

III. SERIE.

Maschinen mit hohem Dampfdruck (7 bis 14 Atm.)

A.

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen.

(Mit Expansions-Steuerung, im Mittel zwischen ausgiebig geheiztem und nicht geheiztem Receiver, bzw. mit bloss äusserlich geheiztem Receiver).

Die in den Köpfen der Tabellen für Compound-Masch. mit „eventuell“ notierten Volum-Verhältnisse $v:V$ gelten für gleichzeitige (nur partielle) Rücksicht auf gleiche Arbeit der beiden Cylinder.

Werthe von $\frac{1}{x}$

zur Bestimmung des Abkühlungs-Verlustes C_i'' aus den tabellarischen Ansätzen von $x C_i'$ (durch Multiplication dieser Ansätze mit $\frac{1}{x}$).

red. Füll. $\frac{L}{Z} =$	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	0,07	0,06	$= \frac{L}{Z}(\text{red. Füll.})$
$c = 0,5$ m	1,00	1,04	1,09	1,11	1,14	1,16	1,17	1,18	$c = 0,5$ m
0,6	0,91	0,95	0,99	1,01	1,04	1,06	1,07	1,08	0,6
0,7	0,85	0,88	0,92	0,94	0,96	0,98	0,99	1,00	0,7
0,8	0,79	0,82	0,86	0,88	0,90	0,92	0,92	0,93	0,8
0,9	0,75	0,78	0,81	0,83	0,85	0,86	0,87	0,88	0,9
$c = 1,0$ m	0,71	0,74	0,77	0,79	0,80	0,82	0,83	0,83	$c = 1,0$ m
1,1	0,67	0,70	0,73	0,75	0,77	0,78	0,79	0,79	1,1
1,2	0,65	0,67	0,70	0,72	0,73	0,75	0,75	0,76	1,2
1,3	0,62	0,65	0,67	0,69	0,70	0,72	0,72	0,73	1,3
1,4	0,60	0,62	0,65	0,66	0,68	0,69	0,70	0,71	1,4
$c = 1,5$ m	0,58	0,60	0,63	0,64	0,66	0,67	0,67	0,68	$c = 1,5$ m
1,6	0,56	0,58	0,61	0,62	0,64	0,65	0,65	0,66	1,6
1,7	0,54	0,56	0,59	0,60	0,62	0,63	0,63	0,64	1,7
1,8	0,53	0,55	0,57	0,59	0,60	0,61	0,62	0,62	1,8
1,9	0,51	0,53	0,56	0,57	0,58	0,59	0,60	0,61	1,9
$c = 2,0$ m	0,50	0,52	0,54	0,56	0,57	0,58	0,58	0,59	$c = 2,0$ m
2,2	0,48	0,50	0,52	0,53	0,54	0,55	0,56	0,56	2,2
2,4	0,46	0,48	0,50	0,51	0,52	0,53	0,53	0,54	2,4
2,6	0,44	0,46	0,48	0,49	0,50	0,51	0,51	0,52	2,6
2,8	0,42	0,44	0,46	0,47	0,48	0,49	0,49	0,50	2,8
$c = 3,0$ m	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,47	0,48	0,48	$c = 3,0$ m
3,2	0,40	0,41	0,43	0,44	0,45	0,46	0,46	0,47	3,2
3,4	0,38	0,40	0,42	0,43	0,44	0,44	0,45	0,45	3,4
3,6	0,37	0,39	0,41	0,41	0,42	0,43	0,44	0,44	3,6
3,8	0,36	0,38	0,39	0,40	0,41	0,42	0,42	0,43	3,8
$c = 4,0$ m	0,35	0,37	0,38	0,39	0,40	0,41	0,41	0,42	$c = 4,0$ m
4,2	0,35	0,36	0,38	0,38	0,39	0,40	0,40	0,41	4,2
4,4	0,34	0,35	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	0,40	4,4
4,6	0,33	0,34	0,36	0,37	0,37	0,38	0,39	0,39	4,6
4,8	0,32	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,38	0,38	4,8
$c = 5,0$ m	0,32	0,33	0,34	0,35	0,36	0,37	0,37	0,37	$c = 5,0$ m

Note. Diese Werthe von $\frac{1}{x}$ sind für alle Maschinengattungen (bei einer gewissen Füllung $\frac{L}{Z}$ und Kolbengeschwindigkeit c) gleich gross; dieselben sind in der vorangehenden Einleitung für alle Füllungen auf drei Decimalen angegeben.

Corrections-Coëff. für C_i'' bei dem jeweiligen Hubverhältnisse $l:D$.

Wenn $l:D =$	0,6	0,8	1,0	1,25	1,5	1,75	2	2,5	3	3,5	4	5
Coëff. =	0,73	0,77	0,82	0,87	0,91	0,96	1	1,08	1,15	1,22	1,29	1,41

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 7$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{h}{l} =$	0,25	0,20	0,15	.	.	.
$C_i =$	9,0	8,7	8,5	.	.	.
$\alpha C_i =$	7,0	6,8	6,8	.	.	.

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch. Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:			
bei (normal) $\frac{h}{l} =$	0,225	0,20	0,175
wenn $R = \frac{1}{4} v$; $v: V =$	0,41	0,35	0,30
„ $R = v$; $v: V =$	0,47	0,41	0,35
„ $R = \infty$; $v: V =$	0,54	0,49	0,43

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten ohne Spannungs-Abfall:			
bei (normal) $\frac{h}{l} =$	0,225	0,20	0,175
wenn $R = \infty$; $v: V =$	0,47	0,45	0,42
„ $R = v$; $v: V =$	0,51	0,48	0,45
eventuell $v: V =$	0,57	0,53	0,50

red. Füll. $\frac{h}{l} =$		0,25			0,20			0,15			.		.		.		Subtr. Cmprr. Lstg.		Leergang Lstg.		C_i bei $\frac{h}{l} =$	
O	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk.										pro $c = 1$ m		pro $c = 1$ m		0,20						
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)										pro $c = 1$ m		pro $c = 1$ m		0,20						
0,080	32,2	29,2	24,4	18,8	.	.	.	1,0	2,5	$0,90 = \frac{1}{1+\mu}$		$13,5$ (bei $c = 1,58$)		181		$12,9$ ($c = 1,87$)		$0,82$		$12,5$ ($c = 2,22$)		
084	33,2	30,6	25,7	19,8	.	.	.	1,1	2,6													
088	34,0	32,1	26,9	20,7	.	.	.	1,1	2,7													
092	34,7	33,6	28,1	21,7	.	.	.	1,2	2,8													
096	35,5	35,0	29,3	22,6	.	.	.	1,2	2,9													
0,100	36,2	36,5	30,6	23,6	.	.	.	1,3	3,0	$0,84 = \frac{1}{1+\mu}$		$12,0$ ($c = 2,51$)		$0,945$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
105	37,1	38,3	32,1	24,7	.	.	.	1,3	3,1													
110	38,0	40,1	33,6	25,9	.	.	.	1,4	3,2													
115	38,8	41,9	35,1	27,1	.	.	.	1,5	3,3													
120	39,7	43,8	36,7	28,3	.	.	.	1,5	3,4													
0,125	40,5	45,6	38,2	29,5	.	.	.	1,6	3,5	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
130	41,3	47,4	39,7	30,6	.	.	.	1,7	3,6													
135	42,1	49,2	41,3	31,8	.	.	.	1,7	3,7													
140	42,8	51,0	42,8	33,0	.	.	.	1,8	3,8													
145	43,6	52,9	44,3	34,2	.	.	.	1,9	3,9													
0,15	44,4	54,7	45,8	35,3	.	.	.	1,9	4,0	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
16	45,8	58,4	48,9	37,7	.	.	.	2,0	4,2													
17	47,2	62,0	51,9	40,0	.	.	.	2,2	4,4													
18	48,6	65,7	55,0	42,4	.	.	.	2,3	4,6													
19	49,9	69,3	58,1	44,8	.	.	.	2,4	4,8													
0,20	51,2	72,9	61,1	47,1	.	.	.	2,6	5,0	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)						
21	52,5	76,6	64,2	49,5	.	.	.	2,7	5,2													
22	53,7	80,2	67,2	51,8	.	.	.	2,8	5,4													
23	54,9	83,9	70,3	54,2	.	.	.	2,9	5,6													
24	56,1	87,5	73,3	56,5	.	.	.	3,1	5,8													
0,25	57,3	91,2	76,4	58,9	.	.	.	3,2	6,0	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)								
26	58,4	94,8	79,4	61,2	.	.	.	3,3	6,2													
27	59,5	98,5	82,5	63,6	.	.	.	3,5	6,4													
28	60,6	102,1	85,5	65,9	.	.	.	3,6	6,6													
29	61,7	105,8	88,6	68,3	.	.	.	3,7	6,8													
0,30	62,7	109,4	91,7	70,7	.	.	.	3,8	7,0	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)								
32	64,8	116,7	97,8	75,4	.	.	.	4,1	7,4													
34	66,8	124,0	103,9	80,1	.	.	.	4,4	7,8													
36	68,7	131,3	110,0	84,8	.	.	.	4,6	8,1													
38	70,6	138,6	116,1	89,5	.	.	.	4,9	8,5													
0,40	72,4	145,9	122,2	94,2	.	.	.	5,1	8,9	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)								
42	74,2	153,2	128,3	98,9	.	.	.	5,4	9,2													
44	76,0	160,5	134,4	103,6	.	.	.	5,6	9,6													
46	77,7	167,8	140,5	108,3	.	.	.	5,9	10,0													
48	79,3	175,0	146,6	113,0	.	.	.	6,1	10,3													
0,50	81,0	182,3	152,8	117,8	.	.	.	6,4	10,7	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)								
52	82,6	189,6	158,9	122,5	.	.	.	6,7	11,0													
54	84,2	196,9	165,0	127,2	.	.	.	6,9	11,4													
56	85,7	204,2	171,1	131,9	.	.	.	7,2	11,7													
58	87,2	211,5	177,2	136,6	.	.	.	7,4	12,1													
0,60	88,7	218,8	183,3	141,3	.	.	.	7,7	12,5	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,12$)								
64	91,6	233,4	195,5	150,7	.	.	.	8,2	13,2													
68	94,2	248,0	207,7	160,1	.	.	.	8,7	13,9													
72	97,2	262,6	220,0	169,6	.	.	.	9,2	14,6													
76	99,8	277,2	232,2	179,0	.	.	.	9,7	15,3													
0,80	102,4	291,8	244,4	188,4	.	.	.	10,2	16,0	$0,98$		$12,5$ ($c = 2,22$)		$11,7$ ($c = 3,60$)								
Coul. Coeff.:	0,90	0,88	0,86													

