g_1 =$	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72					
		$g_2 =$	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78					
		$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09					
		$A_c =$	[cm²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40					
		$A_t =$	[cm²]	835,91	875,91	915,91	955,91	995,91	1035,91	1075,91	1115,91	1155,91	1195,91	1235,91					
		$z_p =$	[cm]	2,40	2,92	3,49	4,09	4,72	5,38	6,07	6,78	7,51	8,26	9,02					
		$I_c =$	[cm⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731					
		$I_t =$	[cm⁴]	12720	17763	24196	32144	41726	53053	66234	81371	98565	117914	139512					
		$i_t =$	[cm]	3,90	4,50	5,14	5,80	6,47	7,16	7,85	8,54	9,23	9,93	10,62					
		$W_c =$	[cm³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354					
		$\rho_p =$	[-]	0,0023	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015					
		$g_1 =$	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07					
		$g_2 =$	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43					
		$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10					
		$A_c =$	[cm²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40					
		$A_t =$	[cm²]	875,91	925,91	975,91	1025,91	1075,91	1125,91	1175,91	1225,91	1275,91	1325,91	1375,91					
		$z_p =$	[cm]	2,69	3,30	3,94	4,62	5,33	6,06	6,82	7,60	8,39	9,20	10,03					
		$I_c =$	[cm⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899					
		$I_t =$	[cm⁴]	14536	20468	27990	37242	48354	61452	76657	94087	113856	136077	160862					
$i_t =$		[cm]	4,07	4,70	5,36	6,03	6,70	7,39	8,07	8,76	9,45	10,13	10,81						
$W_c =$		[cm³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094						
$\rho_p =$		[-]	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014						
$g_1 =$		[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42						
$g_2 =$		[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08						
$p =$		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25						

Tabelle 3.4.1.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 2 Spannlitzen mit d = 12,5 mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten										
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm													
62,5	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		e_s =	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22
		z_{cp} =	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09
		A_c =	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00
		A_i =	[cm ²]	629,51	659,51	689,51	719,51	749,51	779,51	809,51	839,51	869,51	899,51	929,51
		z_{ip} =	[cm]	2,39	2,91	3,47	4,07	4,71	5,37	6,05	6,76	7,49	8,24	9,00
		l_c =	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063
		l_i =	[cm ⁴]	9555	13344	18178	24151	31351	39864	49769	61145	74067	88609	104841
		i_i =	[cm]	3,90	4,50	5,13	5,79	6,47	7,15	7,84	8,53	9,23	9,93	10,62
		W_c =	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518
		ρ_p =	[-]	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0022	0,0021	0,0020
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	
	20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		e_s =	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51
		z_{cp} =	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38
		A_c =	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00
		A_i =	[cm ²]	669,51	709,51	749,51	789,51	829,51	869,51	909,51	949,51	989,51	1029,51	1069,51
		z_{ip} =	[cm]	2,77	3,40	4,07	4,77	5,49	6,25	7,02	7,82	8,63	9,45	10,29
		l_c =	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838
		l_i =	[cm ⁴]	11352	16016	21922	29177	37881	48134	60030	73660	89115	106484	125855
		i_i =	[cm]	4,12	4,75	5,41	6,08	6,76	7,44	8,12	8,81	9,49	10,17	10,85
		W_c =	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241
		ρ_p =	[-]	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0018
		g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65
		g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	
	25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		e_s =	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50
		z_{cp} =	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38
		A_c =	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00
		A_i =	[cm ²]	709,51	759,51	809,51	859,51	909,51	959,51	1009,51	1059,51	1109,51	1159,51	1209,51
z_{ip} =		[cm]	3,12	3,83	4,57	5,34	6,14	6,96	7,80	8,65	9,52	10,40	11,29	
l_c =		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900	
l_i =		[cm ⁴]	12970	18391	25218	33570	43563	55309	68918	84497	102154	121994	144121	
i_i =		[cm]	4,28	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92	
W_c =		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855	
ρ_p =		[-]	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016	
g_1		[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	
g_2		[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63	
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		

Tabelle 3.4.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		e_s =	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22						
		z_{cp} =	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09						
		A_c =	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00						
		A_t =	[cm ²]	529,51	559,51	589,51	619,51	649,51	679,51	709,51	739,51	769,51	799,51	829,51						
		z_p =	[cm]	2,67	3,27	3,91	4,59	5,30	6,03	6,78	7,56	8,35	9,16	9,98						
		I_c =	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954						
		I_t =	[cm ⁴]	8750	12323	16855	22429	29124	37016	46177	56678	68590	81979	96912						
		i_i =	[cm]	4,07	4,69	5,35	6,02	6,70	7,38	8,07	8,75	9,44	10,13	10,81						
		W_c =	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258						
		ρ_p =	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0024	0,0023						
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05						
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45						
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75						
	20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		e_s =	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50						
		z_{cp} =	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38						
		A_c =	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00						
		A_t =	[cm ²]	569,51	609,51	649,51	689,51	729,51	769,51	809,51	849,51	889,51	929,51	969,51						
		z_p =	[cm]	3,11	3,81	4,56	5,33	6,13	6,95	7,78	8,63	9,50	10,38	11,26						
		I_c =	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320						
		I_t =	[cm ⁴]	10394	14741	20214	26910	34922	44339	55250	67740	81895	97800	115538						
		i_i =	[cm]	4,27	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92						
		W_c =	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884						
		ρ_p =	[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019						
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40						
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10						
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75						
	25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		α_p =	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		e_s =	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45						
		z_{cp} =	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33						
		A_c =	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00						
		A_t =	[cm ²]	609,51	659,51	709,51	759,51	809,51	859,51	909,51	959,51	1009,51	1059,51	1109,51						
		z_p =	[cm]	3,49	4,27	5,09	5,93	6,79	7,67	8,56	9,46	10,38	11,30	12,22						
		I_c =	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339						
		I_t =	[cm ⁴]	11851	16854	23126	30776	39911	50638	63060	77282	93407	111536	131773						
		i_i =	[cm]	4,41	5,06	5,71	6,37	7,02	7,68	8,33	8,97	9,62	10,26	10,90						
		W_c =	[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434						
		ρ_p =	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017						

Tabelle 3.4.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten													
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03			
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91			
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60			
		$A_t =$	[cm ²]	463,11	493,11	523,11	553,11	583,11	613,11	643,11	673,11	703,11	733,11	763,11			
		$z_{ip} =$	[cm]	2,93	3,60	4,30	5,04	5,80	6,59	7,39	8,22	9,06	9,91	10,77			
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458			
		$I_t =$	[cm ⁴]	8151	11536	15810	21048	27324	34707	43266	53067	64176	76657	90576			
		$i =$	[cm]	4,20	4,84	5,50	6,17	6,85	7,52	8,20	8,88	9,55	10,23	10,89			
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375			
		$\rho_p =$	[-]	0,0041	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025			
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88				
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87				
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28			
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16			
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60			
		$A_t =$	[cm ²]	503,11	543,11	583,11	623,11	663,11	703,11	743,11	783,11	823,11	863,11	903,11			
		$z_{ip} =$	[cm]	3,40	4,17	4,98	5,80	6,65	7,52	8,40	9,29	10,20	11,11	12,03			
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101			
		$I_t =$	[cm ⁴]	9665	13743	18857	25098	32552	41306	51444	63049	76204	90991	107492			
		$i =$	[cm]	4,38	5,03	5,69	6,35	7,01	7,66	8,32	8,97	9,62	10,27	10,91			
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944			
		$\rho_p =$	[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021			
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23				
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52				
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19			
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07			
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60			
		$A_t =$	[cm ²]	543,11	593,11	643,11	693,11	743,11	793,11	843,11	893,11	943,11	993,11	1043,11			
$z_{ip} =$		[cm]	3,81	4,65	5,53	6,42	7,32	8,24	9,17	10,10	11,05	11,99	12,95				
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713				
$I_t =$		[cm ⁴]	10988	15647	21470	28560	37022	46959	58473	71665	86637	103489	122322				
$i =$		[cm]	4,50	5,14	5,78	6,42	7,06	7,69	8,33	8,96	9,58	10,21	10,83				
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456				
$\rho_p =$		[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018				
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58					
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17					
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					

Tabelle 3.4.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,36	4,61	4,85	5,07	5,28	5,46	5,62	5,77	5,91	6,03	6,13
83,3	20	4,58	4,85	5,09	5,31	5,50	5,67	5,83	5,96	6,09	6,19	6,29
	25	4,75	5,02	5,26	5,47	5,66	5,82	5,96	6,09	6,20	6,30	6,39
	15	5,27	5,58	5,86	6,11	6,33	6,53	6,71	6,87	7,01	7,13	7,24
62,5	20	5,52	5,83	6,11	6,35	6,56	6,75	6,91	7,05	7,18	7,29	7,39
	25	5,71	6,02	6,29	6,52	6,72	6,89	7,04	7,17	7,29	7,40	7,49
	15	6,10	6,44	6,75	7,02	7,26	7,47	7,66	7,82	7,97	8,10	8,21
50,0	20	6,37	6,71	7,01	7,27	7,49	7,68	7,85	8,00	8,13	8,25	8,35
	25	6,57	6,90	7,19	7,43	7,64	7,82	7,98	8,12	8,24	8,35	8,45
	15	6,84	7,22	7,55	7,84	8,09	8,31	8,50	8,67	8,82	8,95	9,07
41,7	20	7,13	7,50	7,81	8,08	8,31	8,51	8,69	8,84	8,98	9,10	9,21
	25	7,34	7,69	7,99	8,24	8,46	8,65	8,81	8,96	9,08	9,20	9,30

Tabelle 3.4.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.4.2 3 Spannritzen pro Steg

Stegabstand cm	Stegbreite cm	Zwischenwerte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten														
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36				
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96	11,64	12,32	13,00	13,68
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83	8,51	9,19	9,87	10,55
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40	1116,40	1146,40	1176,40	1206,40
		$A_s =$	[cm ²]	800,66	830,66	860,66	890,66	920,66	950,66	980,66	1010,66	1040,66	1070,66	1100,66	1130,66	1160,66	1190,66	1220,66
		$z_{ip} =$	[cm]	2,06	2,49	2,95	3,45	3,99	4,55	5,15	5,76	6,40	7,06	7,73	8,41	9,09	9,77	10,45
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466	134202	155822	179322	204802
		$I_i =$	[cm ⁴]	10764	14811	20013	26478	34314	43618	54484	67003	81262	97344	115330	135222	157022	180722	206422
		$i =$	[cm]	3,67	4,22	4,82	5,45	6,10	6,77	7,45	8,14	8,84	9,54	10,24	10,94	11,64	12,34	13,04
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445	11520	12628	13768	14940
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021
	$g_1 =$	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72	2,79	2,87	2,94	3,02	
	$g_2 =$	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78	5,12	5,46	5,80	6,14	
	$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22	13,00	13,78	14,55	15,32
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09	9,87	10,64	11,41	12,18
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40	1266,40	1306,40	1346,40	1386,40
		$A_s =$	[cm ²]	840,66	880,66	920,66	960,66	1000,66	1040,66	1080,66	1120,66	1160,66	1200,66	1240,66	1280,66	1320,66	1360,66	1400,66
		$z_{ip} =$	[cm]	2,38	2,90	3,47	4,07	4,70	5,36	6,05	6,75	7,48	8,23	8,99	9,77	10,55	11,33	12,11
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731	162522	188622	217022	247722
		$I_i =$	[cm ⁴]	12747	17804	24254	32223	41832	53191	66408	81589	98832	118237	139898	163822	189922	218222	248822
		$i =$	[cm]	3,89	4,50	5,13	5,79	6,47	7,15	7,84	8,53	9,23	9,92	10,62	11,32	12,02	12,72	13,42
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354	12502	13692	14922	16192
		$\rho_p =$	[-]	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018
	$g_1 =$	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07	3,17	3,27	3,37	3,47	
	$g_2 =$	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43	4,74	5,05	5,36	5,67	
	$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	14,05	14,88	15,72	16,55
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10	10,94	11,78	12,62	13,46
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40	1416,40	1466,40	1516,40	1566,40
		$A_s =$	[cm ²]	880,66	930,66	980,66	1030,66	1080,66	1130,66	1180,66	1230,66	1280,66	1330,66	1380,66	1430,66	1480,66	1530,66	1580,66
$z_{ip} =$		[cm]	2,68	3,28	3,92	4,60	5,31	6,04	6,79	7,57	8,36	9,17	9,99	10,81	11,62	12,43	13,24	
$I_c =$		[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899	187022	216722	249022	283922	
$I_i =$		[cm ⁴]	14570	20519	28064	37343	48489	61626	76878	94360	114189	136478	161338	188722	218722	251322	286522	
$i =$		[cm]	4,07	4,70	5,35	6,02	6,70	7,38	8,07	8,76	9,44	10,13	10,81	11,50	12,19	12,88	13,57	
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094	13312	14568	15862	17192	
$\rho_p =$		[-]	0,0032	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	
$g_1 =$	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42	3,54	3,66	3,78	3,90		
$g_2 =$	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08	4,37	4,66	4,95	5,24		
$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		

Tabelle 3.4.2.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 3 Spannritzen mit d = 12,5 mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09						
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00						
		$A_t =$	[cm ²]	634,26	664,26	694,26	724,26	754,26	784,26	814,26	844,26	874,26	904,26	934,26						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,37	2,89	3,45	4,05	4,68	5,33	6,02	6,72	7,45	8,19	8,95						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063						
		$I_t =$	[cm ⁴]	9582	13384	18235	24229	31456	40000	49942	61361	74333	88930	105224						
		$i_i =$	[cm]	3,89	4,49	5,12	5,78	6,46	7,14	7,83	8,53	9,22	9,92	10,61						
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518						
		$\rho_p =$	[-]	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030						
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30						
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33						
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
	$e_s =$		[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51						
	$z_{cp} =$		[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38						
	$A_c =$		[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00						
	$A_t =$		[cm ²]	674,26	714,26	754,26	794,26	834,26	874,26	914,26	954,26	994,26	1034,26	1074,26						
	$z_{ip} =$		[cm]	2,75	3,38	4,04	4,74	5,46	6,21	6,99	7,78	8,59	9,41	10,25						
	$I_c =$		[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838						
	$I_t =$		[cm ⁴]	11388	16071	22000	29284	38024	48319	60263	73949	89468	106907	126356						
	$i_i =$		[cm]	4,11	4,74	5,40	6,07	6,75	7,43	8,12	8,80	9,49	10,17	10,85						
	$W_c =$		[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241						
	$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026						
	g_1		[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65						
	g_2		[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98						
	p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
	$e_s =$		[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50						
	$z_{cp} =$		[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38						
	$A_c =$		[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00						
	$A_t =$		[cm ²]	714,26	764,26	814,26	864,26	914,26	964,26	1014,26	1064,26	1114,26	1164,26	1214,26						
	$z_{ip} =$		[cm]	3,10	3,80	4,54	5,32	6,11	6,93	7,76	8,62	9,48	10,36	11,24						
	$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900						
	$I_t =$		[cm ⁴]	13016	18460	25316	33705	43741	55538	69206	84852	102583	122506	144724						
	$i_i =$		[cm]	4,27	4,91	5,58	6,24	6,92	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92						
	$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855						
	$\rho_p =$		[-]	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023						
	g_1		[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00						
	g_2		[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63						
	p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						

