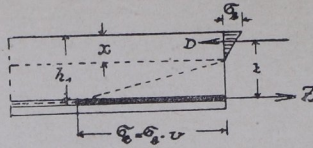


Tabelle I. Ebene Decken aus Eisenbeton.



$h_1 = 1 \text{ cm}$			$b = 1 \text{ m}$			
$v = \frac{\sigma_e}{\sigma_b} = \frac{W_b}{W_e}$	$\frac{f}{h_1}$ I.	$\frac{x}{h_1}$ II.	$\frac{z}{h_1}$ III.	$\frac{W_b}{h_1^2}$ IV.	$\frac{W_e}{h_1^2}$ V.	
10	3,000	15/25	20/25	0,8000	24,000	2,4000
10,5	2,801	15/25,5	205/255	0,8039	23,645	2,2519
11	2,622	15/26	21/26	0,8077	23,299	2,1181
11,5	2,461	15/26,5	215/265	0,8113	22,962	1,9967
12	2,315	15/27	22/27	0,8148	22,634	1,8862
12,5	2,182	15/27,5	225/275	0,8182	22,314	1,7851
13	2,060	15/28	23/28	0,8214	22,003	1,6925
13,5	1,949	15/28,5	235/285	0,8246	21,699	1,6073
14	1,847	15/29	24/29	0,8276	21,403	1,5288
14,5	1,753	15/29,5	245/295	0,8305	21,115	1,4562
15	1,667	15/30	25/30	0,8330	20,833	1,3889
15,3	1,617	15/30,3	253/303	0,8350	20,668	1,3508
15,5	1,587	15/30,5	255/305	0,8361	20,559	1,3264
15,7	1,557	15/30,7	257/307	0,8371	20,451	1,3026
16	1,512	15/31	26/31	0,8387	20,291	1,2682
16,3	1,470	15/31,3	263/313	0,8403	20,134	1,2352
16,5	1,443	15/31,5	265/315	0,8413	20,030	1,2140
16,7	1,417	15/31,7	267/317	0,8423	19,928	1,1933
17	1,379	15/32	27/32	0,8432	19,775	1,1632
17,3	1,342	15/32,3	273/323	0,8452	19,625	1,1344
17,5	1,319	15/32,5	275/325	0,8462	19,527	1,1158
17,7	1,296	15/32,7	277/327	0,8471	19,429	1,0977
18	1,263	15/33	28/33	0,8485	19,284	1,0713
18,3	1,231	15/33,3	283/333	0,8498	19,141	1,0459
18,5	1,210	15/33,5	285/335	0,8507	19,047	1,0295
18,7	1,190	15/33,7	287/337	0,8516	18,953	1,0135
19	1,161	15/34	29/34	0,8530	18,815	0,9903
19,3	1,133	15/34,3	293/343	0,8542	18,678	0,9678
19,5	1,115	15/34,5	295/345	0,8551	18,589	0,9533
19,7	1,097	15/34,7	297/347	0,8559	18,499	0,9391
20	1,071	15/35	30/35	0,8571	18,367	0,9184
20,3	1,047	15/35,3	303/353	0,8584	18,237	0,8984
20,5	1,031	15/35,5	305/355	0,8592	18,151	0,8854
20,7	1,015	15/35,7	307/357	0,8599	18,066	0,8728
21	0,992	15/36	31/36	0,8611	17,940	0,8543
21,3	0,970	15/36,3	313/363	0,8622	17,815	0,8364
21,5	0,956	15/36,5	315/365	0,8630	17,733	0,8248
21,7	0,942	15/36,7	317/367	0,8638	17,652	0,8134
22	0,921	15/37	32/37	0,8649	17,531	0,7969
22,3	0,902	15/37,3	323/373	0,8660	17,412	0,7808
22,5	0,889	15/37,5	325/375	0,8667	17,333	0,7704
22,7	0,876	15/37,7	327/377	0,8674	17,255	0,7602
23	0,858	15/38	33/38	0,8684	17,140	0,7452
23,3	0,840	15/38,3	333/383	0,8695	17,026	0,7307