red. Füll. $\frac{h}{l} =$		0,25			0,20			0,15			.		.		.		Subtr. Cmprr. Lstg.		Leergang Lstg.		C_i bei $\frac{h}{l} =$	
O	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk.										pro $c = 1$ m		pro $c = 1$ m		0,20						
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)										pro $c = 1$ m		pro $c = 1$ m		0,20						
0,80	102,4	201,8	244,4	188,4	.	.	.	10,2	16,0	$0,94 = \frac{1}{1+\mu}$		$12,0$ ($c = 2,51$)		$0,945$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
84	105,0	306,4	256,6	197,8	.	.	.	10,3	16,7													
88	107,4	320,9	268,8	207,2	.	.	.	11,3	17,4													
92	109,8	335,5	281,1	216,7	.	.	.	11,3	18,1													
96	112,2	350,1	293,3	226,1	.	.	.	12,3	18,8													
1,00	115	365	306	236	.	.	.	13	19	$0,945$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,945$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
05	117	383	321	247	.	.	.	13	20													
10	120	401	336	259	.	.	.	14	21													
15	123	419	351	271	.	.	.	15	22													
20	125	438	367	283	.	.	.	15	23													
1,25	128	456	382	295	.	.	.	16	24	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
30	131	474	397	306	.	.	.	17	25													
35	133	492	413	318	.	.	.	17	25													
40	135	510	428	330	.	.	.	18	25													
45	138	529	443	342	.	.	.	19	27													
1,50	140	547	458	353	.	.	.	19	28	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
60	145	584	489	377	.	.	.	20	30													
70	149	620	519	400	.	.	.	22	31													
80	154	657	550	424	.	.	.	23	33													
90	158	693	581	448	.	.	.	24	35													
2,00	162	729	611	471	.	.	.	26	36	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
10	166	766	642	495	.	.	.	27	38													
20	170	802	672	518	.	.	.	28	39													
30	174	839	703	542	.	.	.	29	41													
40	177	875	733	565	.	.	.	31	43													
2,50	181	912	764	589	.	.	.	32	44	$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)		$0,95$		$11,7$ ($c = 3,12$)						
60	185	948	794	612	.	.	.	33	46													
70	188	985	825	636	.	.	.	35														

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 8$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{L}{L'} =$	0,25	0,20	0,15	0,125	.
$C'_i =$	8,5	8,1	7,9	7,8	.
$\alpha C'_i =$	6,9	6,6	6,6	6,7	.

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.
Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{L}{L'} =$ 0,20 0,175 0,15

wenn $R = \frac{1}{2} v$; $v:V =$	0,38	0,33	0,27
" $R = v$; $v:V =$	0,44	0,38	0,33
" $R = \infty$; $v:V =$	0,52	0,46	0,40

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten
ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{L}{L'} =$ 0,20 0,175 0,15

wenn $R = \infty$; $v:V =$	0,45	0,42	0,39
" $R = v$; $v:V =$	0,48	0,45	0,42
eventuell $v:V =$	0,54	0,50	0,46

red. Füll. $\frac{L}{L'} =$	0,25 0,20 0,15 0,125 .				Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{L'} = 0,20$
	O	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)				
Qu. Met.	Centm.			pro $c = 1$ m			
0,080	32,2	34,7	29,4	23,1	19,5	1,3	2,6
084	33,2	36,5	30,8	24,2	20,5	1,3	2,7
088	34,0	38,2	32,3	25,4	21,4	1,4	2,8
092	34,7	40,0	33,8	26,5	22,4	1,5	2,9
096	35,5	41,7	35,2	27,7	23,4	1,5	3,0
0,100	36,2	43,4	36,7	28,8	24,4	1,6	3,1
105	37,1	45,6	38,5	30,3	25,6	1,7	3,2
110	38,0	47,8	40,4	31,7	26,8	1,8	3,3
115	38,8	49,9	42,2	33,2	28,0	1,8	3,4
120	39,7	52,1	44,0	34,6	29,2	1,9	3,5
0,125	40,5	54,3	45,8	36,0	30,5	2,0	3,6
130	41,3	56,5	47,7	37,5	31,7	2,1	3,7
135	42,1	58,6	49,5	38,9	32,9	2,2	3,8
140	42,8	60,8	51,3	40,4	34,1	2,2	3,9
145	43,6	63,0	53,2	41,9	35,3	2,3	4,0
0,15	44,4	65,2	55,0	43,3	36,5	2,4	4,2
16	45,8	69,5	58,7	46,1	39,0	2,6	4,4
17	47,2	73,8	62,4	49,0	41,4	2,7	4,6
18	48,6	78,2	66,1	51,9	43,8	2,9	4,8
19	49,9	82,5	69,7	54,8	46,3	3,0	5,0
0,20	51,2	86,9	73,4	57,7	48,7	3,2	5,3
21	52,5	91,2	77,1	60,5	51,1	3,4	5,5
22	53,7	95,5	80,7	63,4	53,6	3,5	5,7
23	54,9	99,9	84,4	66,3	56,0	3,7	5,9
24	56,1	104,2	88,1	69,2	58,4	3,8	6,1
0,25	57,3	108,6	91,7	72,1	60,9	4,0	6,3
26	58,4	112,9	95,4	74,9	63,3	4,2	6,5
27	59,5	117,2	99,1	77,8	65,7	4,3	6,7
28	60,6	121,6	102,7	80,7	68,2	4,5	6,9
29	61,7	125,9	106,4	83,6	70,6	4,6	7,1
0,30	62,7	130,3	110,1	86,5	73,1	4,8	7,3
32	64,8	139,0	117,4	92,3	77,9	5,1	7,7
34	66,8	147,7	124,8	98,0	82,8	5,4	8,1
36	68,7	156,4	132,1	103,8	87,7	5,8	8,5
38	70,6	165,1	139,4	109,6	92,5	6,1	8,9
0,40	72,4	173,7	146,8	115,3	97,4	6,4	9,3
42	74,2	182,4	154,1	121,1	102,3	6,7	9,7
44	76,0	191,1	161,4	126,9	107,1	7,0	10,1
46	77,7	199,8	168,8	132,6	112,0	7,4	10,4
48	79,3	208,5	176,1	138,4	116,9	7,7	10,8
0,50	81,0	217,2	183,5	144,2	121,8	8,0	11,2
52	82,8	225,9	190,8	149,9	126,6	8,3	11,6
54	84,2	234,6	198,1	155,7	131,5	8,6	12,0
56	85,7	243,2	205,5	161,5	136,4	9,0	12,3
58	87,2	251,9	212,8	167,3	141,2	9,3	12,7
0,60	88,7	260,6	220,1	173,0	146,1	9,6	13,1
64	91,6	278,0	234,8	184,5	155,8	10,2	13,9
68	94,4	295,3	249,5	196,0	165,6	10,9	14,6
72	97,2	312,7	264,2	207,6	175,3	11,5	15,4
76	99,8	330,1	278,9	219,1	185,1	12,2	16,1
0,80	102,4	347,4	293,5	230,6	194,8	12,8	16,8
Coul. CoEff.:	0,90	0,88	0,86	0,84	.		