Tabelle 3.4.2.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	14,09	14,97	15,86	16,76	17,67	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,92	11,76	12,61	13,47	14,34	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	850,00	880,00	910,00	940,00	970,00	
		$A_i =$	[cm ²]	534,26	564,26	594,26	624,26	654,26	684,26	714,26	744,26	774,26	804,26	834,26	864,26	894,26	924,26	954,26	984,26	1014,26
		$z_{ip} =$	[cm]	2,65	3,25	3,88	4,56	5,26	5,99	6,74	7,51	8,30	9,10	9,92	10,76	11,61	12,47	13,34	14,22	15,10
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	112327	129341	147056	165433	184433	204027
		$I_i =$	[cm ⁴]	8784	12374	16927	22529	29256	37187	46394	56948	68919	82375	97383	113007	129317	146283	163876	182067	200827
		$i_i =$	[cm]	4,05	4,68	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,43	10,12	10,80	11,50	12,20	12,90	13,60	14,30	15,00
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7990	8746	9526	10329	11155	12003
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028
	$g_1 =$	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13	2,20	2,28	2,35	2,43	2,50	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	15,40	16,30	17,22	18,14	19,08	20,03
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	12,28	13,18	14,08	15,00	15,92	16,84
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	1000,00	1040,00	1080,00	1120,00	1160,00	1200,00
		$A_i =$	[cm ²]	574,26	614,26	654,26	694,26	734,26	774,26	814,26	854,26	894,26	934,26	974,26	1014,26	1054,26	1094,26	1134,26	1174,26	1214,26
		$z_{ip} =$	[cm]	3,08	3,79	4,52	5,29	6,09	6,90	7,74	8,59	9,45	10,32	11,21	12,10	13,00	13,90	14,80	15,70	16,60
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	133693	153904	174962	196876	219656	243301
		$I_i =$	[cm ⁴]	10440	14809	20312	27044	35099	44567	55536	68092	82322	98310	116139	135818	156357	177766	199955	222934	246713
		$i_i =$	[cm]	4,26	4,91	5,57	6,24	6,91	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92	11,60	12,28	12,96	13,64	14,32	15,00
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	8686	9517	10376	11263	12178	13121
		$\rho_p =$	[-]	0,0050	0,0047	0,0044	0,0041	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023
	$g_1 =$	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	2,50	2,60	2,70	2,80	2,90	3,00	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	16,38	17,32	18,26	19,20	20,14	21,08
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	13,26	14,18	15,11	16,04	16,97	17,90
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00	1400,00
		$A_i =$	[cm ²]	614,26	664,26	714,26	764,26	814,26	864,26	914,26	964,26	1014,26	1064,26	1114,26	1164,26	1214,26	1264,26	1314,26	1364,26	1414,26
$z_{ip} =$		[cm]	3,46	4,24	5,06	5,90	6,75	7,63	8,52	9,42	10,33	11,25	12,17	13,09	14,01	14,93	15,85	16,77	17,69	
$I_c =$		[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	152464	176688	203022	230476	259060	288784	
$I_i =$		[cm ⁴]	11908	16941	23249	30942	40129	50916	63407	77706	93917	112141	132480	154945	179546	206293	235196	265265	296500	
$i_i =$		[cm]	4,40	5,05	5,71	6,36	7,02	7,68	8,33	8,98	9,62	10,26	10,90	11,55	12,19	12,83	13,47	14,11	14,75	
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	9308	10218	11163	12143	13158	14208	
$\rho_p =$		[-]	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	
$g_1 =$	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38	3,50		
$g_2 =$	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50		
$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.4.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91						
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60						
		$A_t =$	[cm ²]	467,86	497,86	527,86	557,86	587,86	617,86	647,86	677,86	707,86	737,86	767,86						
		$z_p =$	[cm]	2,90	3,56	4,26	4,99	5,75	6,54	7,34	8,16	8,99	9,84	10,70						
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458						
		$I_t =$	[cm ⁴]	8191	11597	15897	21168	27483	34912	43524	53386	64563	77121	91124						
		$i_i =$	[cm]	4,18	4,83	5,49	6,16	6,84	7,52	8,20	8,87	9,55	10,22	10,89						
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375						
		$\rho_p =$	[-]	0,0062	0,0058	0,0054	0,0051	0,0049	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	0,0037						
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88						
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87						
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16						
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60						
		$A_t =$	[cm ²]	507,86	547,86	587,86	627,86	667,86	707,86	747,86	787,86	827,86	867,86	907,86						
		$z_p =$	[cm]	3,37	4,14	4,94	5,76	6,61	7,47	8,35	9,24	10,14	11,05	11,96						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101						
		$I_t =$	[cm ⁴]	9720	13825	18974	25257	32761	41573	51777	63457	76695	91574	108176						
		$i_i =$	[cm]	4,37	5,02	5,68	6,34	7,00	7,66	8,32	8,97	9,63	10,27	10,92						
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944						
		$\rho_p =$	[-]	0,0057	0,0052	0,0049	0,0045	0,0043	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0033	0,0031						
		g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23						
		g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52						
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07						
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60						
		$A_t =$	[cm ²]	547,86	597,86	647,86	697,86	747,86	797,86	847,86	897,86	947,86	997,86	1047,86						
		$z_p =$	[cm]	3,77	4,62	5,49	6,37	7,28	8,19	9,12	10,05	10,99	11,94	12,89						
		$I_c =$	[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713						
		$I_t =$	[cm ⁴]	11057	15750	21614	28754	37276	47280	58870	72148	87214	104169	123115						
$i_i =$		[cm]	4,49	5,13	5,78	6,42	7,06	7,70	8,33	8,96	9,59	10,22	10,84							
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456							
$\rho_p =$		[-]	0,0052	0,0048	0,0044	0,0041	0,0038	0,0036	0,0033	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027							
g_1		[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58							
g_2		[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17							
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							

Tabelle 3.4.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,32	5,62	5,91	6,19	6,43	6,66	6,86	7,04	7,20	7,35	7,48
83,3	20	5,59	5,91	6,20	6,47	6,71	6,92	7,11	7,27	7,42	7,56	7,68
	25	5,79	6,12	6,41	6,67	6,90	7,10	7,27	7,43	7,57	7,69	7,80
	15	6,42	6,79	7,13	7,44	7,71	7,95	8,17	8,36	8,53	8,69	8,83
62,5	20	6,73	7,10	7,44	7,73	7,99	8,22	8,42	8,59	8,75	8,89	9,01
	25	6,96	7,33	7,66	7,94	8,18	8,39	8,58	8,74	8,89	9,01	9,13
	15	7,41	7,83	8,21	8,54	8,83	9,09	9,31	9,51	9,69	9,85	9,99
50,0	20	7,74	8,16	8,52	8,84	9,11	9,34	9,55	9,73	9,90	10,04	10,17
	25	7,99	8,39	8,74	9,04	9,29	9,51	9,71	9,88	10,03	10,16	10,28
	15	8,31	8,77	9,17	9,52	9,83	10,09	10,33	10,53	10,72	10,88	11,03
41,7	20	8,66	9,11	9,49	9,82	10,10	10,35	10,56	10,75	10,92	11,07	11,20
	25	8,91	9,34	9,71	10,02	10,28	10,51	10,71	10,89	11,05	11,19	11,31

Tabelle 3.4.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannfitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.4.3 4 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten														
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36				
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83				
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40				
		$A_f =$	[cm ²]	810,17	840,17	870,17	900,17	930,17	960,17	990,17	1020,17	1050,17	1080,17	1110,17				
		$z_{fp} =$	[cm]	2,03	2,46	2,92	3,42	3,95	4,51	5,10	5,71	6,34	6,99	7,67				
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466				
		$I_f =$	[cm ⁴]	10804	14869	20095	26591	34464	43813	54733	67316	81648	97813	115894				
		$i_i =$	[cm]	3,65	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,43	8,12	8,82	9,52	10,22				
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445				
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043				
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72				
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78				
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09				
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40				
		$A_f =$	[cm ²]	850,17	890,17	930,17	970,17	1010,17	1050,17	1090,17	1130,17	1170,17	1210,17	1250,17				
		$z_{fp} =$	[cm]	2,36	2,87	3,43	4,03	4,66	5,31	5,99	6,70	7,42	8,16	8,92				
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731				
		$I_f =$	[cm ⁴]	12801	17883	24367	32379	42040	53461	66753	82019	99360	118875	140660				
		$i_i =$	[cm]	3,88	4,48	5,12	5,78	6,45	7,13	7,83	8,52	9,21	9,91	10,61				
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354				
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038				
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07				
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43				
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10				
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40				
		$A_f =$	[cm ²]	890,17	940,17	990,17	1040,17	1090,17	1140,17	1190,17	1240,17	1290,17	1340,17	1390,17				
		$z_{fp} =$	[cm]	2,65	3,25	3,88	4,56	5,26	5,99	6,74	7,51	8,30	9,10	9,92				
		$I_c =$	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899				
		$I_f =$	[cm ⁴]	14637	20620	28209	37543	48754	61970	77313	94901	114849	137272	162281				
		$i_i =$	[cm]	4,06	4,68	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,43	10,12	10,80				
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094					
$\rho_p =$		[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034					
g_1		[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42					
g_2		[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08					
p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25						

Tabelle 3.4.3.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																	
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36							
cm	cm																				
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09							
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00							
		$A_i =$	[cm ²]	643,77	673,77	703,77	733,77	763,77	793,77	823,77	853,77	883,77	913,77	943,77							
		$z_{ip} =$	[cm]	2,33	2,85	3,40	3,99	4,62	5,27	5,95	6,65	7,37	8,11	8,86							
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063							
		$I_i =$	[cm ⁴]	9635	13463	18347	24383	31661	40267	50283	61787	74855	89562	105979							
		$i_i =$	[cm]	3,87	4,47	5,11	5,76	6,44	7,12	7,81	8,51	9,20	9,90	10,60							
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518							
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051							
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30							
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33							
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94								
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38							
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00							
		$A_i =$	[cm ²]	683,77	723,77	763,77	803,77	843,77	883,77	923,77	963,77	1003,77	1043,77	1083,77							
		$z_{ip} =$	[cm]	2,72	3,33	3,99	4,68	5,40	6,15	6,91	7,70	8,51	9,32	10,16							
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838							
		$I_i =$	[cm ⁴]	11459	16178	22154	29495	38305	48682	60722	74519	90162	107742	127346							
		$i_i =$	[cm]	4,09	4,73	5,39	6,06	6,74	7,42	8,11	8,79	9,48	10,16	10,84							
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241							
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044							
		g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65							
		g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98							
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94								
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50							
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38							
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00							
		$A_i =$	[cm ²]	723,77	773,77	823,77	873,77	923,77	973,77	1023,77	1073,77	1123,77	1173,77	1223,77							
$z_{ip} =$		[cm]	3,06	3,76	4,49	5,26	6,05	6,86	7,69	8,54	9,40	10,27	11,15								
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900								
$I_i =$		[cm ⁴]	13106	18596	25511	33971	44093	55990	69774	85551	103431	123517	145916								
$i_i =$		[cm]	4,26	4,90	5,56	6,24	6,91	7,58	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92								
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855								
$\rho_p =$		[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039								
g_1		[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00								
g_2		[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63								
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94									

Tabelle 3.4.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)}$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		α_p	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		e_s	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	
		z_{cp}	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	
		A_c	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	
		A_f	[cm ²]	543,77	573,77	603,77	633,77	663,77	693,77	723,77	753,77	783,77	813,77	843,77	
		z_{ip}	[cm]	2,60	3,19	3,82	4,49	5,18	5,90	6,65	7,41	8,20	9,00	9,81	
		I_c	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	
		I_f	[cm ⁴]	8849	12472	17069	22723	29516	37523	46820	57478	69566	83154	98308	
		i_f	[cm]	4,03	4,66	5,32	5,99	6,67	7,35	8,04	8,73	9,42	10,11	10,79	
		W_c	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	
		ρ_p	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)}$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		α_p	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		e_s	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		z_{cp}	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		A_c	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	
		A_f	[cm ²]	583,77	623,77	663,77	703,77	743,77	783,77	823,77	863,77	903,77	943,77	983,77	
		z_{ip}	[cm]	3,03	3,73	4,46	5,22	6,01	6,82	7,65	8,49	9,35	10,22	11,10	
		I_c	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	
		I_f	[cm ⁴]	10529	14943	20504	27307	35447	45015	56099	68786	83162	99313	117322	
		i_f	[cm]	4,25	4,89	5,56	6,23	6,90	7,58	8,25	8,92	9,59	10,26	10,92	
		W_c	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	
		ρ_p	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0048	
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)}$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		α_p	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		e_s	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	
		z_{cp}	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	
		A_c	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	
		A_f	[cm ²]	623,77	673,77	723,77	773,77	823,77	873,77	923,77	973,77	1023,77	1073,77	1123,77	
		z_{ip}	[cm]	3,41	4,18	4,99	5,82	6,68	7,55	8,43	9,33	10,23	11,15	12,07	
		I_c	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	
I_f		[cm ⁴]	12020	17110	23489	31269	40558	51463	64090	78541	94921	113333	133877		
i_f		[cm]	4,39	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91		
W_c		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434		
ρ_p		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042		
g_1		[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75		
g_2		[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75		
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.4.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91						
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60						
		$A_f =$	[cm ²]	477,37	507,37	537,37	567,37	597,37	627,37	657,37	687,37	717,37	747,37	777,37						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,84	3,49	4,19	4,91	5,66	6,44	7,23	8,05	8,88	9,72	10,57						
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458						
		$I_f =$	[cm ⁴]	8270	11715	16067	21401	27793	35312	44029	54010	65322	78031	92200						
		$i =$	[cm]	4,16	4,81	5,47	6,14	6,82	7,50	8,18	8,86	9,54	10,22	10,89						
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375						
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062						
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88							
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16						
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60						
		$A_f =$	[cm ²]	517,37	557,37	597,37	637,37	677,37	717,37	757,37	797,37	837,37	877,37	917,37						
		$z_{ip} =$	[cm]	3,31	4,07	4,86	5,67	6,51	7,37	8,24	9,13	10,02	10,93	11,84						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101						
		$I_f =$	[cm ⁴]	9826	13985	19202	25568	33171	42097	52432	64259	77661	92722	109523						
		$i =$	[cm]	4,36	5,01	5,67	6,33	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,93						
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944						
		$\rho_p =$	[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052						
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23							
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07						
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60						
		$A_f =$	[cm ²]	557,37	607,37	657,37	707,37	757,37	807,37	857,37	907,37	957,37	1007,37	1057,37						
$z_{ip} =$		[cm]	3,71	4,55	5,41	6,29	7,19	8,09	9,02	9,94	10,88	11,82	12,77							
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713							
$I_f =$		[cm ⁴]	11190	15949	21896	29136	37773	47911	59652	73098	88351	105511	124681							
$i =$		[cm]	4,48	5,12	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,98	9,61	10,23	10,86							
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456							
$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045							
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58								
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17								
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63								

Tabelle 3.4.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,80	7,19	7,57	7,91	8,23	8,52	8,78	9,01	9,22	9,41	9,58
83,3	20	7,14	7,56	7,94	8,28	8,59	8,86	9,10	9,31	9,51	9,68	9,83
	25	7,41	7,83	8,21	8,54	8,83	9,09	9,32	9,52	9,69	9,85	10,00
	15	8,19	8,66	9,10	9,49	9,84	10,15	10,43	10,68	10,90	11,10	11,28
62,5	20	8,58	9,06	9,49	9,87	10,20	10,49	10,75	10,97	11,18	11,36	11,52
	25	8,87	9,35	9,77	10,13	10,44	10,72	10,96	11,17	11,36	11,52	11,67
	15	9,42	9,96	10,44	10,87	11,24	11,57	11,86	12,12	12,35	12,56	12,74
50,0	20	9,85	10,38	10,85	11,25	11,60	11,90	12,17	12,41	12,62	12,81	12,97
	25	10,16	10,68	11,13	11,51	11,84	12,13	12,38	12,60	12,79	12,97	13,13
	15	10,54	11,12	11,64	12,09	12,48	12,82	13,13	13,39	13,63	13,84	14,04
41,7	20	10,98	11,55	12,05	12,47	12,83	13,15	13,43	13,68	13,89	14,09	14,26
	25	11,30	11,86	12,33	12,73	13,07	13,37	13,63	13,86	14,07	14,25	14,42

Tabelle 3.4.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.4.4 5 Spannritzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten														
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36				
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83				
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40				
		$A_i =$	[cm ²]	810,17	840,17	870,17	900,17	930,17	960,17	990,17	1020,17	1050,17	1080,17	1110,17				
		$z_{ip} =$	[cm]	2,03	2,46	2,92	3,42	3,95	4,51	5,10	5,71	6,34	6,99	7,67				
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466				
		$I_i =$	[cm ⁴]	10804	14869	20095	26591	34464	43813	54733	67316	81648	97813	115894				
		$i_i =$	[cm]	3,65	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,43	8,12	8,82	9,52	10,22				
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445				
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043				
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72				
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78				
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09				
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40				
		$A_i =$	[cm ²]	850,17	890,17	930,17	970,17	1010,17	1050,17	1090,17	1130,17	1170,17	1210,17	1250,17				
		$z_{ip} =$	[cm]	2,36	2,87	3,43	4,03	4,66	5,31	5,99	6,70	7,42	8,16	8,92				
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731				
		$I_i =$	[cm ⁴]	12801	17883	24367	32379	42040	53461	66753	82019	99360	118875	140660				
		$i_i =$	[cm]	3,88	4,48	5,12	5,78	6,45	7,13	7,83	8,52	9,21	9,91	10,61				
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354				
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038				
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07				
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43				
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22				
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10				
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40				
		$A_i =$	[cm ²]	890,17	940,17	990,17	1040,17	1090,17	1140,17	1190,17	1240,17	1290,17	1340,17	1390,17				
		$z_{ip} =$	[cm]	2,65	3,25	3,88	4,56	5,26	5,99	6,74	7,51	8,30	9,10	9,92				
		$I_c =$	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899				
		$I_i =$	[cm ⁴]	14637	20620	28209	37543	48754	61970	77313	94901	114849	137272	162281				
		$i_i =$	[cm]	4,06	4,68	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,43	10,12	10,80				
		$W_c =$	[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094				
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034				
		g_1	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42				
		g_2	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08				
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				