$h_1 = 1 \text{ cm}$ $b = 1 \text{ m}$

$\frac{\sigma_e}{\sigma_b} = \frac{W_b}{W_e}$	$\frac{f}{h_1}$ I.	$\frac{x}{h_1}$ II.	$\frac{z}{h_1}$ III.	$\frac{W_b}{h_1^2}$ IV.	$\frac{W_e}{h_1^2}$ V.	
23,5	0,829	15/38,5	335/385	0,8701	16,951	0,7213
23,7	0,818	15/38,7	337/387	0,8708	16,876	0,7121
24	0,801	15/39	34/39	0,8718	16,765	0,6985
24,3	0,785	15/39,3	343/393	0,8728	16,656	0,6854
24,5	0,775	15/39,5	345/395	0,8734	16,584	0,6769
24,7	0,765	15/39,7	347/397	0,8741	16,512	0,6685
25	0,750	15/40	35/40	0,8750	16,406	0,6563
25,3	0,736	15/40,3	353/403	0,8759	16,301	0,6443
25,5	0,726	15/40,5	355/405	0,8765	16,232	0,6366
25,7	0,717	15/40,7	357/407	0,8771	16,164	0,6289
26	0,704	15/41	36/41	0,8780	16,062	0,6178
26,3	0,690	15/41,3	363/413	0,8789	15,961	0,6069
26,5	0,682	15/41,5	365/415	0,8795	15,895	0,5998
26,7	0,674	15/41,7	367/417	0,8801	15,829	0,5928
27	0,661	15/42	37/42	0,8810	15,731	0,5826
27,3	0,649	15/42,3	373/423	0,8818	15,635	0,5727
27,5	0,642	15/42,5	375/425	0,8824	15,571	0,5662
27,7	0,634	15/42,7	377/427	0,8829	15,508	0,5598
28	0,623	15/43	38/43	0,8837	15,414	0,5505
28,3	0,612	15/43,3	383/433	0,8845	15,321	0,5414
28,5	0,605	15/43,5	385/435	0,8851	15,260	0,5354
28,7	0,598	15/43,7	387/437	0,8856	15,199	0,5296
29	0,588	15/44	39/44	0,8864	15,108	0,5210
29,3	0,578	15/44,3	393/443	0,8871	15,019	0,5126
29,5	0,571	15/44,5	395/445	0,8876	14,960	9,5071
29,7	0,565	15/44,7	397/447	0,8881	14,902	0,5017
30	0,556	15/45	40/45	0,8889	14,815	0,4938
30,3	0,546	15/45,3	403/453	0,8896	14,729	0,4861
30,5	0,540	15/45,5	405/455	0,8901	14,672	0,4810
30,7	0,535	15/45,7	407/457	0,8906	14,616	0,4761
31	0,526	15/46	41/46	0,8913	14,532	0,4688
31,3	0,518	15/46,3	413/463	0,8920	14,449	0,4616
31,5	0,512	15/46,5	415/465	0,8925	14,395	0,4570
31,7	0,507	15/46,7	417/467	0,8929	14,340	0,4524
32	0,499	15/47	42/47	0,8936	14,260	0,4456
32,3	0,491	15/47,3	423/473	0,8943	14,180	0,4391
32,5	0,486	15/47,5	425/475	0,8947	14,127	0,4347
32,7	0,481	15/47,7	427/477	0,8952	14,075	0,4304
33	0,473	15/48	43/48	0,8958	13,997	0,4242
33 ¹ / ₃	0,466	15/48,33	4333/4833	0,8966	13,912	0,4174
33,5	0,462	15/48,5	435/485	0,8969	13,870	0,4140
33,7	0,457	15/48,7	437/487	0,8973	13,819	0,4101
34	0,450	15/49	44/49	0,8980	13,744	0,4042
34,3	0,444	15/49,3	443/493	0,8986	13,670	0,3985
34,5	0,439	15/49,5	445/495	0,8990	13,621	0,3948
34,7	0,435	15/49,7	447/497	0,8994	13,572	0,3911
35	0,429	15/50	45/50	0,9000	13,500	0,3857
35,3	0,422	15/50,3	453/503	0,9006	13,428	0,3804
35,5	0,418	15/50,5	455/505	0,9010	13,381	0,3769
35,7	0,414	15/50,7	457/507	0,9014	13,334	0,3735