red. Füll. $\frac{L}{L'} =$	0,25 0,20 0,15 0,125 .				Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{L'} = 0,20$
	O	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)				
Qu. Met.	Centm.			pro $c = 1$ m			
0,80	102,4	347,4	293,5	230,6	194,8	12,8	16,8
84	105,0	364,8	308,2	242,2	204,5	13,4	17,6
88	107,4	382,2	322,9	253,7	214,3	14,1	18,3
92	109,8	399,6	337,6	265,2	224,0	14,7	19,0
96	112,2	416,9	352,2	276,8	233,8	15,4	19,8
1,00	115	434	367	288	244	16	20
05	117	456	385	303	256	17	21
10	120	478	404	317	268	18	22
15	123	499	422	332	280	18	23
20	125	521	440	346	292	19	24
1,25	128	543	458	360	305	20	25
30	131	565	477	375	317	21	26
35	133	586	495	389	329	22	27
40	135	608	513	404	341	22	28
45	138	630	532	419	353	23	29
1,50	140	652	550	433	365	24	29
60	145	695	587	461	390	26	31
70	149	738	624	490	414	27	33
80	154	782	661	519	438	29	35
90	158	825	697	548	463	30	37
2,00	162	869	734	577	487	32	38
10	166	912	771	605	511	34	40
20	170	955	807	634	536	35	42
30	174	999	844	663	560	37	43
40	177	1042	881	692	584	38	45
2,50	181	1086	917	721	609	40	47
60	185	1129	954	749	633	42	49
70	188	1172	991	778	657	43	50
80	192	1216	1027	807	682	45	52
90	195	1259	1064	836	706	46	54
3,00	198	1303	1101	865	731	48	56
20	205	1390	1174	923	779	51	59
40	211	1477	1248	980	828	54	62
60	217	1564	1321	1038	877	58	66
80	223	1651	1394	1096	925	61	69
4,00	229	1737	1468	1153	974	64	73
20	235	1824	1541	1211	1023	67	76
40	240	1911	1614	1269	1071	70	79
60	246	1998	1688	1326	1120	74	83
80	251	2085	1761	1384	1169	77	86
5,00	256	2172	1835	1442	1218	80	90
20	261	2259	1908	1499	1266	83	93
40	266	2346	1981	1557	1315	86	96
60	271	2432	2055	1615	1364	90	100
80	276	2519	2128	1673	1412	93	103
6,00	281	2606	2201	1730	1461	96	106
20	285	2693	2275	1788	1510	99	110
40	290	2780	2348	1845	1558	102	113
60	294	2867	2422	1903	1607	106	116
80	299	2953	2495	1961	1656	109	120
7,00	303	3040	2568	2018	1705	112	123
Coul. CoEff.:	0,90	0,88	0,86	0,84	.		

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 9$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{L}{T} =$	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10
$C_i =$	8,3	7,8	7,5	7,4	7,4
$\times C'_i =$	6,8	6,5	6,3	6,4	6,5

<p>Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch. Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall: bei (normal) $\frac{L}{T} =$ 0,20 0,175 0,15</p> <p>wenn $K = \frac{1}{2} v$; $v: V =$ 0,4, 0,34, 0,29 „ $R = v$; $v: V =$ 0,46, 0,40, 0,35 „ $R = \infty$; $v: V =$ 0,54, 0,48, 0,42</p>	<p>Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten ohne Spannungs-Abfall: bei (normal) $\frac{L}{T} =$ 0,20 0,175 0,15</p> <p>wenn $R = \infty$; $v: V =$ 0,45, 0,42, 0,39 „ $R = v$; $v: V =$ 0,48, 0,45, 0,42 „ eventuell $v: V =$ 0,55, 0,51, 0,47</p>
---	---

red. Füll. $\frac{L}{T} =$		Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk.					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{T} =$
Qu. Met.	Centm.	pro 1 Meter Kolbengeschw.					pro $c = 1$ m		0,15
0,25	0,20	0,15	0,125	0,10					
0,080	32,1	40,2	34,2	27,1	23,1	18,7	1,5	2,7	11,9 ($c = 1,79$)
084	33,2	42,2	35,9	28,5	24,3	19,7	1,6	2,8	
088	34,0	44,2	37,6	29,9	25,4	20,6	1,7	2,9	
092	34,7	46,2	39,3	31,2	26,6	21,6	1,8	3,0	
096	35,5	48,3	41,0	32,6	27,7	22,5	1,9	3,1	
0,100	36,2	50,3	42,8	33,9	28,9	23,4	1,9	3,2	10,1 ($c = 1,79$)
105	37,1	52,8	44,9	35,6	30,3	24,6	2,0	3,3	
110	38,0	55,3	47,0	37,3	31,8	25,8	2,1	3,4	
115	38,8	57,8	49,2	39,0	33,2	26,9	2,2	3,5	
120	39,7	60,3	51,3	40,7	34,7	28,1	2,3	3,6	
0,125	40,5	62,8	53,5	42,4	36,1	29,3	2,4	3,8	10,1
130	41,3	65,3	55,6	44,1	37,5	30,5	2,5	3,9	
135	42,1	67,8	57,7	45,8	39,0	31,6	2,6	4,0	
140	42,8	70,4	59,9	47,5	40,4	32,8	2,7	4,1	
145	43,6	72,9	62,0	49,2	41,9	34,0	2,8	4,2	
0,15	44,4	75,4	64,1	50,9	43,3	35,2	2,9	4,3	11,4 ($c = 2,13$)
16	45,8	80,4	68,4	54,3	46,2	37,5	3,1	4,5	
17	47,2	85,5	72,7	57,7	49,1	39,8	3,3	4,8	
18	48,6	90,5	77,0	61,1	52,0	42,2	3,5	5,0	
19	49,9	95,5	81,3	64,5	54,9	44,5	3,7	5,2	
0,20	51,2	100,5	85,5	67,9	57,8	46,9	3,9	5,4	10,9 ($c = 2,53$)
21	52,5	105,6	89,8	71,3	60,7	49,2	4,1	5,7	
22	53,7	110,6	94,1	74,6	63,6	51,5	4,2	5,9	
23	54,9	115,6	98,4	78,0	66,5	53,9	4,4	6,1	
24	56,1	120,7	102,6	81,4	69,5	56,2	4,6	6,3	
0,25	57,3	125,7	106,9	84,8	72,2	58,6	4,8	6,5	10,9 ($c = 2,53$)
26	58,4	130,7	111,2	88,2	75,1	60,9	5,0	6,8	
27	59,5	135,8	115,5	91,6	78,0	63,2	5,2	7,0	
28	60,6	140,8	119,8	95,0	80,9	65,6	5,4	7,2	
29	61,7	145,8	124,0	98,4	83,8	67,9	5,6	7,4	
0,30	62,7	150,8	128,3	101,8	86,7	70,3	5,8	7,6	10,9 ($c = 2,53$)
32	64,8	160,9	136,8	108,6	92,5	75,0	6,2	8,0	
34	66,8	170,9	145,4	115,4	98,2	79,7	6,6	8,4	
36	68,7	181,0	153,9	122,2	104,0	84,4	6,9	8,9	
38	70,6	191,0	162,5	129,0	109,8	89,1	7,3	9,3	
0,40	72,4	201,1	171,0	135,7	115,6	93,7	7,7	9,7	10,9 ($c = 2,53$)
42	74,2	211,1	179,6	142,5	121,3	98,4	8,1	10,1	
44	76,0	221,2	188,1	149,3	127,1	103,1	8,5	10,5	
46	77,7	231,2	196,7	156,1	132,9	107,8	8,9	10,9	
48	79,3	241,3	205,2	162,9	138,7	112,5	9,3	11,3	
0,50	81,0	251,3	213,8	169,7	144,5	117,2	9,7	11,7	10,9 ($c = 2,53$)
52	82,6	261,4	222,3	176,5	150,2	121,9	10,0	12,1	
54	84,2	271,4	230,9	183,3	156,0	126,6	10,4	12,5	
56	85,7	281,5	239,4	190,0	161,8	131,2	10,8	12,9	
58	87,2	291,5	248,0	196,8	167,6	135,9	11,2	13,3	
0,60	88,7	301,6	256,6	203,6	173,3	140,6	11,6	13,7	10,9 ($c = 2,53$)
64	91,6	321,7	273,7	217,2	184,9	150,0	12,3	14,5	
68	94,4	341,8	290,8	230,7	196,5	159,3	13,1	15,3	
72	97,2	362,0	307,9	244,3	208,0	168,7	13,9	16,0	
76	99,8	382,1	325,0	257,9	219,6	178,1	14,7	16,8	
0,80	102,4	402,2	342,1	271,4	231,1	187,4	15,4	17,6	10,9 ($c = 2,53$)