Tabelle 3.4.4.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 5 Spannritzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22	
		$Z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09	
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00	
		$A_t =$	[cm ²]	643,77	673,77	703,77	733,77	763,77	793,77	823,77	853,77	883,77	913,77	943,77	
		$Z_{ip} =$	[cm]	2,33	2,85	3,40	3,99	4,62	5,27	5,95	6,65	7,37	8,11	8,86	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9635	13463	18347	24383	31661	40267	50283	61787	74855	89562	105979	
		$i_i =$	[cm]	3,87	4,47	5,11	5,76	6,44	7,12	7,81	8,51	9,20	9,90	10,60	
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518	
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051	
	g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30		
	g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51	
		$Z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38	
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	
		$A_t =$	[cm ²]	683,77	723,77	763,77	803,77	843,77	883,77	923,77	963,77	1003,77	1043,77	1083,77	
		$Z_{ip} =$	[cm]	2,72	3,33	3,99	4,68	5,40	6,15	6,91	7,70	8,51	9,32	10,16	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11459	16178	22154	29495	38305	48682	60722	74519	90162	107742	127346	
		$i_i =$	[cm]	4,09	4,73	5,39	6,06	6,74	7,42	8,11	8,79	9,48	10,16	10,84	
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241	
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044	
	g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65		
	g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$Z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	
		$A_t =$	[cm ²]	723,77	773,77	823,77	873,77	923,77	973,77	1023,77	1073,77	1123,77	1173,77	1223,77	
		$Z_{ip} =$	[cm]	3,06	3,76	4,49	5,26	6,05	6,86	7,69	8,54	9,40	10,27	11,15	
		$I_c =$	[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900	
		$I_t =$	[cm ⁴]	13106	18596	25511	33971	44093	55990	69774	85551	103431	123517	145916	
		$i_i =$	[cm]	4,26	4,90	5,56	6,24	6,91	7,58	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855	
		$\rho_p =$	[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	
g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00			
g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63			
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			

Tabelle 3.4.4.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	14,09	14,97	15,85	16,74	17,63	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,92	11,74	12,57	13,40	14,23	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	850,00	880,00	910,00	940,00	970,00	
		$A_i =$	[cm ²]	543,77	573,77	603,77	633,77	663,77	693,77	723,77	753,77	783,77	813,77	843,77	873,77	903,77	933,77	963,77	993,77	1023,77
		$z_{ip} =$	[cm]	2,60	3,19	3,82	4,49	5,18	5,90	6,65	7,41	8,20	9,00	9,81	10,63	11,45	12,27	13,09	13,91	14,73
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	112317	130317	150017	171467	194717	219817
		$I_i =$	[cm ⁴]	8849	12472	17069	22723	29516	37523	46820	57478	69566	83154	98308	115187	133867	154417	176887	201317	227767
		$i_i =$	[cm]	4,03	4,66	5,32	5,99	6,67	7,35	8,04	8,73	9,42	10,11	10,79	11,48	12,17	12,86	13,55	14,24	14,93
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7991	8749	9531	10337	11168	12025
		$\rho_p =$	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045
	$g_1 =$	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13	2,20	2,28	2,35	2,43	2,50	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	15,40	16,30	17,20	18,10	19,00	19,90
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	12,28	13,18	14,08	14,98	15,88	16,78
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	1000,00	1040,00	1080,00	1120,00	1160,00	1200,00
		$A_i =$	[cm ²]	583,77	623,77	663,77	703,77	743,77	783,77	823,77	863,77	903,77	943,77	983,77	1023,77	1063,77	1103,77	1143,77	1183,77	1223,77
		$z_{ip} =$	[cm]	3,03	3,73	4,46	5,22	6,01	6,82	7,65	8,49	9,35	10,22	11,10	11,98	12,86	13,74	14,62	15,50	16,38
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	133784	155168	178480	203720	230900	259040
		$I_i =$	[cm ⁴]	10529	14943	20504	27307	35447	45015	56099	68786	83162	99313	117322	137200	158968	182640	208232	234760	262240
		$i_i =$	[cm]	4,25	4,89	5,56	6,23	6,90	7,58	8,25	8,92	9,59	10,26	10,92	11,59	12,26	12,93	13,60	14,27	14,94
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	8687	9520	10383	11276	12199	13152
		$\rho_p =$	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0037
	$g_1 =$	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	2,50	2,60	2,70	2,80	2,90	3,00	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	16,38	17,31	18,24	19,17	20,10	21,03
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	13,25	14,17	15,09	16,01	16,93	17,85
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00	1400,00
		$A_i =$	[cm ²]	623,77	673,77	723,77	773,77	823,77	873,77	923,77	973,77	1023,77	1073,77	1123,77	1173,77	1223,77	1273,77	1323,77	1373,77	1423,77
$z_{ip} =$		[cm]	3,41	4,18	4,99	5,82	6,68	7,55	8,43	9,33	10,23	11,15	12,07	12,99	13,91	14,83	15,75	16,67	17,59	
$I_c =$		[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130317	152417	176647	203037	230617	259417	289467	
$I_i =$		[cm ⁴]	12020	17110	23489	31269	40558	51463	64090	78541	94921	113333	133877	156587	181497	208647	238077	269817	302907	
$i_i =$		[cm]	4,39	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91	11,56	12,20	12,84	13,48	14,12	14,76	
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	9309	10220	11167	12150	13169	14224	
$\rho_p =$		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	
$g_1 =$	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38	3,50		
$g_2 =$	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50		
$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.4.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03	
		$Z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91	
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60	
		$A_f =$	[cm ²]	477,37	507,37	537,37	567,37	597,37	627,37	657,37	687,37	717,37	747,37	777,37	
		$Z_{fp} =$	[cm]	2,84	3,49	4,19	4,91	5,66	6,44	7,23	8,05	8,88	9,72	10,57	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458	
		$I_f =$	[cm ⁴]	8270	11715	16067	21401	27793	35312	44029	54010	65322	78031	92200	
		$i_f =$	[cm]	4,16	4,81	5,47	6,14	6,82	7,50	8,18	8,86	9,54	10,22	10,89	
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375	
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88	
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
	$e_s =$		[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28	
	$Z_{cp} =$		[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16	
	$A_c =$		[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60	
	$A_f =$		[cm ²]	517,37	557,37	597,37	637,37	677,37	717,37	757,37	797,37	837,37	877,37	917,37	
	$Z_{fp} =$		[cm]	3,31	4,07	4,86	5,67	6,51	7,37	8,24	9,13	10,02	10,93	11,84	
	$I_c =$		[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101	
	$I_f =$		[cm ⁴]	9826	13985	19202	25568	33171	42097	52432	64259	77661	92722	109523	
	$i_f =$		[cm]	4,36	5,01	5,67	6,33	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,93	
	$W_c =$		[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944	
	$\rho_p =$		[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	
	g_1		[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	
	g_2		[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	
	p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88
	$\alpha_p =$		[-]	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11	6,11
	$e_s =$		[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19	
	$Z_{cp} =$		[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07	
	$A_c =$		[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60	
	$A_f =$		[cm ²]	557,37	607,37	657,37	707,37	757,37	807,37	857,37	907,37	957,37	1007,37	1057,37	
	$Z_{fp} =$		[cm]	3,71	4,55	5,41	6,29	7,19	8,09	9,02	9,94	10,88	11,82	12,77	
	$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713	
	$I_f =$		[cm ⁴]	11190	15949	21896	29136	37773	47911	59652	73098	88351	105511	124681	
	$i_f =$		[cm]	4,48	5,12	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,98	9,61	10,23	10,86	
	$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456	
	$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045	
	g_1		[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58	
	g_2		[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	
	p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	

Tabelle 3.4.4.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,80	7,19	7,57	7,91	8,23	8,52	8,78	9,01	9,22	9,41	9,58
83,3	20	7,14	7,56	7,94	8,28	8,59	8,86	9,10	9,31	9,51	9,68	9,83
	25	7,41	7,83	8,21	8,54	8,83	9,09	9,32	9,52	9,69	9,85	10,00
	15	8,19	8,66	9,10	9,49	9,84	10,15	10,43	10,68	10,90	11,10	11,28
62,5	20	8,58	9,06	9,49	9,87	10,20	10,49	10,75	10,97	11,18	11,36	11,52
	25	8,87	9,35	9,77	10,13	10,44	10,72	10,96	11,17	11,36	11,52	11,67
	15	9,42	9,96	10,44	10,87	11,24	11,57	11,86	12,12	12,35	12,56	12,74
50,0	20	9,85	10,38	10,85	11,25	11,60	11,90	12,17	12,41	12,62	12,81	12,97
	25	10,16	10,68	11,13	11,51	11,84	12,13	12,38	12,60	12,79	12,97	13,13
	15	10,54	11,12	11,64	12,09	12,48	12,82	13,13	13,39	13,63	13,84	14,04
41,7	20	10,98	11,55	12,05	12,47	12,83	13,15	13,43	13,68	13,89	14,09	14,26
	25	11,30	11,86	12,33	12,73	13,07	13,37	13,63	13,86	14,07	14,25	14,42

Tabelle 3.4.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannfitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 30

3.5 Betongüte C 40 und Spannlitzen d = 12,5 mm

3.5.1 2 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
83,3	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15				
		α_p =	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		e_s =	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96						
		z_{cp} =	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83						
		A_c =	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40						
		A_t =	[cm ²]	795,05	825,05	855,05	885,05	915,05	945,05	975,05	1005,05	1035,05	1065,05	1095,05						
		z_p =	[cm]	2,07	2,50	2,97	3,48	4,01	4,58	5,17	5,79	6,43	7,09	7,77						
		I_c =	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466						
		I_t =	[cm ⁴]	10740	14777	19963	26411	34224	43501	54335	66816	81031	97063	114993						
		i_i =	[cm]	3,68	4,23	4,83	5,46	6,12	6,78	7,46	8,15	8,85	9,55	10,25						
		W_c =	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445						
		ρ_p =	[-]	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0019	0,0018	0,0018	0,0017						
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72						
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78						
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25						
		20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
	α_p =		[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
	e_s =		[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22						
	z_{cp} =		[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09						
	A_c =		[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40						
	A_t =		[cm ²]	835,05	875,05	915,05	955,05	995,05	1035,05	1075,05	1115,05	1155,05	1195,05	1235,05						
	z_p =		[cm]	2,40	2,92	3,49	4,09	4,73	5,39	6,08	6,79	7,52	8,27	9,03						
	I_c =		[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731						
	I_t =		[cm ⁴]	12715	17756	24186	32130	41707	53029	66202	81332	98517	117855	139442						
	i_i =		[cm]	3,90	4,50	5,14	5,80	6,47	7,16	7,85	8,54	9,24	9,93	10,63						
	W_c =		[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354						
	ρ_p =		[-]	0,0023	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015						
	g_1		[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07						
	g_2		[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43						
	p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25						
		25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
	α_p =		[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
	e_s =		[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22						
	z_{cp} =		[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10						
	A_c =		[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40						
	A_t =		[cm ²]	875,05	925,05	975,05	1025,05	1075,05	1125,05	1175,05	1225,05	1275,05	1325,05	1375,05						
	z_p =		[cm]	2,69	3,30	3,94	4,62	5,33	6,07	6,83	7,60	8,40	9,21	10,03						
	I_c =		[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899						
	I_t =		[cm ⁴]	14530	20458	27977	37224	48330	61421	76617	94037	113795	136005	160775						
i_i =	[cm]		4,07	4,70	5,36	6,03	6,70	7,39	8,07	8,76	9,45	10,13	10,81							
W_c =	[cm ³]		2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094							
ρ_p =	[-]		0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014	0,0014							
g_1	[kN/m]		2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42							
g_2	[kN/m]		1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08							
p	[kN/m]		1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25							

Tabelle 3.5.1.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 2 Spannlitzen mit d = 12,5 mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																								
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36														
cm	cm																											
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22														
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09														
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00														
		$A_i =$	[cm ²]	628,65	658,65	688,65	718,65	748,65	778,65	808,65	838,65	868,65	898,65	928,65														
		$z_{ip} =$	[cm]	2,39	2,91	3,48	4,08	4,71	5,37	6,06	6,77	7,50	8,24	9,01														
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063														
		$I_i =$	[cm ⁴]	9550	13337	18168	24137	31332	39839	49738	61106	74019	88551	104772														
		$i =$	[cm]	3,90	4,50	5,14	5,80	6,47	7,15	7,84	8,54	9,23	9,93	10,62														
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518														
		$\rho_p =$	[-]	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0022	0,0021	0,0020														
	g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30															
	g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33															
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65														
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51														
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38														
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00														
		$A_i =$	[cm ²]	668,65	708,65	748,65	788,65	828,65	868,65	908,65	948,65	988,65	1028,65	1068,65														
		$z_{ip} =$	[cm]	2,78	3,40	4,07	4,77	5,50	6,25	7,03	7,82	8,64	9,46	10,30														
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838														
		$I_i =$	[cm ⁴]	11345	16006	21908	29157	37855	48101	59987	73608	89052	106408	125764														
		$i =$	[cm]	4,12	4,75	5,41	6,08	6,76	7,44	8,13	8,81	9,49	10,17	10,85														
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241														
		$\rho_p =$	[-]	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0018														
	g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65															
	g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98															
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65														
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50														
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38														
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00														
		$A_i =$	[cm ²]	708,65	758,65	808,65	858,65	908,65	958,65	1008,65	1058,65	1108,65	1158,65	1208,65														
$z_{ip} =$		[cm]	3,12	3,83	4,58	5,35	6,15	6,97	7,81	8,66	9,53	10,41	11,29															
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900															
$I_i =$		[cm ⁴]	12962	18378	25200	33545	43530	55267	68865	84433	102076	121901	144012															
$i =$		[cm]	4,28	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92															
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855															
$\rho_p =$		[-]	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016															
g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00																
g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63																
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																

Tabelle 3.5.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09						
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00						
		$A_t =$	[cm ²]	528,65	558,65	588,65	618,65	648,65	678,65	708,65	738,65	768,65	798,65	828,65						
		$z_p =$	[cm]	2,68	3,28	3,92	4,60	5,30	6,04	6,79	7,57	8,36	9,17	9,99						
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954						
		$I_t =$	[cm ⁴]	8744	12314	16842	22411	29100	36984	46137	56629	68530	81907	96826						
		$i_i =$	[cm]	4,07	4,69	5,35	6,02	6,70	7,38	8,07	8,76	9,44	10,13	10,81						
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258						
		$\rho_p =$	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0024	0,0023						
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05						
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45						
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38						
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00						
		$A_t =$	[cm ²]	568,65	608,65	648,65	688,65	728,65	768,65	808,65	848,65	888,65	928,65	968,65						
		$z_p =$	[cm]	3,11	3,82	4,56	5,34	6,13	6,95	7,79	8,64	9,51	10,39	11,27						
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320						
		$I_t =$	[cm ⁴]	10386	14728	20196	26886	34890	44298	55198	67676	81818	97708	115430						
		$i_i =$	[cm]	4,27	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92						
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884						
		$\rho_p =$	[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019						
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40						
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10						
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33						
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00						
		$A_t =$	[cm ²]	608,65	658,65	708,65	758,65	808,65	858,65	908,65	958,65	1008,65	1058,65	1108,65						
		$z_p =$	[cm]	3,49	4,28	5,10	5,94	6,80	7,68	8,57	9,47	10,39	11,31	12,23						
		$I_c =$	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339						
		$I_t =$	[cm ⁴]	11840	16839	23104	30745	39871	50587	62997	77205	93315	111427	131645						
		$i_i =$	[cm]	4,41	5,06	5,71	6,37	7,02	7,68	8,33	8,97	9,62	10,26	10,90						
		$W_c =$	[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434						
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017						
		g_1	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75						
		g_2	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75						
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75						

Tabelle 3.5.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91		
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60		
		$A_i =$	[cm ²]	462,25	492,25	522,25	552,25	582,25	612,25	642,25	672,25	702,25	732,25	762,25		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,94	3,60	4,31	5,04	5,81	6,60	7,40	8,23	9,07	9,92	10,78		
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458		
		$I_i =$	[cm ⁴]	8143	11525	15794	21027	27295	34670	43219	53009	64105	76573	90476		
		$i_i =$	[cm]	4,20	4,84	5,50	6,17	6,85	7,53	8,20	8,88	9,55	10,23	10,89		
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375		
		$\rho_p =$	[-]	0,0041	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025		
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88			
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87			
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63			
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28		
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16		
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60		
		$A_i =$	[cm ²]	502,25	542,25	582,25	622,25	662,25	702,25	742,25	782,25	822,25	862,25	902,25		
		$z_{ip} =$	[cm]	3,41	4,18	4,98	5,81	6,66	7,53	8,41	9,30	10,21	11,12	12,04		
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101		
		$I_i =$	[cm ⁴]	9656	13728	18836	25069	32514	41258	51384	62975	76115	90885	107368		
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,03	5,69	6,35	7,01	7,66	8,32	8,97	9,62	10,27	10,91		
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944		
		$\rho_p =$	[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021		
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23			
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52			
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63			
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19		
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07		
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60		
		$A_i =$	[cm ²]	542,25	592,25	642,25	692,25	742,25	792,25	842,25	892,25	942,25	992,25	1042,25		
$z_{ip} =$		[cm]	3,81	4,66	5,53	6,43	7,33	8,25	9,18	10,11	11,06	12,00	12,96			
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713			
$I_i =$		[cm ⁴]	10976	15629	21443	28525	36976	46901	58401	71577	86532	103365	122178			
$i_i =$		[cm]	4,50	5,14	5,78	6,42	7,06	7,69	8,33	8,96	9,58	10,21	10,83			
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456			
$\rho_p =$		[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018			
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58				
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17				
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63				

