

Statikseile

Zusammenstellung - Stand 12.09.1998 / Die Werte wurden Katalogen und Werbeunterlagen entnommen. Keine Gewähr für die Richtigkeit

	Type (prEN 1891)	CE	Nenn- durch- messer in mm	Mantel- rutsch	1,5 kN Dehnung in %	Seil- masse in gr	Mantel- anteil in %	max. Statische Belastung in kN	Statische Belastung mit Achterknoten in kN	Fangstoß in kN	Sturzzahl
MAMMUT 12 mm TEC Static	A	CE960 123	12,0	5,0 mm +/- 5,0	1,6 +/- 5,0	92 +2/-3	34 +/- 5,0	42 +/- 2,0	27 +2 / -0	5,5 +/- 0,5	63 + 5 / -0
MAMMUT 11 mm TEC Static	A	CE960 123	11,0	0,0 mm +/- 5,0	2,0 +/- 5,0	77 +2/-3	34 +/- 5,0	36 +/- 2,0	22 +2 / -0	5,5 +/- 0,5	30 + 4 / -0
MAMMUT 10 mm TEC Static	A	CE960 123	10,0	0,0 mm +/- 5,0	2,4 +/- 5,0	67 +2/-3	39 +/- 5,0	30 +/- 2,0	20 +2 / -0	5,5 +/- 0,5	14 + 2 / -0
MAMMUT 9 mm TEC Static	B	CE960 123	9,0	0,0 mm +/- 5,0	2,8 +/- 5,0	51 +2/-3	41 +/- 5,0	23 +/- 2,0	15 +2 / -0	5,0 +/- 0,5	6 + 2 / -0
MAMMUT 10,5 mm TOP Static	A	CE960 123	10,5	0,0 mm +/- 5,0	3,0 +/- 5,0	73 +2/-3	44 +/- 5,0	32 +/- 2,0	20 +2 / -0	5,5 +/- 0,5	20 + 4 / -0
MAMMUT 9,0 mm TOP Static	B	CE960 123	9,0	0,0 mm +/- 7,0	4,0 +/- 5,0	56 +2/-3	46 +/- 5,0	24 +/- 2,0	16 +2 / -0	4,5 +/- 0,5	17 + 4 / -0
MAMMUT 11,0 mm SAR Static	A	CE960 123	11,0	0,0 mm +/- 5,0	3,2 +/- 5,0	78 +2/-3	47 +/- 5,0	29 +/- 2,0	19 +2 / -0	5,5 +/- 0,5	20 + 4 / -0
BEAL Antipodes 9 mm	B		8,9	0,3 %	3,6 % (50 kg)	51	43	19	13,5		8 (80 kg)
BEAL	A		10,1	0 %	4,4 %	62	43	24	17	4,0	6

Antipodes 10,5 mm											
BEAL Antipodes 11 mm	A		10,3	0,8 %	3,0 %	65	38	27	19,5	4,3	16
BEAL Antipodes 11 mm	A		10,8	0,8 %	2,8 %	73	36	30	20,5	5,1	20
BEAL Antipodes 11,5 mm	A		11,1	0,5 %	2,6 %	78	38	32	23	5,1	20
BEAL Industrie 11 mm	A		10,8	0,8 %	2,8 %	73	36	30	20,5	5,3	20
BEAL Intervention 10,5 mm	A		10,3	0,8 %	3,0 %	65	38	27	19,5	5,1	20
BEAL Intervention 11,5 mm	A		11,1	0,5 %	2,6 %	78	38	32	23	5,1	20
BEAL Ergo 12,5 mm	A		13,0	0 %	2,9 %	101	43	38	27	5,3	20
BEAL Elagage 13,5 mm	A		13,5	0 %	5 %	119	82	30	19	5,2	20
BEAL Elagage 13 mm	A		12,6	0 %	4,2 %	98	61	34	18	5,1	20

Gleistein neu	15,77 15,60 16,80	16,06	18,25 16,75 18,22	17,44	17,20 16,32 17,53	17,02	20,10	20,10
Gleistein gebraucht	17,22 15,27 16,93	16,47	18,22 16,52 18,26	17,67	15,89 15,29 14,91	15,36	17,49 17,28 15,61	16,79
TEC 10 mm	17,16 17,58 17,25	17,33	20,41 21,03 20,25	20,56	15,39 12,74 12,57	13,57		nicht geprüft
TEC 11 mm	21,37 20,96 21,37	21,23	24,41 25,21 25,52	25,05	15,21 16,81 15,52	15,85	24,15 23,39 21,19	22,91

Beurteilung durch den Tester:

Es zeigt sich deutlich, daß durch schonende Seilabknickung (Vergleich Spierenstich und Achterknoten, sowie Halbmastwurf mit Sicherungsknoten und Abseilachter mit Sicherungsknoten) die Festigkeit erhöht werden kann. Keines der Seile ist jedoch im kritischen Bereich. Wenn man von den Untersuchungen von Pit Schubert ausgeht (Mehr Sicherheit beim Bergsport Teil 10) werden die Fixpunkte bei Anwendung von Seilbrücken nur in der Grössenordnung des vierfachen Körpergewichtes belastet. Wichtiger erscheint mir die Vorsichtsmaßnahme, daß die vorgespannten Seile nicht auf scharfen Kanten scheuern d.h. daß kritische Stellen je nach Möglichkeit zusätzlich geschützt werden. Das Gleistein Seil aus Aramid hat eine enorm hohe Bruchfestigkeit, welche sich jedoch in der Praxis durch die Knotenanwendung auf das Niveau von Polyamid Static Seilen einpendelt. Sein Vorteil ist die geringere Seildehnung, sein Nachteil der hohe Preis. Die neuen Mammut Seile TEC Static und SAR-Static (Doppelmantelseil) sind beim FWK in der Praxiserprobung, sodaß das Handling abschließend von den Praktikern beurteilt werden kann.