red. Füll. $\frac{L}{T} =$		Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk.					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{T} =$
Qu. Met.	Centm.	pro 1 Meter Kolbengeschw.					pro $c = 1$ m		0,15
0,25	0,20	0,15	0,125	0,10					
0,80	102,4	402,2	342,1	271,4	231,1	187,4	15,4	17,6	10,4 ($c = 3,19$)
84	105,0	422,3	359,2	285,0	242,7	196,8	16,2	18,4	
88	107,4	442,4	376,3	298,6	254,2	206,2	17,0	19,2	
92	109,8	462,5	393,4	312,2	265,8	215,6	17,8	19,9	
96	112,2	482,6	410,5	325,7	277,4	224,9	18,5	20,7	
1,00	115	503	428	339	289	234	19	21	10,4 ($c = 3,19$)
05	117	528	449	356	303	246	20	22	
10	120	553	470	373	318	258	21	23	
15	123	578	492	390	332	269	22	24	
20	125	603	513	407	347	281	23	25	
1,25	128	628	535	424	361	293	24	26	10,4 ($c = 3,19$)
30	131	653	556	441	375	305	25	27	
35	133	678	577	458	390	316	26	28	
40	135	704	599	475	404	328	27	29	
45	138	729	620	492	419	340	28	30	
1,50	140	754	641	509	433	352	29	31	10,4 ($c = 3,19$)
60	145	804	684	543	462	375	31	33	
70	149	855	727	577	491	398	33	35	
80	154	905	770	611	520	422	35	36	
90	158	955	813	645	549	445	37	38	
2,00	162	1005	855	679	578	469	39	40	10,3 ($c = 3,53$)
10	166	1056	898	713	607	492	41	42	
20	170	1106	941	746	636	515	42	44	
30	174	1156	984	780	665	539	44	46	
40	177	1207	1026	814	693	562	46	48	
2,50	181	1257	1069	848	722	586	48	49	10,3 ($c = 3,53$)
60	185	1307	1112	882	751	609	50	51	
70	188	1358	1155	916	780	632	52	53	
80	192	1408	1198	950	809	656	54	55	
90	195	1458	1240	984	838	679	56	57	
3,00	198	1508	1283	1018	867	703	58	58	10,3 ($c = 3,53$)
20	205	1609	1368	1086	925	750	62	62	
40	211	1709	1454	1154	982	797	66	66	
60	217	1810	1539	1222	1040	844	69	69	
80	223	1910	1625	1290	1098	891	73	73	
4,00	229	2011	1710	1357	1156	937	77	77	10,1 ($c = 3,88$)
20	235	2111	1796	1425	1213	984	81	80	
40	240	2212	1881	1493	1271	1031	85	84	
60	246	2312	1967	1561	1329	1078	89	87	
80	251	2413	2052	1629	1387	1125	93	91	
5,00	256	2513	2138	1697	1445	1172	97	94	10,1 ($c = 3,88$)
20	261	2614	2223	1765	1502	1219	100	98	
40	266	2714	2309	1833	1560	1266	104	102	
60	271	2815	2394	1900	1618	1312	108	105	
80	276	2915	2480	1968	1676	1359	112	109	
6,00	281	3016	2566	2036	1733	1406	116	112	10,1 ($c = 3,88$)
20	285	3117	2651	2104	1791	1453	120	116	
40	290	3217	2737	2172	1849	1500	124	119	
60	294	3318	2822	2240	1907	1547	127	123	
80	299	3418	2908	2307	1965	1593	131	126	
7,00	303	3519	2993	2375	2022	1640	135	130	10,0 ($c = 4,09$)

Coul. Coëff.: 0,90 0,89 0,87 0,85 0,83

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 10$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{h}{l} =$	0,25	0,20	0,15	0,125	0,10
$C_i =$	8,0	7,5	7,1	7,0	6,9
$x C_i =$	6,6	6,3	6,1	6,0	6,1

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.
Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{h}{l} =$ **0,175** **0,15** **0,125**

wenn $R = \frac{1}{4} v$; $v:V =$	0,36	0,31	0,25
" $R = \infty$; $v:V =$	0,42	0,36	0,30
" $R = \infty$; $v:V =$	0,50	0,44	0,37

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten
ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{h}{l} =$ **0,175** **0,15** **0,125**

wenn $R = \infty$; $v:V =$	0,42	0,39	0,35
" $R = v$; $v:V =$	0,45	0,42	0,38
eventuell $v:V =$	0,52	0,48	0,43

red. Füll. $\frac{h}{l} =$	0,25 0,20 0,15 0,125 0,10					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{h}{l} =$	
	0	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)						
Qu. Met.	Centm.						pro $c = 1$ m		0,15
0,080	32,4	45,6	39,0	31,1	26,7	21,9	1,8	2,7	$1,890 = \frac{1}{1+\mu}$
084	33,2	47,9	40,9	32,7	28,0	23,0	1,9	2,8	
088	34,0	50,2	42,9	34,3	29,3	24,1	2,0	2,9	
092	34,7	52,4	44,8	35,8	30,7	25,1	2,1	3,0	
096	35,5	54,7	46,8	37,4	32,0	26,2	2,2	3,1	
0,100	36,2	57,0	48,7	38,9	33,3	27,3	2,2	3,2	$1,112 = \frac{1}{1,88}$
105	37,1	59,9	51,2	40,9	35,0	28,7	2,4	3,4	
110	38,0	62,7	53,6	42,8	36,7	30,1	2,5	3,5	
115	38,8	65,6	56,1	44,8	38,3	31,4	2,6	3,6	
120	39,7	68,4	58,5	46,7	40,0	32,8	2,7	3,7	
0,125	40,5	71,3	60,9	48,7	41,7	34,2	2,8	3,8	0,91
130	41,3	74,1	63,4	50,6	43,4	35,6	2,9	4,0	
135	42,1	77,0	65,8	52,6	45,0	36,9	3,0	4,1	
140	42,8	79,8	68,3	54,5	46,7	38,3	3,1	4,2	
145	43,6	82,7	70,7	56,5	48,4	39,7	3,2	4,3	
0,15	44,4	85,5	73,1	58,4	50,0	41,0	3,4	4,5	10,7 ($c = 2,24$)
16	45,8	91,2	78,0	62,3	53,3	43,7	3,6	4,7	
17	47,2	96,9	82,8	66,2	56,7	46,5	3,8	4,9	
18	48,6	102,6	87,7	70,1	60,0	49,2	4,0	5,2	
19	49,9	108,3	92,6	74,0	63,3	51,9	4,3	5,4	
0,20	51,2	114,0	97,5	77,9	66,7	54,7	4,5	5,6	0,92
21	52,5	119,7	102,3	81,8	70,0	57,4	4,7	5,8	
22	53,7	125,4	107,2	85,6	73,3	60,1	4,9	6,1	
23	54,9	131,1	112,1	89,5	76,7	62,9	5,2	6,3	
24	56,1	136,8	116,9	93,4	80,0	65,6	5,4	6,5	
0,25	57,3	142,5	121,8	97,3	83,3	68,3	5,6	6,7	0,93
26	58,4	148,2	126,7	101,2	86,6	71,0	5,8	6,9	
27	59,5	153,9	131,6	105,1	90,0	73,8	6,0	7,2	
28	60,6	159,6	136,4	109,0	93,3	76,5	6,3	7,4	
29	61,7	165,3	141,3	112,9	96,6	79,2	6,5	7,6	
0,30	62,7	171,0	146,2	116,8	100,0	82,0	6,7	7,9	10,3 ($c = 2,66$)
32	64,8	182,4	155,9	124,6	106,7	87,5	7,2	8,3	
34	66,8	193,8	165,7	132,4	113,3	92,9	7,6	8,7	
36	68,7	205,2	175,4	140,2	120,0	98,4	8,1	9,2	
38	70,6	216,6	185,2	148,0	126,7	103,9	8,5	9,6	
0,40	72,4	228,0	194,9	155,7	133,3	109,3	9,0	10,0	0,94
42	74,2	239,4	204,7	163,5	140,9	114,3	9,4	10,5	
44	76,0	250,8	214,4	171,3	146,7	120,3	9,9	11,0	
46	77,7	262,2	224,2	179,1	153,3	125,7	10,3	11,3	
48	79,3	273,6	233,9	186,9	160,0	131,2	10,8	11,7	
0,50	81,0	285,0	243,7	194,7	166,7	136,7	11,2	12,1	9,9 ($c = 3,17$)
52	82,6	296,4	253,4	202,5	173,3	142,1	11,6	12,6	
54	84,2	307,8	263,2	210,3	180,0	147,6	12,1	13,0	
56	85,7	319,2	272,9	218,0	186,7	153,1	12,5	13,4	
58	87,2	330,6	282,7	225,8	193,4	158,6	13,0	13,8	
0,60	88,7	342,0	292,4	233,6	200,0	164,0	13,4	14,2	0,95 ($c = 4,32$)
64	91,6	364,8	311,9	249,2	213,7	174,9	14,3	15,1	
68	94,4	387,6	331,4	264,7	226,6	185,8	15,2	15,9	
72	97,2	410,4	350,9	280,3	240,0	196,8	16,1	16,7	
76	99,8	433,2	370,3	295,9	253,3	207,7	17,0	17,5	
0,80	102,4	456,0	389,8	311,4	266,6	218,6	17,9	18,3	