Tabelle 3.5.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,37	4,62	4,85	5,08	5,28	5,46	5,63	5,78	5,91	6,03	6,14
83,3	20	4,59	4,85	5,09	5,31	5,50	5,68	5,83	5,97	6,09	6,20	6,30
	25	4,76	5,02	5,26	5,48	5,66	5,82	5,97	6,10	6,21	6,31	6,40
	15	5,28	5,58	5,86	6,11	6,34	6,54	6,71	6,87	7,01	7,14	7,25
62,5	20	5,53	5,84	6,11	6,36	6,57	6,75	6,91	7,06	7,18	7,30	7,40
	25	5,72	6,03	6,29	6,52	6,72	6,89	7,05	7,18	7,30	7,40	7,50
	15	6,10	6,45	6,76	7,03	7,27	7,48	7,66	7,83	7,97	8,10	8,22
50,0	20	6,38	6,72	7,02	7,27	7,50	7,69	7,86	8,01	8,14	8,26	8,36
	25	6,58	6,91	7,20	7,44	7,65	7,83	7,99	8,12	8,25	8,36	8,45
	15	6,85	7,23	7,56	7,85	8,10	8,32	8,51	8,68	8,83	8,96	9,08
41,7	20	7,14	7,51	7,82	8,09	8,32	8,52	8,70	8,85	8,99	9,11	9,22
	25	7,35	7,70	8,00	8,25	8,47	8,66	8,82	8,97	9,09	9,21	9,31

Tabelle 3.5.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

3.5.2 3 Spannritzen pro Steg

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																						
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36												
cm	cm																									
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96												
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83												
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40												
		$A_s =$	[cm ²]	799,38	829,38	859,38	889,38	919,38	949,38	979,38	1009,38	1039,38	1069,38	1099,38												
		$z_{ip} =$	[cm]	2,06	2,49	2,96	3,46	4,00	4,56	5,15	5,77	6,41	7,06	7,74												
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466												
		$I_i =$	[cm ⁴]	10758	14803	20001	26463	34293	43591	54450	66961	81209	97280	115253												
		$i_i =$	[cm]	3,67	4,22	4,82	5,45	6,11	6,78	7,46	8,14	8,84	9,54	10,24												
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445												
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0026												
	$g_1 =$	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72													
	$g_2 =$	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78													
	$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25													
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22												
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09												
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40												
		$A_s =$	[cm ²]	839,38	879,38	919,38	959,38	999,38	1039,38	1079,38	1119,38	1159,38	1199,38	1239,38												
		$z_{ip} =$	[cm]	2,39	2,91	3,47	4,07	4,71	5,37	6,05	6,76	7,49	8,24	9,00												
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731												
		$I_i =$	[cm ⁴]	12740	17793	24238	32202	41803	53154	66361	81530	98760	118150	139794												
		$i_i =$	[cm]	3,90	4,50	5,13	5,79	6,47	7,15	7,84	8,53	9,23	9,93	10,62												
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354												
		$\rho_p =$	[-]	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0024	0,0023												
	$g_1 =$	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07													
	$g_2 =$	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43													
	$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25													
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22												
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10												
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40												
		$A_s =$	[cm ²]	879,38	929,38	979,38	1029,38	1079,38	1129,38	1179,38	1229,38	1279,38	1329,38	1379,38												
$z_{ip} =$		[cm]	2,68	3,28	3,93	4,60	5,31	6,04	6,80	7,58	8,37	9,18	10,00													
$I_c =$		[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899													
$I_i =$		[cm ⁴]	14561	20505	28044	37316	48453	61580	76818	94286	114099	136370	161210													
$i_i =$		[cm]	4,07	4,70	5,35	6,02	6,70	7,38	8,07	8,76	9,44	10,13	10,81													
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094													
$\rho_p =$		[-]	0,0032	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020													
$g_1 =$	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42														
$g_2 =$	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08														
$p =$	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25														

Tabelle 3.5.2.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 3 Spannritzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																								
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36														
cm	cm																											
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22														
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09														
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00														
		$A_t =$	[cm ²]	632,98	662,98	692,98	722,98	752,98	782,98	812,98	842,98	872,98	902,98	932,98														
		$z_{ip} =$	[cm]	2,37	2,89	3,46	4,05	4,68	5,34	6,03	6,73	7,46	8,20	8,97														
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063														
		$I_t =$	[cm ⁴]	9575	13374	18220	24208	31428	39963	49896	61303	74261	88843	105121														
		$i_i =$	[cm]	3,89	4,49	5,13	5,79	6,46	7,14	7,83	8,53	9,22	9,92	10,61														
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518														
		$\rho_p =$	[-]	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030														
	g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30															
	g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33															
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51														
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38														
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00														
		$A_t =$	[cm ²]	672,98	712,98	752,98	792,98	832,98	872,98	912,98	952,98	992,98	1032,98	1072,98														
		$z_{ip} =$	[cm]	2,76	3,38	4,05	4,74	5,47	6,22	7,00	7,79	8,60	9,42	10,26														
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838														
		$I_t =$	[cm ⁴]	11378	16056	21979	29255	37986	48269	60200	73871	89373	106794	126221														
		$i_i =$	[cm]	4,11	4,75	5,40	6,07	6,75	7,44	8,12	8,80	9,49	10,17	10,85														
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241														
		$\rho_p =$	[-]	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026														
	g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65															
	g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98															
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94															
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50														
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38														
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00														
		$A_t =$	[cm ²]	712,98	762,98	812,98	862,98	912,98	962,98	1012,98	1062,98	1112,98	1162,98	1212,98														
$z_{ip} =$		[cm]	3,10	3,81	4,55	5,32	6,12	6,94	7,77	8,63	9,49	10,37	11,25															
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900															
$I_t =$		[cm ⁴]	13003	18442	25290	33668	43693	55476	69128	84756	102468	122368	144561															
$i_i =$		[cm]	4,27	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92															
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855															
$\rho_p =$		[-]	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023															
g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00																
g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63																
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94																

Tabelle 3.5.2.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	14,09	14,96	15,83	16,70	17,57	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,91	11,73	12,55	13,37	14,19	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	850,00	880,00	910,00	940,00	970,00	
		$A_t =$	[cm ²]	532,98	562,98	592,98	622,98	652,98	682,98	712,98	742,98	772,98	802,98	832,98	862,98	892,98	922,98	952,98	982,98	1012,98
		$z_{ip} =$	[cm]	2,65	3,25	3,89	4,56	5,27	6,00	6,75	7,52	8,31	9,12	9,94	10,75	11,56	12,37	13,18	13,99	14,80
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	112256	130088	149450	170352	192804	216816
		$I_t =$	[cm ⁴]	8775	12360	16908	22502	29221	37141	46336	56876	68831	82268	97256	113787	131861	151479	172643	195355	219617
		$i =$	[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81	11,50	12,19	12,88	13,57	14,26	14,95
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7989	8742	9516	10310	11124	11958
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028
	$g_1 =$	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13	2,20	2,28	2,35	2,43	2,50	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33	3,50	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	15,40	16,30	17,20	18,10	19,00	19,90
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	12,28	13,18	14,08	14,98	15,88	16,78
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	1000,00	1040,00	1080,00	1120,00	1160,00	1200,00
		$A_t =$	[cm ²]	572,98	612,98	652,98	692,98	732,98	772,98	812,98	852,98	892,98	932,98	972,98	1012,98	1052,98	1092,98	1132,98	1172,98	1212,98
		$z_{ip} =$	[cm]	3,09	3,79	4,53	5,30	6,10	6,91	7,75	8,60	9,46	10,34	11,22	12,10	12,98	13,86	14,74	15,62	16,50
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	133688	154880	177904	202768	229480	258040
		$I_t =$	[cm ⁴]	10428	14791	20285	27008	35051	44506	55459	67997	82207	98173	115977	135629	157139	180507	205743	232857	261859
		$i =$	[cm]	4,27	4,91	5,57	6,24	6,92	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92	11,59	12,26	12,93	13,60	14,27	14,94
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	8687	9519	10379	11267	12183	13127
		$\rho_p =$	[-]	0,0050	0,0047	0,0044	0,0041	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023
	$g_1 =$	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	2,50	2,60	2,70	2,80	2,90	3,00	
	$g_2 =$	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85	3,00	
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	16,38	17,30	18,22	19,14	20,06	20,98
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	13,25	14,17	15,09	16,01	16,93	17,85
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00	1400,00
		$A_t =$	[cm ²]	612,98	662,98	712,98	762,98	812,98	862,98	912,98	962,98	1012,98	1062,98	1112,98	1162,98	1212,98	1262,98	1312,98	1362,98	1412,98
$z_{ip} =$		[cm]	3,47	4,25	5,07	5,91	6,77	7,64	8,53	9,43	10,34	11,26	12,19	13,10	14,01	14,92	15,83	16,74	17,65	
$I_c =$		[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	152464	176688	203022	230476	259050	288754	
$I_t =$		[cm ⁴]	11893	16918	23216	30897	40070	50841	63314	77592	93779	111978	132290	154715	179264	205948	234778	264764	295916	
$i =$		[cm]	4,40	5,05	5,71	6,36	7,02	7,68	8,33	8,98	9,62	10,26	10,90	11,54	12,18	12,82	13,46	14,10	14,74	
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	9308	10218	11164	12146	13164	14218	
$\rho_p =$		[-]	0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	
$g_1 =$	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38	3,50		
$g_2 =$	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50		
$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.5.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91					
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60					
		$A_t =$	[cm ²]	466,58	496,58	526,58	556,58	586,58	616,58	646,58	676,58	706,58	736,58	766,58					
		$z_p =$	[cm]	2,91	3,57	4,27	5,00	5,77	6,55	7,35	8,17	9,01	9,86	10,72					
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458					
		$I_t =$	[cm ⁴]	8180	11581	15874	21136	27440	34857	43454	53300	64459	76996	90976					
		$i_i =$	[cm]	4,19	4,83	5,49	6,16	6,84	7,52	8,20	8,88	9,55	10,22	10,89					
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375					
		$\rho_p =$	[-]	0,0062	0,0058	0,0054	0,0051	0,0049	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	0,0037					
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88					
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16					
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60					
		$A_t =$	[cm ²]	506,58	546,58	586,58	626,58	666,58	706,58	746,58	786,58	826,58	866,58	906,58					
		$z_p =$	[cm]	3,38	4,15	4,95	5,77	6,62	7,48	8,36	9,25	10,15	11,06	11,98					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101					
		$I_t =$	[cm ⁴]	9705	13803	18942	25214	32705	41502	51688	63347	76563	91417	107992					
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,03	5,68	6,34	7,00	7,66	8,32	8,97	9,62	10,27	10,91					
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944					
		$\rho_p =$	[-]	0,0057	0,0052	0,0049	0,0045	0,0043	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0033	0,0031					
		g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23					
		g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07					
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60					
		$A_t =$	[cm ²]	546,58	596,58	646,58	696,58	746,58	796,58	846,58	896,58	946,58	996,58	1046,58					
		$z_p =$	[cm]	3,78	4,63	5,50	6,39	7,29	8,20	9,13	10,06	11,00	11,95	12,90					
		$I_c =$	[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713					
		$I_t =$	[cm ⁴]	11038	15722	21575	28702	37208	47194	58763	72018	87058	103986	122902					
		$i_i =$	[cm]	4,49	5,13	5,78	6,42	7,06	7,70	8,33	8,96	9,59	10,21	10,84					
		$W_c =$	[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456					
		$\rho_p =$	[-]	0,0052	0,0048	0,0044	0,0041	0,0038	0,0036	0,0033	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027					
		g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58					
		g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17					
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63					

Tabelle 3.5.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,32	5,63	5,92	6,19	6,44	6,66	6,86	7,05	7,21	7,36	7,49
83,3	20	5,59	5,91	6,21	6,48	6,71	6,93	7,11	7,28	7,43	7,56	7,68
	25	5,80	6,13	6,42	6,68	6,91	7,11	7,28	7,44	7,58	7,70	7,81
	15	6,43	6,80	7,14	7,45	7,72	7,96	8,18	8,37	8,54	8,70	8,84
62,5	20	6,73	7,11	7,45	7,74	8,00	8,23	8,43	8,60	8,76	8,90	9,02
	25	6,97	7,34	7,67	7,95	8,19	8,40	8,59	8,75	8,90	9,02	9,14
	15	7,42	7,84	8,22	8,55	8,84	9,10	9,33	9,53	9,71	9,87	10,01
50,0	20	7,75	8,17	8,54	8,85	9,12	9,36	9,57	9,75	9,91	10,05	10,18
	25	8,00	8,41	8,75	9,05	9,31	9,53	9,72	9,89	10,04	10,18	10,30
	15	8,32	8,78	9,19	9,54	9,84	10,11	10,35	10,55	10,74	10,90	11,05
41,7	20	8,67	9,12	9,51	9,83	10,12	10,36	10,58	10,77	10,94	11,08	11,22
	25	8,93	9,36	9,72	10,03	10,30	10,53	10,73	10,91	11,06	11,20	11,33

Tabelle 3.5.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannfitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

3.5.3 4 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88				
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83					
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40					
		$A_t =$	[cm ²]	808,03	838,03	868,03	898,03	928,03	958,03	988,03	1018,03	1048,03	1078,03	1108,03					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,04	2,46	2,93	3,43	3,96	4,52	5,11	5,72	6,35	7,01	7,68					
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466					
		$I_t =$	[cm ⁴]	10795	14857	20076	26566	34430	43769	54678	67246	81561	97708	115768					
		$i_t =$	[cm]	3,66	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,44	8,13	8,82	9,52	10,22					
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445					
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043					
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72					
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78					
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09					
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40					
		$A_t =$	[cm ²]	848,03	888,03	928,03	968,03	1008,03	1048,03	1088,03	1128,03	1168,03	1208,03	1248,03					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,36	2,88	3,44	4,04	4,67	5,32	6,00	6,71	7,43	8,18	8,94					
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731					
		$I_t =$	[cm ⁴]	12789	17865	24342	32344	41993	53401	66676	81923	99242	118732	140490					
		$i_t =$	[cm]	3,88	4,49	5,12	5,78	6,45	7,14	7,83	8,52	9,22	9,91	10,61					
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354					
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038					
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07					
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43					
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65			
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10					
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40					
		$A_t =$	[cm ²]	888,03	938,03	988,03	1038,03	1088,03	1138,03	1188,03	1238,03	1288,03	1338,03	1388,03					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,66	3,25	3,89	4,57	5,27	6,00	6,75	7,52	8,31	9,12	9,94					
		$I_c =$	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899					
		$I_t =$	[cm ⁴]	14622	20598	28176	37498	48695	61893	77215	94780	114702	137094	162070					
		$i_t =$	[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81					
		$W_c =$	[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094					
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034					
		g_1	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42					
		g_2	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08					
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					

Tabelle 3.5.3.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09	
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00	
		$A_f =$	[cm ²]	641,63	671,63	701,63	731,63	761,63	791,63	821,63	851,63	881,63	911,63	941,63	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,34	2,86	3,41	4,01	4,63	5,28	5,96	6,67	7,39	8,13	8,88	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063	
		$I_f =$	[cm ⁴]	9623	13445	18322	24349	31616	40208	50207	61692	74738	89420	105811	
		$i_f =$	[cm]	3,87	4,47	5,11	5,77	6,44	7,13	7,82	8,51	9,21	9,90	10,60	
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518	
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051	
	g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30		
	g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38	
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	
		$A_f =$	[cm ²]	681,63	721,63	761,63	801,63	841,63	881,63	921,63	961,63	1001,63	1041,63	1081,63	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,73	3,34	4,00	4,69	5,42	6,16	6,93	7,72	8,52	9,34	10,18	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838	
		$I_f =$	[cm ⁴]	11443	16154	22119	29448	38242	48601	60620	74391	90007	107555	127124	
		$i_f =$	[cm]	4,10	4,73	5,39	6,06	6,74	7,42	8,11	8,80	9,48	10,16	10,84	
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241	
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044	
	g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65		
	g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	
		$A_f =$	[cm ²]	721,63	771,63	821,63	871,63	921,63	971,63	1021,63	1071,63	1121,63	1171,63	1221,63	
$z_{ip} =$		[cm]	3,07	3,77	4,50	5,27	6,06	6,88	7,71	8,56	9,42	10,29	11,17		
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900		
$I_f =$		[cm ⁴]	13086	18566	25467	33911	44014	55889	69646	85395	103241	123291	145649		
$i_f =$		[cm]	4,26	4,91	5,57	6,24	6,91	7,58	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92		
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855		
$\rho_p =$		[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039		
g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00			
g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63			
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			