IV

 $h_1 = 1 \text{ cm}$ $b = 1 \text{ m}$

$v = \frac{\sigma_e}{\sigma_b} = \frac{W_b}{W_e}$	$\frac{f}{h_1}$ I.	$\frac{x}{h_1}$ II.	$\frac{z}{h_1}$ III.	$\frac{W_b}{h_1^2}$ IV.	$\frac{W_e}{h_1^2}$ V.	
36	0,409	15/51	46/51	0,9020	13,264	0,3684
36,3	0,403	15/51,3	463/513	0,9025	13,195	0,3635
36,5	0,399	15/51,5	465/515	0,9029	13,149	0,3603
36,7	0,395	15/51,7	467/517	0,9033	13,104	0,3571
37	0,390	15/52	47/52	0,9038	13,036	0,3523
37,3	0,384	15/52,3	473/523	0,9044	12,969	0,3477
37,5	0,381	15/52,5	475/525	0,9048	12,925	0,3447
37,7	0,377	15/52,7	477/527	0,9051	12,882	0,3417
38	0,372	15/53	48/53	0,9057	12,816	0,3373
38,3	0,367	15/53,3	483/533	0,9062	12,751	0,3329
38,5	0,364	15/53,5	485/535	0,9065	12,709	0,3301
38,7	0,361	15/53,7	487/537	0,9069	12,666	0,3273
39	0,356	15/54	49/54	0,9074	12,603	0,3232
39,3	0,351	15/54,3	493/543	0,9079	12,540	0,3191
39,5	0,348	15/54,5	495/545	0,9083	12,499	0,3165
39,7	0,345	15/54,7	497/547	0,9086	12,458	0,3138
40	0,341	15/55	50/55	0,9091	12,397	0,3099
40,5	0,334	15/55,5	505/555	0,9100	12,296	0,3036
41	0,327	15/56	51/56	0,9107	12,197	0,2975
41,5	0,320	15/56,5	515/565	0,9115	12,100	0,2916
42	0,313	15/57	52/57	0,9123	12,004	0,2858
42,5	0,307	15/57,5	525/575	0,9130	11,909	0,2802
43	0,301	15/58	53/58	0,9138	11,816	0,2748
43,5	0,295	15/58,5	535/585	0,9145	11,725	0,2695
44	0,289	15/59	54/59	0,9153	11,635	0,2644
44,5	0,283	15/59,5	545/595	0,9160	11,546	0,2595
45	0,278	15/60	55/60	0,9167	11,458	0,2546
45,5	0,272	15/60,5	555/605	0,9174	11,372	0,2499
46	0,267	15/61	56/61	0,9180	11,287	0,2454
47	0,257	15/62	57/62	0,9194	11,121	0,2366
48	0,248	15/63	58/63	0,9206	10,960	0,2283
49	0,239	15/64	59/64	0,9219	10,803	0,2205
50	0,231	15/65	60/65	0,9231	10,651	0,2130
51	0,223	15/66	61/66	0,9242	10,503	0,2059
52	0,215	15/67	62/67	0,9254	10,359	0,1992
53	0,208	15/68	63/68	0,9265	10,218	0,1928
54	0,201	15/69	64/69	0,9275	10,082	0,1867
55	0,195	15/70	65/70	0,9286	9,949	0,1809
56	0,189	15/71	66/71	0,9296	9,819	0,1753
57	0,183	15/72	67/72	0,9306	9,693	0,1701
58	0,177	15/73	68/73	0,9315	9,570	0,1650
59	0,172	15/74	69/74	0,9324	9,450	0,1602
60	0,167	15/75	70/75	0,9333	9,333	0,1556
61	0,162	15/76	71/76	0,9342	9,219	0,1511
62	0,157	15/77	72/77	0,9351	9,108	0,1469
63	0,153	15/78	73/78	0,9359	8,999	0,1428
64	0,148	15/79	74/79	0,9367	8,893	0,1390
65	0,144	15/80	75/80	0,9375	8,789	0,1352