Coul. Coeff.: 0,90 0,89 0,87 0,855 0,84

red. Füll. $\frac{h}{l} =$	0,25 0,20 0,15 0,125 0,10					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{h}{l} =$	
	0	D	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)						
Qu. Met.	Centm.						pro $c = 1$ m		0,15
0,80	102,4	456,0	389,8	311,4	266,6	218,6	17,9	18,3	$1,1 = \frac{1}{0,90}$
84	105,0	478,8	409,3	327,0	280,0	229,6	18,8	19,2	
88	107,4	501,6	428,8	342,6	293,3	240,5	19,7	20,0	
92	109,8	524,4	448,3	358,2	306,6	251,4	20,6	20,8	
96	112,2	547,2	467,8	373,7	320,0	262,4	21,5	21,6	
1,00	115	570	487	389	333	273	22	22	9,9 ($c = 3,30$)
05	117	599	512	409	350	287	24	23	
10	120	627	536	428	367	301	25	24	
15	123	656	561	448	383	314	26	25	
20	125	684	585	467	400	328	27	26	
1,25	128	713	609	487	417	342	28	27	0,945
30	131	741	634	506	434	356	29	28	
35	133	770	658	526	450	369	30	29	
40	135	798	683	545	467	383	31	30	
45	138	827	707	565	484	397	32	31	
1,50	140	855	731	584	500	410	34	32	0,95
60	145	912	780	623	533	437	36	34	
70	149	960	828	662	567	465	38	36	
80	154	1026	877	701	600	492	40	38	
90	158	1083	926	740	633	519	43	40	
2,00	162	1140	975	779	667	547	45	42	9,7 ($c = 3,73$)
10	166	1197	1023	818	700	574	47	44	
20	170	1254	1072	856	733	601	49	46	
30	174	1311	1121	895	767	629	52	48	
40	177	1368	1169	934	800	656	54	50	
2,50	181	1425	1218	973	833	683	56	52	0,950
60	185	1482	1267	1012	866	710	58	54	
70	188	1539	1316	1051	900	738	60	55	
80	192	1596	1364	1090	933	765	63	57	
90	195	1653	1413	1129	966	792	65	59	
3,00	198	1710	1462	1168	1000	820	67	61	9,6 ($c = 4,09$)
20	205	1824	1559	1246	1067	875	72	65	
40	211	1938	1657	1324	1133	929	76	69	
60	217	2052	1754	1402	1200	984	81	73	
80	223	2166	1852	1480	1267	1039	85	76	
4,00	229	2280	1949	1557	1333	1093	90	80	0,96 ($c = 4,99$)
20	235	2394	2047	1635	1400	1148	94	84	
40	240	2508	2144	1713	1467	1203	99	88	
60	246	2622	2242	1791	1533	1257	103	91	
80	251	2736	2339	1869	1600	1312	108	95	
5,00	256	2850	2437	1947	1667	1367	112	99	0,965
20	261	2964	2534	2025	1733	1421	116	103	
40	266	3078	2632	2103	1800	1476	121	106	
60	271	3192	2729	2180	1867	1531	125	110	
80	276	3306	2827	2258	1934	1586	130	114	
6,00	281	3420	2924	2336	2000	1640	134	118	0,97 ($c = 4,32$)
20	285	3534	3021	2414	2067	1695	139	121	
40	290	3648	3119	2492	2133	1749	143	125	
60	294	3762	3216	2570	2200	1804	148	129	
80	299	3876	3314	2647	2267	1859	152	133	
7,00	303	3990	3411	2725	2333	1913	157	136	

Coul. Coeff.: 0,90 0,89 0,87 0,855 0,84

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 11$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{L}{Z} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
$C_i =$	7,3	6,9	6,7	6,6	6,6
$x C_i =$	6,3	6,0	5,9	5,9	6,1

<p>Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch. Für $N' = \frac{1}{2}N$ ohne Spannungs-Abfall: bei (normal) $\frac{L}{Z} =$</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse; text-align: center;"> <tr> <td style="border: none;">0,15</td> <td style="border: none;">0,138</td> <td style="border: none;">0,125</td> </tr> </table> <p>wenn $R = \frac{1}{2}v$; $v:V =$ 0,32 0,29 0,26 " $R = v$; $v:V =$ 0,38 0,34 0,31 " $R = \infty$; $v:V =$ 0,45 0,41 0,38</p>	0,15	0,138	0,125	<p>Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten ohne Spannungs-Abfall: bei (normal) $\frac{L}{Z} =$</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse; text-align: center;"> <tr> <td style="border: none;">0,15</td> <td style="border: none;">0,138</td> <td style="border: none;">0,125</td> </tr> </table> <p>wenn $R = \infty$; $v:V =$ 0,39 0,37 0,35 " $R = v$; $v:V =$ 0,42 0,40 0,38 eventuell $v:V =$ 0,48 0,46 0,44</p>	0,15	0,138	0,125
0,15	0,138	0,125					
0,15	0,138	0,125					

red. Füll. $\frac{L}{Z} =$		0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr. Lstg.	Leer-gang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{Z} =$										
O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)					pro $c = 1$ m		10,7 (bei $\frac{L}{Z} = 1,98$)										
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)					(pro $c = 1$ m)		10,2 ($c = 2,35$)										
0,080	32,4	43,7	35,1	30,2	24,9	20,2	2,0	2,8	1										
084	33,2	45,9	36,9	31,8	26,2	21,2	2,1	2,9	1										
088	34,0	48,1	38,7	33,3	27,4	22,2	2,2	3,0	1										
092	34,7	50,3	40,4	34,8	28,7	23,2	2,3	3,1	1										
096	35,5	52,4	42,2	36,3	29,9	24,2	2,4	3,2	1										
0,100	36,2	54,6	43,9	37,8	31,2	25,2	2,5	3,3	10,7										
105	37,1	57,4	46,1	39,7	32,7	26,5	2,6	3,5	10,7										
110	38,0	60,1	48,3	41,6	34,3	27,7	2,7	3,6	10,7										
115	38,8	62,8	50,5	43,5	35,9	29,0	2,9	3,7	10,7										
120	39,7	65,6	52,7	45,4	37,4	30,2	3,0	3,9	10,7										
0,125	40,5	68,3	54,9	47,3	39,0	31,5	3,1	4,0	0,91										
130	41,3	71,0	57,1	49,1	40,5	32,8	3,2	4,1	0,91										
135	42,1	73,7	59,3	51,0	42,1	34,0	3,4	4,2	0,91										
140	42,8	76,5	61,5	52,9	43,7	35,3	3,5	4,4	0,91										
145	43,6	79,2	63,7	54,8	45,2	36,5	3,6	4,5	0,91										
0,15	44,4	82,0	65,9	56,7	46,8	37,8	3,7	4,6	0,91										
16	45,8	87,4	70,3	60,5	49,9	40,3	4,0	4,8	0,91										
17	47,2	92,9	74,7	64,3	53,0	42,8	4,2	5,1	0,91										
18	48,6	98,3	79,1	68,0	56,1	45,4	4,5	5,3	0,91										
19	49,9	103,8	83,4	71,8	59,2	47,9	4,7	5,6	0,91										
0,20	51,2	109,3	87,8	75,6	62,3	50,4	5,0	5,8	0,92										
21	52,5	114,7	92,2	79,4	65,5	52,9	5,2	6,0	0,92										
22	53,7	120,2	96,6	83,2	68,6	55,4	5,5	6,3	0,92										
23	54,9	125,6	101,0	86,9	71,7	58,0	5,7	6,5	0,92										
24	56,1	131,1	105,4	90,7	74,8	60,5	6,0	6,7	0,92										
0,25	57,3	136,6	109,8	94,5	77,9	63,0	6,2	6,9	0,92										
26	58,4	142,0	114,2	98,3	81,1	65,5	6,5	7,2	0,92										
27	59,5	147,5	118,6	102,1	84,2	68,0	6,7	7,4	0,92										
28	60,6	152,9	123,0	105,8	87,3	70,6	7,0	7,6	0,92										
29	61,7	158,4	127,4	109,6	90,4	73,1	7,2	7,9	0,92										
030	62,7	163,9	131,8	113,4	93,5	75,6	7,5	8,1	0,92										
32	64,8	174,8	140,5	121,0	99,7	80,6	8,0	8,6	0,92										
34	66,8	185,8	149,3	128,5	106,0	85,7	8,5	9,0	0,92										
36	68,7	196,7	158,1	136,1	112,2	90,7	9,0	9,5	0,92										
38	70,6	207,6	166,9	143,6	118,4	95,8	9,5	9,9	0,92										
0,40	72,4	218,5	175,7	151,2	124,7	100,8	10,0	10,4	0,92										
42	74,2	229,5	184,5	158,8	130,9	105,8	10,5	10,8	0,92										
44	76,0	240,4	193,2	166,3	137,1	110,9	11,0	11,3	0,92										
46	77,7	251,3	202,0	173,9	143,4	115,9	11,5	11,7	0,92										
48	79,3	262,2	210,8	181,4	149,6	121,0	12,0	12,1	0,92										
0,50	81,0	273,2	219,6	189,0	155,8	126,0	12,5	12,6	0,92										
52	82,6	284,1	228,4	196,6	162,1	131,0	12,9	13,0	0,92										
54	84,2	295,0	237,1	204,1	168,3	136,1	13,4	13,5	0,92										
56	85,7	306,0	245,9	211,7	174,5	141,1	13,9	13,9	0,92										
58	87,2	316,9	254,7	219,2	180,8	146,2	14,4	14,3	0,92										
0,60	88,7	327,8	263,5	226,8	187,0	151,2	14,9	14,8	0,92										
64	91,6	349,6	281,1	241,9	199,5	161,3	15,9	15,6	0,92										
68	94,4	371,5	298,7	257,0	212,0	171,4	16,9	16,5	0,92										
72	97,2	393,3	316,2	272,2	224,4	181,4	17,9	17,3	0,92										
76	99,3	415,2	333,8	287,3	236,9	191,5	18,9	18,2	0,92										
0,80	102,4	437,0	351,4	302,4	249,4	201,6	19,9	19,0	0,92										
Coul. Coëff.:		0,89	0,88	0,86	0,85	0,83													

red. Füll. $\frac{L}{Z} =$		0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr. Lstg.	Leer-gang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{Z} =$										
O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)					pro $c = 1$ m		10,7 <th colspan="10" style="border: none;"></th>										
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)					(pro $c = 1$ m)		10,2 ($c = 2,35$)										
0,80	102,4	437,9	351,4	302,4	249,4	201,6	19,9	19,0	1										
84	105,0	458,9	368,9	317,5	261,8	211,7	20,9	19,9	1										
88	107,4	480,7	386,5	332,6	274,3	221,8	21,9	20,7	1										
92	109,8	502,6	404,0	347,8	286,8	231,8	22,9	21,6	1										
96	112,2	524,4	421,6	362,9	299,2	241,9	23,9	22,4	1										
1,00	115	546	439	378	312	252	25	23	10,4										
05	117	574	461	397	327	265	26	24	10,4										
10	120	601																	