Tabelle 3.5.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	13,22
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,09
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	820,00
		$A_f =$	[cm ²]	541,63	571,63	601,63	631,63	661,63	691,63	721,63	751,63	781,63	811,63	841,63	841,63
		$z_{ip} =$	[cm]	2,61	3,20	3,84	4,50	5,20	5,92	6,67	7,44	8,22	9,02	9,84	9,84
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	95954
		$I_f =$	[cm ⁴]	8835	12450	17037	22680	29458	37448	46725	57360	69422	82980	98102	98102
		$i_i =$	[cm]	4,04	4,67	5,32	5,99	6,67	7,36	8,05	8,74	9,42	10,11	10,80	10,80
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7258
		$\rho_p =$	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	0,0057
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,05
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,45
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	14,50
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	11,38
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	960,00
		$A_f =$	[cm ²]	581,63	621,63	661,63	701,63	741,63	781,63	821,63	861,63	901,63	941,63	981,63	981,63
		$z_{ip} =$	[cm]	3,04	3,74	4,47	5,24	6,03	6,84	7,67	8,51	9,37	10,24	11,12	11,12
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	114320
		$I_f =$	[cm ⁴]	10509	14914	20461	27248	35369	44915	55973	68631	82975	99089	117057	117057
		$i_i =$	[cm]	4,25	4,90	5,56	6,23	6,91	7,58	8,25	8,92	9,59	10,26	10,92	10,92
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	7884
		$\rho_p =$	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0048	0,0048
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	2,40
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,10
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	15,45
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	12,33
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1100,00
		$A_f =$	[cm ²]	621,63	671,63	721,63	771,63	821,63	871,63	921,63	971,63	1021,63	1071,63	1121,63	1121,63
		$z_{ip} =$	[cm]	3,42	4,20	5,01	5,84	6,69	7,56	8,45	9,35	10,25	11,17	12,09	12,09
		$I_c =$	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	130339
		$I_f =$	[cm ⁴]	11995	17072	23435	31196	40462	51341	63937	78355	94697	113066	133565	133565
$i_i =$		[cm]	4,39	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91	10,91	
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	8434	
$\rho_p =$		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0042	
g_1		[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,75	
g_2		[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,75	
p		[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	

Tabelle 3.5.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03	14,91	15,79	16,67	17,55	18,43
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91	11,79	12,67	13,55	14,43	15,31
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60	783,60	813,60	843,60	873,60	903,60
		$A_i =$	[cm ²]	475,23	505,23	535,23	565,23	595,23	625,23	655,23	685,23	715,23	745,23	775,23	805,23	835,23	865,23	895,23	925,23
		$z_p =$	[cm]	2,86	3,51	4,20	4,93	5,68	6,46	7,26	8,07	8,90	9,75	10,60	11,46	12,33	13,21	14,09	14,97
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458	104675	121416	139743	159726	181443
		$I_i =$	[cm ⁴]	8252	11689	16029	21349	27724	35223	43916	53871	65153	77828	91960	107603	124826	143703	164316	186753
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,81	5,47	6,15	6,82	7,51	8,19	8,87	9,54	10,22	10,89	11,57	12,25	12,93	13,61	14,29
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375	7021	7691	8385	9103	9845
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88	1,95	2,03	2,10	2,18	2,25	
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00	2,14	2,28	2,41	2,55	
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28	16,21	17,14	18,07	19,00	19,93
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16	13,09	14,02	14,95	15,88	16,81
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60	933,60	973,60	1013,60	1053,60	1093,60
		$A_i =$	[cm ²]	515,23	555,23	595,23	635,23	675,23	715,23	755,23	795,23	835,23	875,23	915,23	955,23	995,23	1035,23	1075,23	1115,23
		$z_p =$	[cm]	3,32	4,08	4,88	5,69	6,53	7,39	8,26	9,15	10,05	10,95	11,87	12,79	13,71	14,63	15,55	16,47
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101	124104	143826	165273	188456	213393
		$I_i =$	[cm ⁴]	9803	13949	19151	25498	33079	41980	52286	64080	77445	92466	109222	127826	148286	170616	194836	220963
		$i_i =$	[cm]	4,36	5,01	5,67	6,34	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,92	11,57	12,22	12,87	13,52	14,17
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944	7663	8411	9189	9997	10835
		$\rho_p =$	[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0050	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	2,33	2,43	2,53	2,63	2,73	
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,63	1,74	1,85	1,96	2,07	
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19	17,14	18,09	19,04	19,99	20,94
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07	14,02	14,97	15,92	16,87	17,82
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60	1083,60	1133,60	1183,60	1233,60	1283,60
		$A_i =$	[cm ²]	555,23	605,23	655,23	705,23	755,23	805,23	855,23	905,23	955,23	1005,23	1055,23	1105,23	1155,23	1205,23	1255,23	1305,23
$z_p =$		[cm]	3,72	4,56	5,42	6,31	7,21	8,12	9,04	9,97	10,91	11,85	12,80	13,74	14,69	15,63	16,58	17,52	
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713	141396	164175	189075	216126	245373	
$I_i =$		[cm ⁴]	11160	15905	21833	29051	37662	47770	59478	72886	88097	105211	124331	145476	168766	194226	221886	251783	
$i_i =$		[cm]	4,48	5,13	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,97	9,60	10,23	10,85	11,48	12,11	12,74	13,37	14,00	
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456	8246	9071	9931	10826	11756	
$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0037	0,0035	
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58	2,71	2,83	2,96	3,08	3,21		
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,26	1,34	1,43	1,51	1,60		
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		

Tabelle 3.5.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,81	7,21	7,58	7,93	8,25	8,53	8,79	9,03	9,24	9,42	9,60
83,3	20	7,16	7,57	7,95	8,29	8,60	8,87	9,11	9,33	9,52	9,69	9,85
	25	7,42	7,84	8,22	8,55	8,85	9,10	9,33	9,53	9,71	9,87	10,01
	15	8,20	8,68	9,12	9,51	9,86	10,18	10,45	10,70	10,92	11,12	11,30
62,5	20	8,60	9,08	9,51	9,89	10,22	10,51	10,77	11,00	11,20	11,38	11,54
	25	8,89	9,37	9,79	10,15	10,47	10,74	10,98	11,19	11,38	11,55	11,69
	15	9,45	9,99	10,47	10,90	11,27	11,60	11,89	12,15	12,38	12,59	12,77
50,0	20	9,87	10,41	10,87	11,28	11,63	11,93	12,20	12,44	12,65	12,84	13,00
	25	10,19	10,71	11,16	11,54	11,87	12,15	12,41	12,63	12,82	13,00	13,15
	15	10,57	11,16	11,67	12,12	12,52	12,86	13,16	13,43	13,67	13,88	14,07
41,7	20	11,02	11,59	12,08	12,51	12,87	13,19	13,47	13,71	13,93	14,13	14,30
	25	11,34	11,89	12,36	12,76	13,11	13,41	13,67	13,90	14,10	14,29	14,45

Tabelle 3.5.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

3.5.4 5 Spannritzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83		
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40		
		$A_s =$	[cm ²]	808,03	838,03	868,03	898,03	928,03	958,03	988,03	1018,03	1048,03	1078,03	1108,03		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,04	2,46	2,93	3,43	3,96	4,52	5,11	5,72	6,35	7,01	7,68		
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466		
		$I_i =$	[cm ⁴]	10795	14857	20076	26566	34430	43769	54678	67246	81561	97708	115768		
		$i_i =$	[cm]	3,66	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,44	8,13	8,82	9,52	10,22		
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445		
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043		
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72		
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78		
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09		
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40		
		$A_s =$	[cm ²]	848,03	888,03	928,03	968,03	1008,03	1048,03	1088,03	1128,03	1168,03	1208,03	1248,03		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,36	2,88	3,44	4,04	4,67	5,32	6,00	6,71	7,43	8,18	8,94		
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731		
		$I_i =$	[cm ⁴]	12789	17865	24342	32344	41993	53401	66676	81923	99242	118732	140490		
		$i_i =$	[cm]	3,88	4,49	5,12	5,78	6,45	7,14	7,83	8,52	9,22	9,91	10,61		
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354		
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038		
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07		
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43		
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10		
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40		
		$A_s =$	[cm ²]	888,03	938,03	988,03	1038,03	1088,03	1138,03	1188,03	1238,03	1288,03	1338,03	1388,03		
$z_{ip} =$		[cm]	2,66	3,25	3,89	4,57	5,27	6,00	6,75	7,52	8,31	9,12	9,94			
$I_c =$		[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899			
$I_i =$		[cm ⁴]	14622	20598	28176	37498	48695	61893	77215	94780	114702	137094	162070			
$i_i =$		[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,37	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81			
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094			
$\rho_p =$		[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034			
g_1		[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42			
g_2		[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08			
p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				

Tabelle 3.5.4.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 5 Spannritzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten															
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36					
cm	cm																		
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09					
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00					
		$A_t =$	[cm ²]	641,63	671,63	701,63	731,63	761,63	791,63	821,63	851,63	881,63	911,63	941,63					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,34	2,86	3,41	4,01	4,63	5,28	5,96	6,67	7,39	8,13	8,88					
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063					
		$I_t =$	[cm ⁴]	9623	13445	18322	24349	31616	40208	50207	61692	74738	89420	105811					
		$i_i =$	[cm]	3,87	4,47	5,11	5,77	6,44	7,13	7,82	8,51	9,21	9,90	10,60					
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518					
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051					
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30					
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33					
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94					
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51					
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38					
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00					
		$A_t =$	[cm ²]	681,63	721,63	761,63	801,63	841,63	881,63	921,63	961,63	1001,63	1041,63	1081,63					
		$z_{ip} =$	[cm]	2,73	3,34	4,00	4,69	5,42	6,16	6,93	7,72	8,52	9,34	10,18					
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838					
		$I_t =$	[cm ⁴]	11443	16154	22119	29448	38242	48601	60620	74391	90007	107555	127124					
		$i_i =$	[cm]	4,10	4,73	5,39	6,06	6,74	7,42	8,11	8,80	9,48	10,16	10,84					
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241					
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044					
		g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65					
		g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98					
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94					
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50					
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38					
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00					
		$A_t =$	[cm ²]	721,63	771,63	821,63	871,63	921,63	971,63	1021,63	1071,63	1121,63	1171,63	1221,63					
		$z_{ip} =$	[cm]	3,07	3,77	4,50	5,27	6,06	6,88	7,71	8,56	9,42	10,29	11,17					
		$I_c =$	[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900					
		$I_t =$	[cm ⁴]	13086	18566	25467	33911	44014	55889	69646	85395	103241	123291	145649					
$i_i =$		[cm]	4,26	4,91	5,57	6,24	6,91	7,58	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92						
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855						
$\rho_p =$		[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039						
g_1		[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00						
g_2		[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63						
p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						

Tabelle 3.5.4.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	
		$A_t =$	[cm ²]	541,63	571,63	601,63	631,63	661,63	691,63	721,63	751,63	781,63	811,63	841,63	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,61	3,20	3,84	4,50	5,20	5,92	6,67	7,44	8,22	9,02	9,84	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8835	12450	17037	22680	29458	37448	46725	57360	69422	82980	98102	
		$i =$	[cm]	4,04	4,67	5,32	5,99	6,67	7,36	8,05	8,74	9,42	10,11	10,80	
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	
		$\rho_p =$	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	
	$g_1 =$	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05		
	$g_2 =$	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45		
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	
		$A_t =$	[cm ²]	581,63	621,63	661,63	701,63	741,63	781,63	821,63	861,63	901,63	941,63	981,63	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,04	3,74	4,47	5,24	6,03	6,84	7,67	8,51	9,37	10,24	11,12	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10509	14914	20461	27248	35369	44915	55973	68631	82975	99089	117057	
		$i =$	[cm]	4,25	4,90	5,56	6,23	6,91	7,58	8,25	8,92	9,59	10,26	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	
		$\rho_p =$	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0048	
	$g_1 =$	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40		
	$g_2 =$	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10		
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	
		$A_t =$	[cm ²]	621,63	671,63	721,63	771,63	821,63	871,63	921,63	971,63	1021,63	1071,63	1121,63	
$z_{ip} =$		[cm]	3,42	4,20	5,01	5,84	6,69	7,56	8,45	9,35	10,25	11,17	12,09		
$I_c =$		[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339		
$I_t =$		[cm ⁴]	11995	17072	23435	31196	40462	51341	63937	78355	94697	113066	133565		
$i =$		[cm]	4,39	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91		
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434		
$\rho_p =$		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042		
$g_1 =$	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75			
$g_2 =$	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75			
$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.5.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91	
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60	
		$A_f =$	[cm ²]	475,23	505,23	535,23	565,23	595,23	625,23	655,23	685,23	715,23	745,23	775,23	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,86	3,51	4,20	4,93	5,68	6,46	7,26	8,07	8,90	9,75	10,60	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458	
		$I_f =$	[cm ⁴]	8252	11689	16029	21349	27724	35223	43916	53871	65153	77828	91960	
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,81	5,47	6,15	6,82	7,51	8,19	8,87	9,54	10,22	10,89	
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375	
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88	
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16	
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60	
		$A_f =$	[cm ²]	515,23	555,23	595,23	635,23	675,23	715,23	755,23	795,23	835,23	875,23	915,23	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,32	4,08	4,88	5,69	6,53	7,39	8,26	9,15	10,05	10,95	11,87	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101	
		$I_f =$	[cm ⁴]	9803	13949	19151	25498	33079	41980	52286	64080	77445	92466	109222	
		$i_i =$	[cm]	4,36	5,01	5,67	6,34	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944	
		$\rho_p =$	[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	
		g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	
		g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	5,65	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07	
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60	
		$A_f =$	[cm ²]	555,23	605,23	655,23	705,23	755,23	805,23	855,23	905,23	955,23	1005,23	1055,23	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,72	4,56	5,42	6,31	7,21	8,12	9,04	9,97	10,91	11,85	12,80	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713	
		$I_f =$	[cm ⁴]	11160	15905	21833	29051	37662	47770	59478	72886	88097	105211	124331	
$i_i =$		[cm]	4,48	5,13	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,97	9,60	10,23	10,85		
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456		
$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045		
g_1		[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58		
g_2		[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17		
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		

Tabelle 3.5.4.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,81	7,21	7,58	7,93	8,25	8,53	8,79	9,03	9,24	9,42	9,60
83,3	20	7,16	7,57	7,95	8,29	8,60	8,87	9,11	9,33	9,52	9,69	9,85
	25	7,42	7,84	8,22	8,55	8,85	9,10	9,33	9,53	9,71	9,87	10,01
	15	8,20	8,68	9,12	9,51	9,86	10,18	10,45	10,70	10,92	11,12	11,30
62,5	20	8,60	9,08	9,51	9,89	10,22	10,51	10,77	11,00	11,20	11,38	11,54
	25	8,89	9,37	9,79	10,15	10,47	10,74	10,98	11,19	11,38	11,55	11,69
	15	9,45	9,99	10,47	10,90	11,27	11,60	11,89	12,15	12,38	12,59	12,77
50,0	20	9,87	10,41	10,87	11,28	11,63	11,93	12,20	12,44	12,65	12,84	13,00
	25	10,19	10,71	11,16	11,54	11,87	12,15	12,41	12,63	12,82	13,00	13,15
	15	10,57	11,16	11,67	12,12	12,52	12,86	13,16	13,43	13,67	13,88	14,07
41,7	20	11,02	11,59	12,08	12,51	12,87	13,19	13,47	13,71	13,93	14,13	14,30
	25	11,34	11,89	12,36	12,76	13,11	13,41	13,67	13,90	14,10	14,29	14,45

Tabelle 3.5.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannfitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 40

3.6 Betongüte C 50 und Spannlitzen d = 12,5 mm

3.6.1 2 Spannlitzen pro Steg

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten														
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36				
83,3	15	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		e_s =	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96				
		z_{cp} =	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83				
		A_c =	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40				
		A_t =	[cm ²]	794,40	824,40	854,40	884,40	914,40	944,40	974,40	1004,40	1034,40	1064,40	1094,40				
		z_b =	[cm]	2,07	2,50	2,97	3,48	4,02	4,58	5,18	5,80	6,44	7,10	7,78				
		I_c =	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466				
		I_t =	[cm ⁴]	10737	14772	19958	26403	34213	43487	54317	66794	81004	97030	114953				
		i_i =	[cm]	3,68	4,23	4,83	5,46	6,12	6,79	7,47	8,15	8,85	9,55	10,25				
		W_c =	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445				
		ρ_p =	[-]	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0019	0,0018	0,0018	0,0017				
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72				
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78				
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				
	20	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		e_s =	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22				
		z_{cp} =	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09				
		A_c =	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40				
		A_t =	[cm ²]	834,40	874,40	914,40	954,40	994,40	1034,40	1074,40	1114,40	1154,40	1194,40	1234,40				
z_b =		[cm]	2,40	2,93	3,49	4,09	4,73	5,39	6,08	6,79	7,52	8,27	9,04					
I_c =		[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731					
I_t =		[cm ⁴]	12711	17750	24178	32119	41692	53009	66178	81301	98480	117810	139389					
i_i =		[cm]	3,90	4,51	5,14	5,80	6,48	7,16	7,85	8,54	9,24	9,93	10,63					
W_c =		[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354					
ρ_p =		[-]	0,0023	0,0021	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015					
g_1		[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07					
g_2		[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43					
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					
25	$P_0^{(0)}$ =	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
	α_p =	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
	e_s =	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22					
	z_{cp} =	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10					
	A_c =	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40					
	A_t =	[cm ²]	874,40	924,40	974,40	1024,40	1074,40	1124,40	1174,40	1224,40	1274,40	1324,40	1374,40					
	z_b =	[cm]	2,70	3,30	3,95	4,63	5,34	6,07	6,83	7,61	8,40	9,21	10,04					
	I_c =	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899					
	I_t =	[cm ⁴]	14525	20451	27967	37210	48311	61397	76587	93999	113749	135949	160709					
	i_i =	[cm]	4,08	4,70	5,36	6,03	6,71	7,39	8,08	8,76	9,45	10,13	10,81					
	W_c =	[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094					
	ρ_p =	[-]	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0017	0,0016	0,0016	0,0015	0,0015	0,0014					
	g_1	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42					
	g_2	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08					
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25					