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p=12$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{h}{l} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
$C_1^i =$	7,2	6,7	6,5	6,3	6,3
$xC_1^i =$	6,2	5,9	5,8	5,8	5,9

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.
Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{h}{l} =$	0,15	0,125	0,10
wenn $R = \frac{1}{2} v$; $v:V =$	0,33	0,27	0,21
" $R = v$; $v:V =$	0,37	0,33	0,26
" $R = \infty$; $v:V =$	0,46	0,40	0,32

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten
ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{h}{l} =$	0,15	0,125	0,10
wenn $R = \infty$; $v:V =$	0,39	0,35	0,32
" $R = v$; $v:V =$	0,42	0,38	0,34
eventuell $v:V =$	0,49	0,45	0,38

red. Füll. $\frac{h}{l} =$		0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_1 bei $\frac{h}{l} =$
O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk.					pro $c = 1$ m	pro $c = 1$ m	0,125
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)							
0,080	32,4	48,4	39,1	33,8	28,0	22,8	2,2	2,9	10,3 (bei $\frac{h}{l} = 0,08$)
084	33,2	50,8	41,1	35,5	29,4	24,0	2,3	3,0	
088	34,0	53,2	43,0	37,2	30,8	25,1	2,4	3,1	
092	34,7	55,7	45,0	38,9	32,2	26,2	2,5	3,2	
096	35,5	58,1	47,0	40,6	33,6	27,4	2,6	3,3	
0,100	36,2	60,5	48,9	42,3	35,0	28,5	2,7	3,4	
105	37,1	63,5	51,4	44,4	36,8	30,2	2,8	3,5	
110	38,0	66,6	53,8	46,5	38,5	31,4	3,0	3,7	
115	38,8	69,6	56,3	48,6	40,3	32,8	3,1	3,8	
120	39,7	72,6	58,7	50,7	42,0	34,3	3,2	3,9	
0,125	40,5	75,7	61,2	52,8	43,8	35,7	3,4	4,1	0,91
130	41,3	78,7	63,6	54,9	45,5	37,1	3,5	4,2	
135	42,1	81,7	66,1	57,0	47,3	38,5	3,6	4,3	
140	42,8	84,8	68,5	59,2	49,0	40,0	3,8	4,5	
145	43,6	87,8	71,0	61,3	50,8	41,4	3,9	4,6	
0,15	44,4	90,8	73,4	63,4	52,5	42,8	4,0	4,7	0,82 ($c = 2,45$)
16	45,8	96,8	78,3	67,6	56,0	45,7	4,3	5,0	
17	47,2	102,9	83,2	71,9	59,5	48,5	4,6	5,2	
18	48,6	108,9	88,0	76,1	63,0	51,4	4,8	5,5	
19	49,9	115,0	92,9	80,3	65,5	54,2	5,1	5,7	
0,20	51,2	121,0	97,8	84,5	70,0	57,1	5,4	6,0	0,82 ($c = 2,45$)
21	52,5	127,1	102,7	88,8	73,5	59,9	5,6	6,2	
22	53,7	133,1	107,6	93,0	77,0	62,8	5,9	6,4	
23	54,9	139,2	112,5	97,2	80,5	65,6	6,2	6,7	
24	56,1	145,2	117,4	101,5	84,0	68,5	6,5	6,9	
0,25	57,3	151,3	122,3	105,7	87,5	71,3	6,7	7,2	0,83
26	58,4	157,3	127,2	109,9	91,0	74,2	7,0	7,4	
27	59,5	163,4	132,1	114,2	94,5	77,0	7,3	7,6	
28	60,6	169,4	136,9	118,4	98,0	79,7	7,5	7,9	
29	61,7	175,5	141,8	122,6	101,5	82,7	7,8	8,1	
0,30	62,7	181,5	146,7	126,8	105,0	85,6	8,1	8,4	0,83
32	64,8	193,6	156,5	135,3	112,0	91,3	8,6	8,8	
34	66,8	205,7	166,3	143,7	119,0	97,9	9,1	9,3	
36	68,7	217,8	176,1	152,2	126,0	102,7	9,7	9,8	
38	70,6	229,9	185,9	160,6	133,0	108,4	10,2	10,3	
0,40	72,4	242,0	195,6	169,1	140,0	114,1	10,8	10,7	0,85 ($c = 2,92$)
42	74,2	254,1	205,4	177,5	147,0	119,8	11,3	11,2	
44	76,0	266,2	215,2	186,0	154,0	125,5	11,8	11,6	
46	77,7	278,3	225,0	194,4	161,0	131,3	12,4	12,1	
48	79,3	290,4	234,8	202,9	168,0	137,0	12,9	12,5	
0,50	81,0	302,5	244,5	211,4	175,0	142,7	13,5	13,0	0,84
52	82,6	314,6	254,3	219,8	182,0	148,4	14,0	13,4	
54	84,2	326,7	264,1	228,2	189,0	154,1	14,5	13,9	
56	85,7	338,8	273,9	236,7	196,0	159,8	15,1	14,3	
58	87,2	350,9	283,7	245,1	203,0	165,5	15,6	14,8	
0,60	88,7	363,1	293,5	253,6	210,1	171,2	16,1	15,3	0,84
64	91,6	387,3	313,0	270,5	224,1	182,6	17,2	16,1	
68	94,4	411,5	332,6	287,4	238,1	194,0	18,3	17,0	
72	97,2	435,7	352,1	304,4	252,1	205,4	19,4	17,9	
76	99,8	459,9	371,7	321,3	266,1	216,8	20,5	18,8	
0,80	102,4	484,1	391,3	338,2	280,1	228,2	21,5	19,7	0,84 ($c = 3,47$)

red. Füll. $\frac{h}{l} =$		0,20	0,15	0,125	0,10	0,08	Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_1 bei $\frac{h}{l} =$
O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk.					pro $c = 1$ m	pro $c = 1$ m	0,125
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)							
0,80	102,4	484,1	391,3	338,2	280,1	228,2	21,5	19,7	9,1 ($c = 3,66$)
84	105,0	508,3	410,8	355,1	294,1	239,7	22,6	20,6	
88	107,4	532,5	430,4	372,0	308,1	251,1	23,7	21,4	
92	109,8	556,7	450,0	388,9	322,1	262,5	24,8	22,3	
96	112,2	580,9	469,5	405,8	336,1	273,9	25,8	23,2	
1,00	115	605	489	423	350	285	27	24	
05	117	635	514	444	368	300	28	25	
10	120	666	538	465	385	314	30	26	
15	123	696	563	486	403	328	31	27	
20	125	726	587	507	420	343	32	28	
1,25	128	757	612	528	438	357	34	29	0,915
30	131	787	636	549	455	371	35	31	
35	133	817	661	570	473	385	36	32	
40	135	848	685	592	490	400	38	33	
45	138	878	710	613	508	414	39	34	
1,50	140	908	734	634	525	428	40	35	0,915
60	145	968	783	676	560	457	43	37	
70	149	1029	832	719	595	485	46	39	
80	154	1089	880	761	630	514	48	41	
90	158	1150	929	803	665	542	51	43	
2,00	162	1210	978	845	700	571	54	45	0,89 ($c = 4,08$)
10	166	1271	1027	888	735	599	56	47	
20	170	1331	1076	930	770	628	59	50	
30	174	1392	1125	972	805	656	62	52	
40	177	1452	1174	1015	840	685	65	54	
2,50	181	1513	1223	1057	875	713	67	56	0,950
60	185	1573	1272	1099	910	742	70	58	
70	188	1634	1321	1142	945	770	73	60	
80	192	1694	1369	1184	980	799	75	62	
90	195	1755	1418	1226	1015	827	78	64	
3,00	198	1815	1467	1268	1050	856	81	66	0,950
20	205	1936	1565	1353	1120	913	86	70	
40	211	2057	1663	1437	1190	970	91	75	
60	217	2178	1761	1522	1260	1027	97	79	
80	223	2299	1859	1606	1330	1084	102	83	
4,00	229	2420	1956	1691	1400	1141	108	87	0,88 ($c = 4,49$)
20	235	2541	2054	1775	1470	1198	113	91	
40	240	2662	2152	1860	1540	1255	118	95	
60	246	2783	2250	1944	1610	1313	124	99	
80	251	2904	2348	2029	1680	1370	129	103	
5,00	256	3025	2445	2114	1750	1427	135	107	0,855
20	261	3146	2543	2198	1820	1484	140	111	
40	266	3267	2641	2282	1890	1541	145	116	
60	271	3388	2739	2367	1960	1598	151	120	
80	276	3509	2837	2451	2030	1655	156	124	
6,00	281	3631	2935	2536	2101	1712	161	128	0,855
20	285	3752	3032	2621	2171	1769	167	132	
40	290	3873	3130	2705	2241	1826	172	136	
60	294	3994	3228	2790	2311	1883	178	140	
80	299	4115	3326	2874	2381	1940	183	144	
7,00	303	4236	3424	2959	2451	1997	188	148	0,87 ($c = 4,73$)

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 13$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{l}{L} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
$C_i =$	7,0	6,6	6,3	6,2	6,1
$x C_i =$	6,1	5,8	5,7	5,6	5,7