Tabelle 3.6.1.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 2 Spannlitzen mit d = 12,5 mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09	
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00	
		$A_i =$	[cm ²]	628,00	658,00	688,00	718,00	748,00	778,00	808,00	838,00	868,00	898,00	928,00	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,39	2,92	3,48	4,08	4,72	5,38	6,06	6,77	7,50	8,25	9,01	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063	
		$I_i =$	[cm ⁴]	9547	13332	18160	24126	31318	39820	49714	61076	73982	88506	104719	
		$i_i =$	[cm]	3,90	4,50	5,14	5,80	6,47	7,15	7,84	8,54	9,23	9,93	10,62	
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518	
		$\rho_p =$	[-]	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0022	0,0021	0,0020	
	g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30		
	g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38	
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	
		$A_i =$	[cm ²]	668,00	708,00	748,00	788,00	828,00	868,00	908,00	948,00	988,00	1028,00	1068,00	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,78	3,41	4,07	4,77	5,50	6,26	7,03	7,83	8,64	9,47	10,31	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838	
		$I_i =$	[cm ⁴]	11340	15999	21897	29142	37836	48075	59955	73567	89002	106349	125694	
		$i_i =$	[cm]	4,12	4,75	5,41	6,08	6,76	7,44	8,13	8,81	9,49	10,17	10,85	
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241	
		$\rho_p =$	[-]	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0018	
	g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65		
	g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98		
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	
		$A_i =$	[cm ²]	708,00	758,00	808,00	858,00	908,00	958,00	1008,00	1058,00	1108,00	1158,00	1208,00	
$z_{ip} =$		[cm]	3,13	3,83	4,58	5,35	6,15	6,97	7,81	8,67	9,53	10,41	11,30		
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900		
$I_i =$		[cm ⁴]	12955	18369	25186	33526	43505	55235	68825	84384	102017	121830	143928		
$i_i =$		[cm]	4,28	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92		
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855		
$\rho_p =$		[-]	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	0,0016	0,0016		
g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00			
g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63			
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			

Tabelle 3.6.1.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	13,22
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,09
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	820,00
		$A_t =$	[cm ²]	528,00	558,00	588,00	618,00	648,00	678,00	708,00	738,00	768,00	798,00	828,00	828,00
		$z_{ip} =$	[cm]	2,68	3,28	3,92	4,60	5,31	6,04	6,80	7,57	8,37	9,17	10,00	10,00
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	95954
		$I_t =$	[cm ⁴]	8739	12307	16832	22397	29081	36960	46107	56592	68484	81852	96761	96761
		$i_i =$	[cm]	4,07	4,70	5,35	6,02	6,70	7,38	8,07	8,76	9,44	10,13	10,81	10,81
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7258
		$\rho_p =$	[-]	0,0036	0,0034	0,0032	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0024	0,0023	0,0023
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,05
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,45
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	
		$A_t =$	[cm ²]	568,00	608,00	648,00	688,00	728,00	768,00	808,00	848,00	888,00	928,00	968,00	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,12	3,82	4,57	5,34	6,14	6,96	7,80	8,65	9,52	10,39	11,28	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10380	14718	20182	26867	34865	44266	55158	67627	81758	97637	115346	
		$i_i =$	[cm]	4,27	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	
		$\rho_p =$	[-]	0,0033	0,0031	0,0029	0,0027	0,0026	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	
		$A_t =$	[cm ²]	608,00	658,00	708,00	758,00	808,00	858,00	908,00	958,00	1008,00	1058,00	1108,00	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,50	4,28	5,10	5,94	6,81	7,69	8,58	9,48	10,39	11,31	12,24	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11832	16827	23087	30722	39841	50548	62949	77146	93244	111343	131546	
		$i_i =$	[cm]	4,41	5,06	5,71	6,37	7,02	7,68	8,33	8,97	9,62	10,26	10,90	
		$W_c =$	[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	
		$\rho_p =$	[-]	0,0031	0,0029	0,0027	0,0025	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018	0,0017	
		g_1	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	
		g_2	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	

Tabelle 3.6.1.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91						
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60						
		$A_i =$	[cm ²]	461,60	491,60	521,60	551,60	581,60	611,60	641,60	671,60	701,60	731,60	761,60						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,94	3,61	4,31	5,05	5,81	6,60	7,41	8,24	9,07	9,93	10,79						
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458						
		$I_i =$	[cm ⁴]	8138	11516	15782	21010	27273	34641	43183	52964	64051	76508	90400						
		$i_i =$	[cm]	4,20	4,84	5,50	6,17	6,85	7,53	8,20	8,88	9,55	10,23	10,89						
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375						
		$\rho_p =$	[-]	0,0041	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025						
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88							
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16						
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60						
		$A_i =$	[cm ²]	501,60	541,60	581,60	621,60	661,60	701,60	741,60	781,60	821,60	861,60	901,60						
		$z_{ip} =$	[cm]	3,41	4,19	4,99	5,82	6,67	7,54	8,42	9,31	10,21	11,13	12,05						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101						
		$I_i =$	[cm ⁴]	9648	13716	18819	25047	32485	41221	51337	62918	76046	90804	107272						
		$i_i =$	[cm]	4,39	5,03	5,69	6,35	7,01	7,67	8,32	8,97	9,62	10,27	10,91						
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944						
		$\rho_p =$	[-]	0,0038	0,0035	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021						
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23							
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15	237,15		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07						
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60						
		$A_i =$	[cm ²]	541,60	591,60	641,60	691,60	741,60	791,60	841,60	891,60	941,60	991,60	1041,60						
$z_{ip} =$		[cm]	3,82	4,67	5,54	6,43	7,34	8,26	9,18	10,12	11,06	12,01	12,97							
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713							
$I_i =$		[cm ⁴]	10966	15614	21423	28498	36941	46856	58346	71510	86452	103271	122068							
$i_i =$		[cm]	4,50	5,14	5,78	6,42	7,06	7,69	8,33	8,96	9,58	10,21	10,83							
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456							
$\rho_p =$		[-]	0,0035	0,0032	0,0029	0,0027	0,0025	0,0024	0,0022	0,0021	0,0020	0,0019	0,0018							
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58								
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17								
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63								

Tabelle 3.6.1.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	4,37	4,62	4,86	5,08	5,28	5,46	5,63	5,78	5,91	6,03	6,14
83,3	20	4,59	4,85	5,09	5,31	5,51	5,68	5,83	5,97	6,09	6,20	6,30
	25	4,76	5,03	5,27	5,48	5,66	5,83	5,97	6,10	6,21	6,31	6,40
	15	5,28	5,59	5,87	6,12	6,34	6,54	6,72	6,88	7,02	7,14	7,25
62,5	20	5,53	5,84	6,12	6,36	6,57	6,76	6,92	7,06	7,19	7,30	7,40
	25	5,72	6,03	6,30	6,53	6,73	6,90	7,05	7,18	7,30	7,41	7,50
	15	6,11	6,45	6,76	7,03	7,27	7,48	7,67	7,83	7,98	8,11	8,23
50,0	20	6,38	6,72	7,02	7,28	7,50	7,70	7,86	8,01	8,15	8,26	8,37
	25	6,58	6,92	7,20	7,44	7,65	7,83	7,99	8,13	8,25	8,36	8,46
	15	6,86	7,24	7,57	7,86	8,11	8,33	8,52	8,69	8,84	8,97	9,09
41,7	20	7,15	7,52	7,83	8,10	8,33	8,53	8,71	8,86	9,00	9,12	9,23
	25	7,36	7,71	8,01	8,26	8,48	8,67	8,83	8,97	9,10	9,21	9,31

Tabelle 3.6.1.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 2 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.6.2 3 Spannritzen pro Steg

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten													
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36			
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96			
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83			
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40			
		$A_i =$	[cm ²]	798,39	828,39	858,39	888,39	918,39	948,39	978,39	1008,39	1038,39	1068,39	1098,39			
		$z_{ip} =$	[cm]	2,06	2,49	2,96	3,46	4,00	4,56	5,16	5,77	6,41	7,07	7,75			
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466			
		$I_i =$	[cm ⁴]	10754	14797	19993	26451	34278	43570	54424	66928	81169	97230	115194			
		$i_i =$	[cm]	3,67	4,23	4,83	5,46	6,11	6,78	7,46	8,15	8,84	9,54	10,24			
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445			
		$\rho_p =$	[-]	0,0035	0,0034	0,0033	0,0032	0,0031	0,0030	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0026			
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72			
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78			
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22			
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09			
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40			
		$A_i =$	[cm ²]	838,39	878,39	918,39	958,39	998,39	1038,39	1078,39	1118,39	1158,39	1198,39	1238,39			
		$z_{ip} =$	[cm]	2,39	2,91	3,48	4,08	4,71	5,37	6,06	6,77	7,50	8,24	9,01			
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731			
		$I_i =$	[cm ⁴]	12734	17784	24226	32186	41781	53125	66325	81485	98705	118083	139714			
		$i_i =$	[cm]	3,90	4,50	5,14	5,80	6,47	7,15	7,84	8,54	9,23	9,93	10,62			
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354			
		$\rho_p =$	[-]	0,0034	0,0032	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0024	0,0023			
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07			
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43			
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22			
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10			
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40			
		$A_i =$	[cm ²]	878,39	928,39	978,39	1028,39	1078,39	1128,39	1178,39	1228,39	1278,39	1328,39	1378,39			
		$z_{ip} =$	[cm]	2,68	3,29	3,93	4,61	5,32	6,05	6,81	7,58	8,38	9,19	10,01			
		$I_c =$	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899			
		$I_i =$	[cm ⁴]	14554	20494	28029	37295	48425	61544	76773	94230	114030	136287	161111			
$i_i =$		[cm]	4,07	4,70	5,35	6,02	6,70	7,39	8,07	8,76	9,44	10,13	10,81				
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094				
$\rho_p =$		[-]	0,0032	0,0030	0,0029	0,0027	0,0026	0,0025	0,0024	0,0023	0,0022	0,0021	0,0020				
g_1		[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42				
g_2		[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08				
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25				

Tabelle 3.6.2.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 3 Spannritzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																	
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36							
cm	cm																				
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09							
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00							
		$A_t =$	[cm ²]	631,99	661,99	691,99	721,99	751,99	781,99	811,99	841,99	871,99	901,99	931,99							
		$z_p =$	[cm]	2,38	2,90	3,46	4,06	4,69	5,35	6,03	6,74	7,47	8,21	8,98							
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063							
		$I_t =$	[cm ⁴]	9569	13365	18208	24192	31406	39935	49860	61259	74206	88777	105042							
		$i_t =$	[cm]	3,89	4,49	5,13	5,79	6,46	7,15	7,84	8,53	9,22	9,92	10,62							
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518							
		$\rho_p =$	[-]	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	0,0038	0,0036	0,0035	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030							
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30							
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33							
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
	$\alpha_p =$		[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
	$e_s =$		[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51							
	$z_{cp} =$		[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38							
	$A_c =$		[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00							
	$A_t =$		[cm ²]	671,99	711,99	751,99	791,99	831,99	871,99	911,99	951,99	991,99	1031,99	1071,99							
	$z_p =$		[cm]	2,76	3,39	4,05	4,75	5,48	6,23	7,00	7,80	8,61	9,43	10,27							
	$I_c =$		[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838							
	$I_t =$		[cm ⁴]	11371	16045	21963	29233	37956	48231	60152	73811	89300	106706	126117							
	$i_t =$		[cm]	4,11	4,75	5,40	6,08	6,75	7,44	8,12	8,81	9,49	10,17	10,85							
	$W_c =$		[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241							
	$\rho_p =$		[-]	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032	0,0031	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026							
	g_1		[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65							
	g_2		[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98							
	p		[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94							
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73		
	$\alpha_p =$		[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
	$e_s =$		[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50							
	$z_{cp} =$		[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38							
	$A_c =$		[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00							
	$A_t =$		[cm ²]	711,99	761,99	811,99	861,99	911,99	961,99	1011,99	1061,99	1111,99	1161,99	1211,99							
	$z_p =$		[cm]	3,11	3,81	4,56	5,33	6,13	6,95	7,78	8,63	9,50	10,38	11,26							
	$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900							
	$I_t =$		[cm ⁴]	12994	18427	25269	33641	43656	55429	69068	84683	102379	122262	144437							
$i_t =$	[cm]		4,27	4,92	5,58	6,25	6,92	7,59	8,26	8,93	9,60	10,26	10,92								
$W_c =$	[cm ³]		2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855								
$\rho_p =$	[-]		0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025	0,0024	0,0023								
g_1	[kN/m]		1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00								
g_2	[kN/m]		0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63								
p	[kN/m]		0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94								

Tabelle 3.6.2.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	
		$A_t =$	[cm ²]	531,99	561,99	591,99	621,99	651,99	681,99	711,99	741,99	771,99	801,99	831,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,66	3,26	3,90	4,57	5,28	6,01	6,76	7,53	8,32	9,13	9,95	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8768	12350	16893	22481	29193	37106	46291	56820	68762	82186	97158	
		$i =$	[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,38	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81	
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034	
	g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05		
	g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
		20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73
	$\alpha_p =$		[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
	$e_s =$		[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
	$z_{cp} =$		[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
	$A_c =$		[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	
	$A_t =$		[cm ²]	571,99	611,99	651,99	691,99	731,99	771,99	811,99	851,99	891,99	931,99	971,99	
	$z_{ip} =$		[cm]	3,09	3,80	4,54	5,31	6,11	6,92	7,76	8,61	9,47	10,35	11,23	
	$I_c =$		[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	
	$I_t =$		[cm ⁴]	10418	14777	20265	26980	35015	44458	55399	67925	82119	98067	115853	
	$i =$		[cm]	4,27	4,91	5,58	6,24	6,92	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92	
	$W_c =$		[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	
	$\rho_p =$		[-]	0,0050	0,0047	0,0044	0,0041	0,0039	0,0037	0,0035	0,0033	0,0032	0,0030	0,0029	
	g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40		
	g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10		
	p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
		25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73
	$\alpha_p =$		[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
	$e_s =$		[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	
	$z_{cp} =$		[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	
	$A_c =$		[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	
	$A_t =$		[cm ²]	611,99	661,99	711,99	761,99	811,99	861,99	911,99	961,99	1011,99	1061,99	1111,99	
$z_{ip} =$	[cm]		3,47	4,26	5,07	5,91	6,77	7,65	8,54	9,44	10,35	11,27	12,20		
$I_c =$	[cm ⁴]		11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339		
$I_t =$	[cm ⁴]		11881	16900	23190	30863	40025	50783	63242	77504	93674	111853	132143		
$i =$	[cm]		4,41	5,05	5,71	6,36	7,02	7,68	8,33	8,98	9,62	10,26	10,90		
$W_c =$	[cm ³]		1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434		
$\rho_p =$	[-]		0,0047	0,0043	0,0040	0,0037	0,0035	0,0033	0,0031	0,0029	0,0028	0,0027	0,0025		
g_1	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75			
g_2	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75			
p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.6.2.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
cm	cm															
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03	14,90	15,77
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91	11,79	12,67
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60	783,60	813,60
		$A_t =$	[cm ²]	465,59	495,59	525,59	555,59	585,59	615,59	645,59	675,59	705,59	735,59	765,59	795,59	825,59
		$z_{ip} =$	[cm]	2,91	3,58	4,28	5,01	5,78	6,56	7,36	8,19	9,02	9,87	10,74	11,61	12,49
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458	104635	121212
		$I_t =$	[cm ⁴]	8172	11568	15856	21111	27407	34815	43401	53234	64379	76900	90863	106177	122842
		$i_i =$	[cm]	4,19	4,83	5,49	6,16	6,84	7,52	8,20	8,88	9,55	10,22	10,89	11,56	12,23
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375	7021	7691
		$\rho_p =$	[-]	0,0062	0,0058	0,0054	0,0051	0,0049	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039	0,0037	0,0036	0,0035
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88	1,95	2,02
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	2,00	2,13
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28	16,21	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16	13,10	
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60	933,60	
		$A_t =$	[cm ²]	505,59	545,59	585,59	625,59	665,59	705,59	745,59	785,59	825,59	865,59	905,59	945,59	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,39	4,15	4,96	5,78	6,63	7,49	8,37	9,26	10,16	11,08	11,99	12,92	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101	124101	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9694	13786	18918	25181	32662	41446	51619	63263	76461	91296	107850	126250	
		$i_i =$	[cm]	4,38	5,03	5,68	6,34	7,01	7,66	8,32	8,97	9,62	10,27	10,91	11,56	
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944	7661	
		$\rho_p =$	[-]	0,0057	0,0052	0,0049	0,0045	0,0043	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0033	0,0031	0,0030	
		g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	2,33	
		g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	1,62	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	355,73	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19	17,15	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07	14,04	
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60	1083,60	
		$A_t =$	[cm ²]	545,59	595,59	645,59	695,59	745,59	795,59	845,59	895,59	945,59	995,59	1045,59	1095,59	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,79	4,64	5,51	6,39	7,30	8,21	9,14	10,08	11,02	11,96	12,92	13,87	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713	141285	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11024	15701	21545	28662	37155	47128	58681	71918	86939	103845	122737	143605	
$i_i =$		[cm]	4,50	5,13	5,78	6,42	7,06	7,70	8,33	8,96	9,59	10,21	10,83	11,46		
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456	8245		
$\rho_p =$		[-]	0,0052	0,0048	0,0044	0,0041	0,0038	0,0036	0,0033	0,0032	0,0030	0,0028	0,0027	0,0026		
g_1		[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58	2,70		
g_2		[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17	1,25		
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		

Tabelle 3.6.2.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 3 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	5,33	5,63	5,93	6,20	6,44	6,67	6,87	7,05	7,21	7,36	7,49
83,3	20	5,60	5,92	6,21	6,48	6,72	6,93	7,12	7,29	7,43	7,57	7,69
	25	5,80	6,13	6,43	6,68	6,91	7,11	7,29	7,44	7,58	7,70	7,81
	15	6,43	6,81	7,15	7,45	7,73	7,97	8,19	8,38	8,55	8,71	8,84
62,5	20	6,74	7,12	7,46	7,75	8,01	8,23	8,43	8,61	8,77	8,90	9,03
	25	6,97	7,35	7,67	7,95	8,20	8,41	8,60	8,76	8,90	9,03	9,15
	15	7,43	7,85	8,23	8,56	8,85	9,11	9,34	9,54	9,72	9,88	10,02
50,0	20	7,76	8,18	8,55	8,86	9,13	9,37	9,58	9,76	9,92	10,07	10,19
	25	8,01	8,42	8,77	9,06	9,32	9,54	9,73	9,90	10,05	10,19	10,31
	15	8,34	8,80	9,20	9,55	9,86	10,13	10,36	10,57	10,75	10,91	11,06
41,7	20	8,69	9,14	9,52	9,85	10,13	10,38	10,59	10,78	10,95	11,10	11,23
	25	8,94	9,37	9,74	10,05	10,31	10,54	10,74	10,92	11,08	11,22	11,34

Tabelle 3.6.2.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 3 Spannritzern mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.6.3 4 Spannlitzen pro Steg

Steg- abstand cm	Steg- breite cm	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten												
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36		
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83		
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40		
		$A_t =$	[cm ²]	806,39	836,39	866,39	896,39	926,39	956,39	986,39	1016,39	1046,39	1076,39	1106,39		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,04	2,47	2,93	3,43	3,96	4,53	5,12	5,73	6,36	7,02	7,69		
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466		
		$I_t =$	[cm ⁴]	10788	14847	20062	26546	34404	43736	54635	67192	81495	97627	115670		
		$i_i =$	[cm]	3,66	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,44	8,13	8,83	9,52	10,22		
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445		
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043		
		g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72		
		g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78		
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09		
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40		
		$A_t =$	[cm ²]	846,39	886,39	926,39	966,39	1006,39	1046,39	1086,39	1126,39	1166,39	1206,39	1246,39		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,37	2,89	3,45	4,04	4,67	5,33	6,01	6,72	7,44	8,19	8,95		
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731		
		$I_t =$	[cm ⁴]	12780	17852	24322	32318	41957	53354	66617	81849	99151	118622	140358		
		$i_i =$	[cm]	3,89	4,49	5,12	5,78	6,46	7,14	7,83	8,52	9,22	9,92	10,61		
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354		
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038		
		g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07		
		g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43		
		p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22		
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10		
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40		
		$A_t =$	[cm ²]	886,39	936,39	986,39	1036,39	1086,39	1136,39	1186,39	1236,39	1286,39	1336,39	1386,39		
		$z_{ip} =$	[cm]	2,66	3,26	3,90	4,57	5,28	6,01	6,76	7,53	8,32	9,13	9,95		
		$I_c =$	[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899		
		$I_t =$	[cm ⁴]	14611	20580	28151	37464	48649	61834	77140	94687	114588	136958	161907		
		$i_i =$	[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,38	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81		
		$W_c =$	[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094		
		$\rho_p =$	[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034		
g_1		[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42			
g_2		[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08			
p		[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25			

Tabelle 3.6.3.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09	
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00	
		$A_i =$	[cm ²]	639,99	669,99	699,99	729,99	759,99	789,99	819,99	849,99	879,99	909,99	939,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,35	2,86	3,42	4,02	4,64	5,30	5,98	6,68	7,40	8,14	8,90	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063	
		$I_i =$	[cm ⁴]	9614	13432	18303	24322	31580	40162	50148	61619	74648	89312	105681	
		$i_i =$	[cm]	3,88	4,48	5,11	5,77	6,45	7,13	7,82	8,51	9,21	9,91	10,60	
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518	
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051	
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30	
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33	
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38	
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00	
		$A_i =$	[cm ²]	679,99	719,99	759,99	799,99	839,99	879,99	919,99	959,99	999,99	1039,99	1079,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,73	3,35	4,01	4,70	5,43	6,17	6,94	7,73	8,54	9,36	10,19	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838	
		$I_i =$	[cm ⁴]	11431	16136	22093	29411	38194	48538	60541	74293	89887	107412	126954	
		$i_i =$	[cm]	4,10	4,73	5,39	6,06	6,74	7,43	8,11	8,80	9,48	10,16	10,84	
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241	
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044	
		g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65	
		g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98	
	p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	
		$A_i =$	[cm ²]	719,99	769,99	819,99	869,99	919,99	969,99	1019,99	1069,99	1119,99	1169,99	1219,99	
$z_{ip} =$		[cm]	3,07	3,77	4,51	5,28	6,07	6,89	7,72	8,57	9,43	10,30	11,19		
$I_c =$		[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900		
$I_i =$		[cm ⁴]	13070	18542	25434	33866	43954	55811	69549	85274	103095	123117	145444		
$i_i =$		[cm]	4,26	4,91	5,57	6,24	6,91	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92		
$W_c =$		[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855		
$\rho_p =$		[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039		
g_1		[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00		
g_2		[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63		
p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94			

Tabelle 3.6.3.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	
		$A_f =$	[cm ²]	539,99	569,99	599,99	629,99	659,99	689,99	719,99	749,99	779,99	809,99	839,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,62	3,21	3,85	4,51	5,21	5,94	6,68	7,45	8,24	9,04	9,85	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	
		$I_f =$	[cm ⁴]	8824	12434	17013	22646	29413	37391	46652	57269	69311	82846	97942	
		$i_i =$	[cm]	4,04	4,67	5,32	6,00	6,68	7,36	8,05	8,74	9,43	10,11	10,80	
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	
		$\rho_p =$	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	
		g_1	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	
		g_2	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	
		$A_f =$	[cm ²]	579,99	619,99	659,99	699,99	739,99	779,99	819,99	859,99	899,99	939,99	979,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,05	3,75	4,48	5,25	6,04	6,85	7,68	8,53	9,39	10,26	11,14	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	
		$I_f =$	[cm ⁴]	10494	14890	20428	27203	35310	44838	55876	68512	82830	98916	116854	
		$i_i =$	[cm]	4,25	4,90	5,56	6,23	6,91	7,58	8,25	8,93	9,59	10,26	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	
		$\rho_p =$	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0048	
		g_1	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	
		g_2	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	
		p	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	
		$A_f =$	[cm ²]	619,99	669,99	719,99	769,99	819,99	869,99	919,99	969,99	1019,99	1069,99	1119,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,43	4,21	5,02	5,85	6,71	7,58	8,46	9,36	10,27	11,19	12,11	
		$I_c =$	[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	
		$I_f =$	[cm ⁴]	11976	17043	23394	31140	40388	51247	63820	78211	94524	112861	133324	
$i_i =$		[cm]	4,40	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91		
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434		
$\rho_p =$		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042		
g_1		[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75		
g_2		[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75		
p		[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		

Tabelle 3.6.3.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91						
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60						
		$A_t =$	[cm ²]	473,59	503,59	533,59	563,59	593,59	623,59	653,59	683,59	713,59	743,59	773,59						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,87	3,52	4,22	4,94	5,70	6,48	7,27	8,09	8,92	9,77	10,63						
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458						
		$I_t =$	[cm ⁴]	8239	11669	16000	21309	27670	35154	43829	53764	65023	77672	91775						
		$i =$	[cm]	4,17	4,81	5,48	6,15	6,83	7,51	8,19	8,87	9,55	10,22	10,89						
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375						
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062						
	g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88							
	g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16						
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60						
		$A_t =$	[cm ²]	513,59	553,59	593,59	633,59	673,59	713,59	753,59	793,59	833,59	873,59	913,59						
		$z_{ip} =$	[cm]	3,33	4,09	4,89	5,71	6,55	7,41	8,28	9,17	10,07	10,97	11,89						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101						
		$I_t =$	[cm ⁴]	9784	13922	19112	25445	33009	41890	52173	63942	77279	92268	108990						
		$i =$	[cm]	4,36	5,01	5,67	6,34	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,92						
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944						
		$\rho_p =$	[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052						
	g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23							
	g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52							
	p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63							
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07						
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60						
		$A_t =$	[cm ²]	553,59	603,59	653,59	703,59	753,59	803,59	853,59	903,59	953,59	1003,59	1053,59						
$z_{ip} =$		[cm]	3,73	4,57	5,44	6,32	7,22	8,13	9,06	9,99	10,92	11,87	12,82							
$I_c =$		[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713							
$I_t =$		[cm ⁴]	11137	15870	21785	28985	37577	47662	59343	72722	87901	104980	124061							
$i =$		[cm]	4,49	5,13	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,97	9,60	10,23	10,85							
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456							
$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045							
g_1	[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58								
g_2	[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17								
p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63								

Tabelle 3.6.3.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 4 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,82	7,22	7,59	7,94	8,26	8,54	8,80	9,04	9,25	9,44	9,61
83,3	20	7,17	7,58	7,96	8,30	8,61	8,88	9,12	9,34	9,53	9,70	9,86
	25	7,43	7,85	8,23	8,56	8,86	9,11	9,34	9,54	9,72	9,88	10,02
	15	8,22	8,69	9,13	9,53	9,88	10,19	10,47	10,72	10,94	11,14	11,32
62,5	20	8,61	9,10	9,53	9,91	10,24	10,53	10,79	11,01	11,21	11,39	11,56
	25	8,91	9,39	9,81	10,17	10,48	10,76	11,00	11,21	11,39	11,56	11,71
	15	9,47	10,01	10,49	10,92	11,29	11,62	11,92	12,17	12,40	12,61	12,79
50,0	20	9,90	10,43	10,90	11,30	11,65	11,96	12,22	12,46	12,67	12,86	13,03
	25	10,21	10,73	11,18	11,56	11,89	12,18	12,43	12,65	12,84	13,02	13,18
	15	10,60	11,19	11,70	12,15	12,55	12,89	13,19	13,46	13,70	13,91	14,10
41,7	20	11,05	11,62	12,11	12,54	12,90	13,22	13,50	13,74	13,96	14,15	14,33
	25	11,37	11,92	12,39	12,79	13,14	13,43	13,70	13,93	14,13	14,31	14,48

Tabelle 3.6.3.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 4 Spannlitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

3.6.4 5 Spannritzen pro Steg

Steg-abstand cm	Steg-breite cm	Zwischen-werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																	
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36							
83,3	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	5,22	5,65	6,13	6,64	7,18	7,75	8,35	8,97	9,61	10,28	10,96							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,10	2,53	3,00	3,51	4,05	4,62	5,22	5,84	6,49	7,15	7,83							
		$A_c =$	[cm ²]	786,40	816,40	846,40	876,40	906,40	936,40	966,40	996,40	1026,40	1056,40	1086,40							
		$A_s =$	[cm ²]	806,39	836,39	866,39	896,39	926,39	956,39	986,39	1016,39	1046,39	1076,39	1106,39							
		$z_{ip} =$	[cm]	2,04	2,47	2,93	3,43	3,96	4,53	5,12	5,73	6,36	7,02	7,69							
		$I_c =$	[cm ⁴]	10702	14722	19886	26305	34083	43317	54101	66523	80670	96624	114466							
		$I_i =$	[cm ⁴]	10788	14847	20062	26546	34404	43736	54635	67192	81495	97627	115670							
		$i =$	[cm]	3,66	4,21	4,81	5,44	6,09	6,76	7,44	8,13	8,83	9,52	10,22							
		$W_c =$	[cm ³]	2050	2604	3246	3964	4749	5590	6482	7418	8393	9403	10445							
		$\rho_p =$	[-]	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0050	0,0048	0,0047	0,0045	0,0044	0,0043							
	g_1	[kN/m]	1,97	2,04	2,12	2,19	2,27	2,34	2,42	2,49	2,57	2,64	2,72								
	g_2	[kN/m]	1,37	1,71	2,05	2,39	2,73	3,07	3,42	3,76	4,10	4,44	4,78								
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25								
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,97	10,70	11,45	12,22							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,33	9,09							
		$A_c =$	[cm ²]	826,40	866,40	906,40	946,40	986,40	1026,40	1066,40	1106,40	1146,40	1186,40	1226,40							
		$A_s =$	[cm ²]	846,39	886,39	926,39	966,39	1006,39	1046,39	1086,39	1126,39	1166,39	1206,39	1246,39							
		$z_{ip} =$	[cm]	2,37	2,89	3,45	4,04	4,67	5,33	6,01	6,72	7,44	8,19	8,95							
		$I_c =$	[cm ⁴]	12665	17681	24079	31984	41512	52775	65880	80930	98024	117260	138731							
		$I_i =$	[cm ⁴]	12780	17852	24322	32318	41957	53354	66617	81849	99151	118622	140358							
		$i =$	[cm]	3,89	4,49	5,12	5,78	6,46	7,14	7,83	8,52	9,22	9,92	10,61							
		$W_c =$	[cm ³]	2282	2909	3622	4409	5259	6166	7121	8121	9162	10240	11354							
		$\rho_p =$	[-]	0,0056	0,0054	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0044	0,0042	0,0041	0,0039	0,0038							
	g_1	[kN/m]	2,07	2,17	2,27	2,37	2,47	2,57	2,67	2,77	2,87	2,97	3,07								
	g_2	[kN/m]	1,27	1,58	1,90	2,22	2,53	2,85	3,17	3,48	3,80	4,11	4,43								
	p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25								
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30			
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,46	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22							
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,12	6,88	7,66	8,46	9,27	10,10							
		$A_c =$	[cm ²]	866,40	916,40	966,40	1016,40	1066,40	1116,40	1166,40	1216,40	1266,40	1316,40	1366,40							
		$A_s =$	[cm ²]	886,39	936,39	986,39	1036,39	1086,39	1136,39	1186,39	1236,39	1286,39	1336,39	1386,39							
$z_{ip} =$		[cm]	2,66	3,26	3,90	4,57	5,28	6,01	6,76	7,53	8,32	9,13	9,95								
$I_c =$		[cm ⁴]	14466	20363	27841	37037	48082	61100	76211	93533	113181	135266	159899								
$I_i =$		[cm ⁴]	14611	20580	28151	37464	48649	61834	77140	94687	114588	136958	161907								
$i =$		[cm]	4,06	4,69	5,34	6,01	6,69	7,38	8,06	8,75	9,44	10,12	10,81								
$W_c =$		[cm ³]	2474	3155	3919	4756	5656	6612	7620	8675	9773	10914	12094								
$\rho_p =$		[-]	0,0054	0,0051	0,0048	0,0046	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0037	0,0035	0,0034								
g_1	[kN/m]	2,17	2,29	2,42	2,54	2,67	2,79	2,92	3,04	3,17	3,29	3,42									
g_2	[kN/m]	1,17	1,46	1,75	2,04	2,33	2,62	2,92	3,21	3,50	3,79	4,08									
p	[kN/m]	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25	1,25									