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.
Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{l}{L} =$	0,125	0,113	0,10
wenn $R = \frac{1}{4} v; v: V =$	0,28	0,25	0,22
" $R = v; v: V =$	0,34	0,30	0,27
" $R = \infty; v: V =$	0,41	0,37	0,33

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{l}{L} =$	0,125	0,113	0,10
wenn $R = \infty; v: V =$	0,35	0,34	0,32
" $R = v; v: V =$	0,38	0,36	0,34
eventuell $v: V =$	0,45	0,42	0,39

red. Füll. $\frac{l}{L} =$	0,20 0,15 0,125 0,10 0,08					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{l}{L} = 0,10$
	Qu. Met.	D Centm.	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)					
0,080	32,2	53,0	43,0	37,3	31,0	25,4	2,3	2,9
084	33,2	55,6	45,2	39,1	32,5	26,7	2,4	3,1
088	34,0	58,3	47,3	41,0	34,1	27,9	2,5	3,2
092	34,7	60,9	49,5	42,9	35,6	29,2	2,6	3,3
096	35,5	63,6	51,6	44,7	37,2	30,5	2,8	3,4
0,100	36,2	66,2	53,8	46,6	38,7	31,8	2,9	3,5
105	37,1	69,5	56,4	48,9	40,7	33,4	3,0	3,6
110	38,0	72,9	59,1	51,3	42,6	34,9	3,2	3,8
115	38,8	76,2	61,8	53,6	44,6	36,5	3,3	3,9
120	39,7	79,5	64,5	55,9	46,5	38,1	3,5	4,1
0,125	40,5	82,8	67,2	58,3	48,4	39,7	3,6	4,2
130	41,3	86,1	69,9	60,6	50,4	41,3	3,7	4,3
135	42,1	89,4	72,6	62,9	52,3	42,9	3,9	4,5
140	42,8	92,7	75,3	65,2	54,3	44,5	4,0	4,6
145	43,6	96,0	78,0	67,6	56,3	46,1	4,2	4,8
0,15	44,4	99,4	80,6	69,9	58,1	47,6	4,3	4,8
16	45,8	106,0	86,0	74,6	62,0	50,8	4,6	5,1
17	47,2	112,6	91,4	79,2	65,8	54,0	4,9	5,4
18	48,6	119,2	96,8	83,9	69,7	57,2	5,2	5,6
19	49,9	125,8	102,1	88,5	73,6	60,4	5,5	5,9
0,20	51,2	132,5	107,5	93,2	77,5	63,5	5,8	6,1
21	52,5	139,1	112,9	97,9	81,3	66,7	6,0	6,4
22	53,7	145,7	118,3	102,5	85,2	69,9	6,3	6,6
23	54,9	152,3	123,6	107,2	89,1	73,1	6,6	6,9
24	56,1	158,9	129,0	111,8	92,9	76,2	6,9	7,1
0,25	57,3	165,6	134,4	116,6	96,8	79,4	7,2	7,4
26	58,4	172,2	139,8	121,2	100,7	82,6	7,5	7,6
27	59,5	178,8	145,1	125,8	104,6	85,8	7,8	7,9
28	60,6	185,4	150,5	130,5	108,4	89,0	8,1	8,1
29	61,7	192,0	155,9	135,1	112,2	92,1	8,4	8,4
0,30	62,7	198,7	161,3	139,8	116,2	95,3	8,6	8,6
32	64,8	211,9	172,0	149,1	123,9	101,6	9,2	9,1
34	66,8	225,2	182,8	158,4	131,7	108,0	9,8	9,6
36	68,7	238,4	193,5	167,8	139,4	114,3	10,4	10,1
38	70,6	251,7	204,3	177,1	147,2	120,7	10,9	10,5
0,40	72,4	264,9	215,0	186,4	154,9	127,0	11,5	11,0
42	74,2	278,2	225,8	195,7	162,7	133,4	12,1	11,5
44	76,0	291,4	236,5	205,0	170,4	139,7	12,7	12,0
46	77,7	304,7	247,3	214,4	178,2	146,1	13,2	12,4
48	79,3	317,9	258,0	223,7	185,9	152,4	13,8	12,9
0,50	81,0	331,2	268,8	233,0	193,7	158,8	14,4	13,4
52	82,6	344,4	279,5	242,3	201,4	165,1	15,0	13,9
54	84,2	357,7	290,3	251,6	209,2	171,5	15,6	14,3
56	85,7	370,9	301,0	261,0	216,9	177,8	16,1	14,8
58	87,2	384,2	311,8	270,3	224,7	184,2	16,7	15,3
0,60	88,7	397,4	322,5	279,6	232,4	190,6	17,3	15,7
64	91,6	423,9	344,0	298,2	247,9	203,3	18,4	16,6
68	94,4	450,4	365,5	316,9	263,4	216,0	19,6	17,6
72	97,2	476,9	387,0	335,5	278,9	228,7	20,7	18,5
76	99,8	503,3	408,5	354,2	294,3	241,4	21,9	19,4
0,80	102,4	529,8	430,0	372,8	309,8	254,1	23,0	20,3
Coul. Coeff.:		0,895	0,88	0,865	0,85	0,84		

red. Füll. $\frac{l}{L} =$	0,20 0,15 0,125 0,10 0,08					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leergang Lstg.	C_i bei $\frac{l}{L} = 0,10$
	Qu. Met.	D Centm.	Indic. Leistung $\frac{N_i}{c}$ in Pfdk. (pro 1 Meter Kolbengeschw.)					
0,80	102,4	529,8	430,0	372,8	309,8	254,1	23,0	20,3
84	103,0	556,3	451,5	391,4	325,3	266,8	24,2	21,2
88	107,4	582,8	473,0	410,1	340,8	279,5	25,3	22,1
92	109,5	609,3	494,5	428,7	356,3	292,2	26,5	23,1
96	112,2	635,8	516,0	447,4	371,8	304,9	27,6	24,0
1,00	115	662	538	466	387	318	29	25
05	117	695	564	489	407	334	30	26
10	120	729	591	513	426	349	32	27
15	123	762	618	536	446	365	33	28
20	125	795	645	559	465	381	35	29
1,25	128	828	672	583	484	397	36	30
30	131	861	699	606	504	413	37	32
35	133	894	726	629	523	429	39	33
40	135	927	753	652	543	445	40	34
45	138	960	780	676	563	461	42	35
1,50	140	994	806	699	581	476	43	36
60	145	1060	860	746	620	508	46	38
70	149	1126	914	792	658	540	49	40
80	154	1192	968	839	697	572	52	43
90	158	1258	1021	885	736	604	55	45
2,00	162	1325	1075	932	775	635	58	47
10	166	1391	1129	979	813	667	60	49
20	170	1457	1183	1025	852	699	63	51
30	174	1523	1236	1072	891	731	66	53
40	177	1589	1290	1118	929	762	69	56
2,50	181	1656	1344	1165	968	794	72	58
60	185	1722	1398	1212	1007	826	75	60
70	188	1788	1451	1258	1046	858	78	62
80	192	1854	1505	1305	1084	890	81	64
90	195	1920	1559	1351	1122	921	84	66
3,00	198	1987	1613	1398	1162	953	86	69
20	205	2119	1720	1491	1239	1016	92	73
40	211	2252	1828	1584	1317	1080	98	77
60	217	2384	1935	1678	1394	1143	104	82
80	223	2517	2043	1771	1472	1207	109	86
4,00	229	2649	2150	1864	1549	1270	115	90
20	235	2782	2258	1957	1627	1334	121	94
40	240	2914	2365	2050	1704	1397	127	99
60	246	3047	2473	2144	1782	1461	132	103
80	251	3179	2580	2237	1859	1524	138	107
5,00	256	3312	2688	2330	1937	1588	144	111
20	261	3444	2795	2423	2014	1651	150	116
40	266	3577	2903	2516	2092	1715	156	120
60	271	3709	3010	2610	2169	1778	161	124
80	276	3842	3118	2703	2247	1842	167	128
6,00	281	3974	3225	2796	2324	1906	173	133
20	285	4106	3333	2889	2401	1969	179	137
40	290	4239	3440	2982	2479	2033	184	141
60	294	4371	3548	3076	2556	2096	190	145
80	299	4504	3655	3169	2634	2160	196	149
7,00	303	4636	3763	3262	2711	2223	202	154
Coul. Coeff.:		0,895	0,88	0,865	0,85	0,84		

Zweicylinder-Auspuff-Maschinen (mit Expans.-Steuerung).

Abs. Adm. Sp. $p = 1 \frac{1}{4}$ Kgr. od. Atm.