Tabelle 3.6.4.1: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 83,3 cm bei 5 Spannritzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
62,5	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	5,55	6,08	6,65	7,25	7,89	8,56	9,25	9,96	10,70	11,45	12,22						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,42	2,95	3,52	4,13	4,77	5,43	6,13	6,84	7,57	8,32	9,09						
		$A_c =$	[cm ²]	620,00	650,00	680,00	710,00	740,00	770,00	800,00	830,00	860,00	890,00	920,00						
		$A_t =$	[cm ²]	639,99	669,99	699,99	729,99	759,99	789,99	819,99	849,99	879,99	909,99	939,99						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,35	2,86	3,42	4,02	4,64	5,30	5,98	6,68	7,40	8,14	8,90						
		$I_c =$	[cm ⁴]	9500	13263	18062	23991	31138	39587	49417	60706	73528	87957	104063						
		$I_t =$	[cm ⁴]	9614	13432	18303	24322	31580	40162	50148	61619	74648	89312	105681						
		$i_i =$	[cm]	3,88	4,48	5,11	5,77	6,45	7,13	7,82	8,51	9,21	9,91	10,60						
		$W_c =$	[cm ³]	1712	2182	2717	3308	3946	4625	5342	6093	6873	7682	8518						
		$\rho_p =$	[-]	0,0075	0,0072	0,0068	0,0065	0,0063	0,0060	0,0058	0,0056	0,0054	0,0052	0,0051						
		g_1	[kN/m]	1,55	1,63	1,70	1,78	1,85	1,93	2,00	2,08	2,15	2,23	2,30						
		g_2	[kN/m]	0,95	1,19	1,43	1,66	1,90	2,14	2,38	2,61	2,85	3,09	3,33						
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	5,94	6,57	7,24	7,95	8,68	9,44	10,22	11,02	11,84	12,67	13,51						
		$z_{cp} =$	[cm]	2,81	3,45	4,12	4,82	5,56	6,32	7,10	7,90	8,71	9,54	10,38						
		$A_c =$	[cm ²]	660,00	700,00	740,00	780,00	820,00	860,00	900,00	940,00	980,00	1020,00	1060,00						
		$A_t =$	[cm ²]	679,99	719,99	759,99	799,99	839,99	879,99	919,99	959,99	999,99	1039,99	1079,99						
		$z_{ip} =$	[cm]	2,73	3,35	4,01	4,70	5,43	6,17	6,94	7,73	8,54	9,36	10,19						
		$I_c =$	[cm ⁴]	11278	15905	21763	28958	37591	47759	59556	73073	88401	105627	124838						
		$I_t =$	[cm ⁴]	11431	16136	22093	29411	38194	48538	60541	74293	89887	107412	126954						
		$i_i =$	[cm]	4,10	4,73	5,39	6,06	6,74	7,43	8,11	8,80	9,48	10,16	10,84						
		$W_c =$	[cm ³]	1899	2420	3005	3643	4329	5058	5826	6630	7468	8339	9241						
		$\rho_p =$	[-]	0,0070	0,0066	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	0,0049	0,0047	0,0046	0,0044						
		g_1	[kN/m]	1,65	1,75	1,85	1,95	2,05	2,15	2,25	2,35	2,45	2,55	2,65						
		g_2	[kN/m]	0,85	1,06	1,28	1,49	1,70	1,91	2,13	2,34	2,55	2,76	2,98						
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50						
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38						
		$A_c =$	[cm ²]	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00						
		$A_t =$	[cm ²]	719,99	769,99	819,99	869,99	919,99	969,99	1019,99	1069,99	1119,99	1169,99	1219,99						
		$z_{ip} =$	[cm]	3,07	3,77	4,51	5,28	6,07	6,89	7,72	8,57	9,43	10,30	11,19						
		$I_c =$	[cm ⁴]	12876	18250	25017	33295	43200	54843	68333	83779	101285	120957	142900						
		$I_t =$	[cm ⁴]	13070	18542	25434	33866	43954	55811	69549	85274	103095	123117	145444						
		$i_i =$	[cm]	4,26	4,91	5,57	6,24	6,91	7,59	8,26	8,93	9,59	10,26	10,92						
		$W_c =$	[cm ³]	2048	2607	3228	3904	4629	5399	6212	7066	7958	8888	9855						
		$\rho_p =$	[-]	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0039						
		g_1	[kN/m]	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00						
		g_2	[kN/m]	0,75	0,94	1,13	1,31	1,50	1,69	1,88	2,06	2,25	2,44	2,63						
		p	[kN/m]	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94	0,94						

Tabelle 3.6.4.2: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten																
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36						
cm	cm																			
50,0	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88			
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	5,85	6,45	7,10	7,79	8,50	9,24	10,00	10,78	11,58	12,39	13,22	14,09	14,96	15,83	16,71	17,59	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,72	3,33	3,98	4,66	5,38	6,11	6,88	7,66	8,45	9,27	10,09	10,91	11,73	12,55	13,37	14,19	
		$A_c =$	[cm ²]	520,00	550,00	580,00	610,00	640,00	670,00	700,00	730,00	760,00	790,00	820,00	850,00	880,00	910,00	940,00	970,00	
		$A_t =$	[cm ²]	539,99	569,99	599,99	629,99	659,99	689,99	719,99	749,99	779,99	809,99	839,99	869,99	899,99	929,99	959,99	989,99	1019,99
		$z_{ip} =$	[cm]	2,62	3,21	3,85	4,51	5,21	5,94	6,68	7,45	8,24	9,04	9,85	10,66	11,47	12,28	13,09	13,90	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8681	12220	16707	22226	28853	36665	45733	56128	67919	81172	95954	112277	129150	146573	164546	183069	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8824	12434	17013	22646	29413	37391	46652	57269	69311	82846	97942	113589	129787	146536	163835	181684	
		$i =$	[cm]	4,04	4,67	5,32	6,00	6,68	7,36	8,05	8,74	9,43	10,11	10,80	11,49	12,18	12,87	13,56	14,25	
		$W_c =$	[cm ³]	1485	1893	2352	2854	3395	3969	4573	5206	5866	6550	7258	7991	8749	9532	10340	11173	
		$\rho_p =$	[-]	0,0089	0,0085	0,0080	0,0076	0,0073	0,0069	0,0066	0,0064	0,0061	0,0059	0,0057	0,0055	0,0053	0,0051	0,0049	0,0047	
	$g_1 =$	[kN/m]	1,30	1,38	1,45	1,53	1,60	1,68	1,75	1,83	1,90	1,98	2,05	2,13	2,20	2,28	2,35	2,43		
	$g_2 =$	[kN/m]	0,70	0,88	1,05	1,23	1,40	1,58	1,75	1,93	2,10	2,28	2,45	2,63	2,80	2,98	3,15	3,33		
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,29	7,00	7,75	8,53	9,33	10,16	11,00	11,86	12,73	13,61	14,50	15,40	16,30	17,21	18,12	19,03	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,16	3,88	4,63	5,40	6,21	7,03	7,88	8,73	9,60	10,48	11,38	12,28	13,18	14,08	14,98	15,88	
		$A_c =$	[cm ²]	560,00	600,00	640,00	680,00	720,00	760,00	800,00	840,00	880,00	920,00	960,00	1000,00	1040,00	1080,00	1120,00	1160,00	
		$A_t =$	[cm ²]	579,99	619,99	659,99	699,99	739,99	779,99	819,99	859,99	899,99	939,99	979,99	1019,99	1059,99	1099,99	1139,99	1179,99	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,05	3,75	4,48	5,25	6,04	6,85	7,68	8,53	9,39	10,26	11,14	12,02	12,90	13,78	14,66	15,54	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10301	14600	20013	26636	34560	43874	54667	67023	81028	96766	114320	133693	154896	177929	202792	229495	
		$I_t =$	[cm ⁴]	10494	14890	20428	27203	35310	44838	55876	68512	82830	98916	116854	136653	158422	182171	207910	235649	
		$i =$	[cm]	4,25	4,90	5,56	6,23	6,91	7,58	8,25	8,93	9,59	10,26	10,92	11,59	12,26	12,93	13,60	14,27	
		$W_c =$	[cm ³]	1639	2086	2582	3123	3703	4319	4970	5653	6366	7111	7884	8687	9520	10383	11276	12199	
		$\rho_p =$	[-]	0,0083	0,0078	0,0073	0,0068	0,0065	0,0061	0,0058	0,0055	0,0053	0,0051	0,0049	0,0047	0,0045	0,0043	0,0041	0,0039	
	$g_1 =$	[kN/m]	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20	2,30	2,40	2,50	2,60	2,70	2,80	2,90		
	$g_2 =$	[kN/m]	0,60	0,75	0,90	1,05	1,20	1,35	1,50	1,65	1,80	1,95	2,10	2,25	2,40	2,55	2,70	2,85		
	$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75		
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88		
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30		
		$e_s =$	[cm]	6,67	7,46	8,29	9,13	10,00	10,88	11,78	12,68	13,60	14,52	15,45	16,39	17,33	18,27	19,21	20,15	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,54	4,34	5,16	6,01	6,88	7,76	8,65	9,56	10,48	11,40	12,33	13,25	14,17	15,09	16,01	16,93	
		$A_c =$	[cm ²]	600,00	650,00	700,00	750,00	800,00	850,00	900,00	950,00	1000,00	1050,00	1100,00	1150,00	1200,00	1250,00	1300,00	1350,00	
		$A_t =$	[cm ²]	619,99	669,99	719,99	769,99	819,99	869,99	919,99	969,99	1019,99	1069,99	1119,99	1169,99	1219,99	1269,99	1319,99	1369,99	
$z_{ip} =$		[cm]	3,43	4,21	5,02	5,85	6,71	7,58	8,46	9,36	10,27	11,19	12,11	13,02	13,93	14,84	15,75	16,66		
$I_c =$		[cm ⁴]	11733	16678	22876	30437	39467	50072	62356	76422	92373	110312	130339	152566	177093	204020	233357	265104		
$I_t =$		[cm ⁴]	11976	17043	23394	31140	40388	51247	63820	78211	94524	112861	133324	156001	181992	211397	244224	280471		
$i =$		[cm]	4,40	5,04	5,70	6,36	7,02	7,67	8,33	8,98	9,63	10,27	10,91	11,55	12,19	12,83	13,47	14,11		
$W_c =$		[cm ³]	1760	2235	2761	3332	3947	4601	5294	6025	6792	7595	8434	9309	10220	11167	12150	13169		
$\rho_p =$		[-]	0,0078	0,0072	0,0066	0,0062	0,0058	0,0055	0,0052	0,0049	0,0047	0,0044	0,0042	0,0040	0,0038	0,0036	0,0034	0,0032		
$g_1 =$	[kN/m]	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75	2,88	3,00	3,13	3,25	3,38			
$g_2 =$	[kN/m]	0,50	0,63	0,75	0,88	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38			
$p =$	[kN/m]	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75	0,75			

Tabelle 3.6.4.3: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 50,0 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Zwischen- werte	Einheit	Zwischenwerte zur Berechnung der erreichbaren Stützweiten											
				16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36	
cm	cm														
41,7	15	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30
		$e_s =$	[cm]	6,12	6,79	7,50	8,25	9,02	9,82	10,63	11,46	12,30	13,16	14,03	
		$z_{cp} =$	[cm]	2,99	3,67	4,38	5,12	5,90	6,69	7,50	8,33	9,18	10,04	10,91	
		$A_c =$	[cm ²]	453,60	483,60	513,60	543,60	573,60	603,60	633,60	663,60	693,60	723,60	753,60	
		$A_t =$	[cm ²]	473,59	503,59	533,59	563,59	593,59	623,59	653,59	683,59	713,59	743,59	773,59	
		$z_{ip} =$	[cm]	2,87	3,52	4,22	4,94	5,70	6,48	7,27	8,09	8,92	9,77	10,63	
		$I_c =$	[cm ⁴]	8067	11411	15631	20803	26999	34288	42738	52416	63385	75712	89458	
		$I_t =$	[cm ⁴]	8239	11669	16000	21309	27670	35154	43829	53764	65023	77672	91775	
		$i_i =$	[cm]	4,17	4,81	5,48	6,15	6,83	7,51	8,19	8,87	9,55	10,22	10,89	
		$W_c =$	[cm ³]	1319	1680	2083	2522	2993	3493	4021	4574	5151	5752	6375	
		$\rho_p =$	[-]	0,0103	0,0096	0,0091	0,0086	0,0081	0,0077	0,0073	0,0070	0,0067	0,0064	0,0062	
		g_1	[kN/m]	1,13	1,21	1,28	1,36	1,43	1,51	1,58	1,66	1,73	1,81	1,88	
		g_2	[kN/m]	0,53	0,67	0,80	0,93	1,07	1,20	1,34	1,47	1,60	1,74	1,87	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	20	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	6,59	7,37	8,18	9,02	9,88	10,75	11,63	12,53	13,44	14,36	15,28	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,47	4,25	5,06	5,89	6,75	7,62	8,51	9,41	10,31	11,23	12,16	
		$A_c =$	[cm ²]	493,60	533,60	573,60	613,60	653,60	693,60	733,60	773,60	813,60	853,60	893,60	
		$A_t =$	[cm ²]	513,59	553,59	593,59	633,59	673,59	713,59	753,59	793,59	833,59	873,59	913,59	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,33	4,09	4,89	5,71	6,55	7,41	8,28	9,17	10,07	10,97	11,89	
		$I_c =$	[cm ⁴]	9553	13574	18617	24772	32125	40761	50764	62218	75204	89804	106101	
		$I_t =$	[cm ⁴]	9784	13922	19112	25445	33009	41890	52173	63942	77279	92268	108990	
		$i_i =$	[cm]	4,36	5,01	5,67	6,34	7,00	7,66	8,32	8,98	9,63	10,28	10,92	
		$W_c =$	[cm ³]	1449	1841	2275	2747	3253	3793	4364	4965	5596	6255	6944	
		$\rho_p =$	[-]	0,0094	0,0087	0,0081	0,0076	0,0071	0,0067	0,0063	0,0060	0,0057	0,0054	0,0052	
		g_1	[kN/m]	1,23	1,33	1,43	1,53	1,63	1,73	1,83	1,93	2,03	2,13	2,23	
		g_2	[kN/m]	0,43	0,54	0,65	0,76	0,87	0,98	1,09	1,19	1,30	1,41	1,52	
		p	[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	
	25	$P_0^{(0)} =$	[kN]	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	592,88	
		$\alpha_p =$	[-]	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	5,30	
		$e_s =$	[cm]	7,00	7,86	8,73	9,63	10,54	11,47	12,40	13,34	14,28	15,23	16,19	
		$z_{cp} =$	[cm]	3,87	4,73	5,61	6,51	7,42	8,34	9,27	10,21	11,16	12,11	13,07	
		$A_c =$	[cm ²]	533,60	583,60	633,60	683,60	733,60	783,60	833,60	883,60	933,60	983,60	1033,60	
		$A_t =$	[cm ²]	553,59	603,59	653,59	703,59	753,59	803,59	853,59	903,59	953,59	1003,59	1053,59	
		$z_{ip} =$	[cm]	3,73	4,57	5,44	6,32	7,22	8,13	9,06	9,99	10,92	11,87	12,82	
		$I_c =$	[cm ⁴]	10848	15438	21175	28163	36506	46306	57665	70684	85465	102107	120713	
		$I_t =$	[cm ⁴]	11137	15870	21785	28985	37577	47662	59343	72722	87901	104980	124061	
$i_i =$		[cm]	4,49	5,13	5,77	6,42	7,06	7,70	8,34	8,97	9,60	10,23	10,85		
$W_c =$		[cm ³]	1550	1965	2424	2924	3463	4039	4651	5300	5984	6702	7456		
$\rho_p =$		[-]	0,0087	0,0080	0,0073	0,0068	0,0063	0,0059	0,0056	0,0053	0,0050	0,0047	0,0045		
g_1		[kN/m]	1,33	1,46	1,58	1,71	1,83	1,96	2,08	2,21	2,33	2,46	2,58		
g_2		[kN/m]	0,33	0,42	0,50	0,58	0,67	0,75	0,84	0,92	1,00	1,09	1,17		
p		[kN/m]	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63	0,63		

Tabelle 3.6.4.4: Zusammenstellung der Zwischenwerte zur Berechnung der Stützweiten für den Stegabstand von 62,5 cm bei 5 Spannweiten mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50

Steg- abstand	Steg- breite	Erreichbare Stützweiten										
		16	18	20	22	24	26	28	30	32	34	36
cm	cm											
	15	6,82	7,22	7,59	7,94	8,26	8,54	8,80	9,04	9,25	9,44	9,61
83,3	20	7,17	7,58	7,96	8,30	8,61	8,88	9,12	9,34	9,53	9,70	9,86
	25	7,43	7,85	8,23	8,56	8,86	9,11	9,34	9,54	9,72	9,88	10,02
	15	8,22	8,69	9,13	9,53	9,88	10,19	10,47	10,72	10,94	11,14	11,32
62,5	20	8,61	9,10	9,53	9,91	10,24	10,53	10,79	11,01	11,21	11,39	11,56
	25	8,91	9,39	9,81	10,17	10,48	10,76	11,00	11,21	11,39	11,56	11,71
	15	9,47	10,01	10,49	10,92	11,29	11,62	11,92	12,17	12,40	12,61	12,79
50,0	20	9,90	10,43	10,90	11,30	11,65	11,96	12,22	12,46	12,67	12,86	13,03
	25	10,21	10,73	11,18	11,56	11,89	12,18	12,43	12,65	12,84	13,02	13,18
	15	10,60	11,19	11,70	12,15	12,55	12,89	13,19	13,46	13,70	13,91	14,10
41,7	20	11,05	11,62	12,11	12,54	12,90	13,22	13,50	13,74	13,96	14,15	14,33
	25	11,37	11,92	12,39	12,79	13,14	13,43	13,70	13,93	14,13	14,31	14,48

Tabelle 3.6.4.5: Erreichbare Stützweiten bei einer Vorspannung von 5 Spannfitzen mit $d = 12,5$ mm pro Steg und der Betongüte C 50