Red. Füll. $\frac{L}{Z} =$	0,20	0,15	0,125	0,10	0,08
$C_i =$	6,9	6,4	6,2	6,0	5,9
$x C_i =$	6,1	5,7	5,5	5,5	5,4

Corr. Woolf- und Receiv.-Woolf-Masch.
Für $N' = \frac{1}{2} N$ ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{L}{Z} =$ **0,125** **0,10** **0,085**

wenn $R = \frac{1}{2} v$; $v:V =$	0,29	0,23	0,19
$R = v$; $v:V =$	0,35	0,28	0,24
$R = \infty$; $v:V =$	0,42	0,35	0,30

Compound-Masch. Für gleiche Arbeit in den Quadranten
ohne Spannungs-Abfall:

bei (normal) $\frac{L}{Z} =$ **0,125** **0,10** **0,085**

wenn $R = \infty$; $v:V =$	0,35	0,32	0,29
$R = v$; $v:V =$	0,38	0,34	0,31
eventuell $v:V =$	0,46	0,40	0,34

red. Füll. $\frac{L}{Z} =$	0,20 0,15 0,125 0,10 0,08					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leer-gang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{Z} =$	
	O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk.						$\frac{1}{1+\mu}$
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)					pro $c = 1$ m		0,10
0,080	32,4	57,5	46,9	40,7	34,0	28,9	2,4	3,0	0,90 = $\frac{1}{1+\mu}$
084	33,2	60,4	49,2	42,8	35,7	29,4	2,5	3,1	
088	34,0	63,3	51,6	44,8	37,3	30,8	2,6	3,2	
092	34,7	66,2	53,9	46,8	39,0	32,2	2,8	3,3	
096	35,5	69,1	56,2	48,9	40,7	33,6	2,9	3,4	
0,100	36,2	71,9	58,6	50,9	42,4	35,0	3,0	3,6	0,96 = $\frac{1}{c=2,23}$
105	37,1	75,5	61,5	53,5	44,6	37,2	3,2	3,7	
110	38,0	79,1	64,5	56,0	46,7	39,3	3,3	3,9	
115	38,8	82,7	67,4	58,6	48,8	40,2	3,5	4,0	
120	39,7	86,3	70,3	61,1	50,9	42,0	3,6	4,1	
0,125	40,5	89,9	73,2	63,7	53,0	43,7	3,8	4,3	0,91
130	41,3	93,5	76,2	66,2	55,2	45,5	3,9	4,4	
135	42,1	97,1	79,1	68,8	57,3	47,2	4,1	4,6	
140	42,8	100,7	82,0	71,3	59,4	49,0	4,2	4,7	
145	43,6	104,3	85,0	73,9	61,5	50,7	4,4	4,8	
0,15	44,4	107,9	87,9	76,4	63,7	52,5	4,5	4,9	0,92 = $\frac{1}{c=2,05}$
16	45,8	115,1	93,8	81,5	67,9	56,0	4,8	5,2	
17	47,2	122,3	99,6	86,6	72,1	59,5	5,1	5,5	
18	48,6	129,5	105,5	91,7	76,4	63,0	5,4	5,8	
19	49,9	136,7	111,3	96,8	80,6	66,5	5,7	6,0	
0,20	51,2	143,9	117,2	101,9	84,9	69,9	6,0	6,3	0,93 = $\frac{1}{c=2,05}$
21	52,5	151,1	123,0	107,0	89,1	73,4	6,3	6,5	
22	53,7	158,2	128,9	112,0	93,4	76,9	6,6	6,8	
23	54,9	165,4	134,8	117,1	97,6	80,4	6,9	7,1	
24	56,1	172,6	140,6	122,2	101,8	83,9	7,2	7,3	
0,25	57,9	179,8	146,5	127,3	106,1	87,4	7,5	7,6	0,94 = $\frac{1}{c=2,15}$
26	58,4	187,0	152,3	132,4	110,3	90,9	7,8	7,8	
27	59,5	194,2	158,2	137,5	114,6	94,4	8,1	8,1	
28	60,6	201,4	164,1	142,6	118,8	97,9	8,4	8,4	
29	61,7	208,6	169,9	147,7	123,0	101,4	8,7	8,6	
0,30	62,7	215,8	175,8	152,8	127,3	104,9	9,0	8,8	0,98
32	64,8	230,2	187,5	163,0	135,8	111,9	9,6	9,3	
34	66,8	244,6	199,2	173,2	144,3	118,9	10,2	9,8	
36	68,7	259,0	210,9	183,4	152,8	125,9	10,8	10,3	
38	70,6	273,4	222,7	193,6	161,3	132,9	11,4	10,8	
0,40	72,4	287,7	234,4	203,7	169,8	139,9	12,0	11,3	0,94 = $\frac{1}{c=2,15}$
42	74,2	302,1	246,1	213,9	178,3	146,9	12,6	11,8	
44	76,0	316,5	257,8	224,1	186,7	153,9	13,2	12,3	
46	77,7	330,9	269,5	234,3	195,2	160,9	13,8	12,8	
48	79,3	345,3	281,2	244,5	203,7	167,8	14,4	13,3	
0,50	81,0	359,7	293,0	254,7	212,2	174,8	15,1	13,8	0,94
52	82,0	374,1	304,7	264,9	220,7	181,8	15,7	14,3	
54	84,2	388,5	316,4	275,1	229,2	188,8	16,3	14,8	
56	85,7	402,8	328,1	285,2	237,7	195,8	16,9	15,3	
58	87,2	417,2	339,8	295,4	246,2	202,8	17,5	15,7	
0,60	88,7	431,6	351,5	305,6	254,6	209,8	18,1	16,2	0,94
64	91,6	460,4	375,0	326,0	271,6	223,9	19,3	17,1	
68	94,4	489,1	398,4	346,3	288,6	237,8	20,5	18,1	
72	97,2	517,9	421,9	366,7	305,6	251,8	21,7	19,0	
76	99,8	546,7	445,3	387,0	322,6	265,8	22,9	20,0	
0,80	102,4	575,4	468,7	407,4	339,5	279,8	24,1	20,9	0,94 = $\frac{1}{c=2,15}$

red. Füll. $\frac{L}{Z} =$	0,20 0,15 0,125 0,10 0,08					Subtr. Cmpr. Lstg.	Leer-gang Lstg.	C_i bei $\frac{L}{Z} =$	
	O	D	Indic. Leistung $\frac{N}{c}$ in Pfdk.						$\frac{1}{1+\mu}$
Qu. Met.	Centm.	(pro 1 Meter Kolbengeschw.)					pro $c = 1$ m		0,10
0,80	102,4	575,4	468,7	407,4	339,5	279,8	24,1	20,9	0,94 = $\frac{1}{c=2,15}$
84	105,0	604,2	492,2	427,8	356,5	293,8	25,3	21,9	
88	107,4	633,0	515,6	448,2	373,5	307,7	26,5	22,8	
92	109,8	661,8	539,0	468,5	390,5	321,7	27,7	23,8	
96	112,2	690,5	562,5	488,9	407,4	335,7	28,9	24,7	
1,00	115	719	586	509	424	350	30	26	0,94 = $\frac{1}{c=2,15}$
05	117	755	615	535	446	367	32	27	
10	120	791	645	560	467	385	33	28	
15	123	827	674	586	488	402	35	29	
20	125	863	703	611	509	420	36	30	
1,25	128	899	732	637	530	437	38	31	0,945
30	131	935	762	662	552	455	39	33	
35	133	971	791	688	573	472	41	34	
40	135	1007	820	713	594	490	42	35	
45	138	1043	850	739	615	507	44	36	
1,50	140	1079	879	764	637	525	45	37	0,945
60	145	1151	938	815	679	560	48	39	
70	149	1223	996	866	721	595	51	42	
80	154	1295	1055	917	764	630	54	44	
90	158	1367	1113	968	806	665	57	46	
2,00	162	1439	1172	1019	849	699	60	49	0,945 = $\frac{1}{c=2,15}$
10	166	1511	1230	1070	891	734	63	51	
20	170	1582	1289	1120	934	769	66	53	
30	174	1654	1348	1171	976	804	69	55	
40	177	1726	1406	1222	1018	839	72	58	
2,50	181	1798	1465	1273	1061	874	75	60	0,950
60	185	1870	1523	1324	1103	909	78	62	
70	188	1942	1582	1375	1146	944	81	64	
80	192	2014	1641	1426	1188	979	84	67	
90	195	2086	1699	1477	1230	1014	87	69	
3,00	198	2158	1758	1528	1273	1049	90	71	0,950 = $\frac{1}{c=2,15}$
20	205	2302	1875	1630	1358	1119	96	75	
40	211	2446	1992	1732	1443	1189	102	80	
60	217	2590	2109	1834	1528	1259	108	84	
80	223	2734	2227	1936	1613	1329	114	89	
4,00	229	2877	2344	2037	1698	1399	120	93	0,950 = $\frac{1}{c=2,15}$
20	235	3021	2461	2139	1783	1469	126	98	
40	240	3165	2578	2241	1867	1539	132	102	
60	246	3309	2695	2343	1952	1609	138	106	
80	251	3453	2812	2445	2037	1678	144	111	
5,00	256	3597	2930	2547	2122	1748	151	115	0,955
20	261	3741	3047	2649	2207	1818	157	120	
40	266	3885	3164	2751	2292	1888	163	124	
60	271	4028	3281	2852	2377	1958	169	128	
80	276	4172	3398	2954	2462	2028	175	133	
6,00	281	4316	3515	3056	2546	2098	181	137	0,955 = $\frac{1}{c=2,15}$
20	285	4460	3633	3158	2631	2168	187	142	
40	290	4604	3750	3260	2716	2238	193	146	
60	294	4748	3867	3362	2801	2308	199	150	
80	299	4891	3984	3465	2886	2378	205	155	
7,00	303	5035	4101	3565	2971	2448	211	159	0,955 = $\frac{1}{c=2,15}$

Coul. Coëff.: 0,90 0,88 0,865 0,853 0,84

Coul. Coëff.: 0,90 0,88 0,865 0,855 0,84