



LAMIERA GRECATA TIPO OR 20/750

Acciaio Zincato e/o preverniciato, Aluzinc®, Inox Aisi 304 e 430
Coil partenza 1000

Materiale: S250 GD UNI EN 10346
(tensione di snervamento $f_y = 250 \text{ N/mm}^2$)
Carico uniformemente distribuito



INTERASSE DI APPOGGIO "L" in metri (m) - carico utile in daN/m²

SPESS. mm	A cm ² /m	PESO ¹ kg/m ²	W cm ³ /m	J cm ⁴ /m	CASO	INTERASSE DI APPOGGIO "L" in metri (m) - carico utile in daN/m ²															
						1,00	1,25	1,50	1,75	2,00	2,25	2,50	2,75	3,00	3,25	3,50	3,75	4,00			
0,50	6,69	5,24	3,61	3,61	$f \leq 1/200$	286	144	81	49	31	20	13	9	6	3	2	0	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	472	300	207	151	114	89	71	58	48	40	34	29	25			
					$\sigma < f_{yed}$	683	435	301	219	167	131	105	86	71	60	51	44	38			
0,60	8,02	6,29	4,34	4,34	$f \leq 1/200$	343	173	97	59	37	24	16	11	7	4	2	0	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	566	360	248	181	137	107	85	69	57	48	40	34	29			
					$\sigma < f_{yed}$	820	522	361	263	200	157	126	103	85	72	61	52	45			
0,70	9,36	7,34	5,06	5,06	$f \leq 1/200$	401	202	114	69	44	28	19	12	8	5	2	0	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	660	420	289	211	160	125	100	81	67	56	47	40	34			
					$\sigma < f_{yed}$	956	609	421	307	234	183	147	120	100	84	71	61	53			
0,80	10,70	8,38	5,78	5,78	$f \leq 1/200$	458	230	130	79	50	33	21	14	9	5	2	0	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	755	480	331	241	182	142	114	93	76	64	54	46	39			
					$\sigma < f_{yed}$	1093	696	481	351	267	209	168	137	114	96	82	70	60			
1,00	13,37	10,48	7,23	7,23	$f \leq 1/200$	572	288	162	98	62	41	27	18	11	6	3	1	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	943	600	413	301	228	178	142	116	96	80	67	57	49			
					$\sigma < f_{yed}$	1366	870	601	439	334	261	210	172	142	120	102	87	76			
0,50	6,69	5,24	3,61	3,61	$f \leq 1/200$	-	277	158	98	64	43	30	21	15	11	8	5	3			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	502	315	216	156	117	89	71	58	48	40	34	29	25			
					$\sigma < f_{yed}$	727	456	313	227	171	131	105	86	71	60	51	44	38			
0,60	8,02	6,29	4,34	4,34	$f \leq 1/200$	-	332	190	117	76	52	36	25	18	13	9	6	4			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	603	378	259	187	141	107	85	69	57	48	40	34	29			
					$\sigma < f_{yed}$	872	547	376	272	206	157	126	103	85	72	61	52	45			
0,70	9,36	7,34	5,06	5,06	$f \leq 1/200$	-	387	221	137	89	60	42	30	21	15	11	7	5			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	703	440	302	218	164	125	100	81	67	56	47	40	34			
					$\sigma < f_{yed}$	1018	638	438	317	240	183	147	120	100	84	71	61	53			
0,80	10,70	8,38	5,78	5,78	$f \leq 1/200$	-	443	253	156	102	69	48	34	24	17	12	8	5			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	804	503	345	249	188	142	114	93	76	64	54	46	39			
					$\sigma < f_{yed}$	1163	730	501	363	274	209	168	137	114	96	82	70	60			
1,00	13,37	10,48	7,23	7,23	$f \leq 1/200$	-	554	316	195	127	86	60	42	30	22	15	10	7			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	1005	629	431	311	235	178	142	116	96	80	67	57	49			
					$\sigma < f_{yed}$	1454	912	626	453	343	261	210	172	142	120	102	87	76			
0,50	6,69	5,24	3,61	3,61	$f \leq 1/200$	595	302	173	107	70	47	33	24	17	12	9	6	4			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	622	391	269	195	147	113	90	74	61	51	43	37	32			
					$\sigma < f_{yed}$	899	566	390	283	215	165	132	109	90	76	65	56	49			
0,60	8,02	6,29	4,34	4,34	$f \leq 1/200$	714	362	207	128	84	57	40	28	20	15	11	7	5			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	746	469	322	233	177	135	108	88	73	61	52	45	38			
					$\sigma < f_{yed}$	1079	680	468	340	258	198	159	130	108	91	78	67	58			
0,70	9,36	7,34	5,06	5,06	$f \leq 1/200$	833	423	242	149	98	66	46	33	24	17	12	9	6			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	870	547	376	272	206	158	126	103	85	72	61	52	45			
					$\sigma < f_{yed}$	1259	793	546	396	301	231	185	152	126	107	91	78	68			
0,80	10,70	8,38	5,78	5,78	$f \leq 1/200$	952	483	276	171	112	76	53	38	27	20	14	10	7			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	994	625	430	311	230	180	144	118	98	82	69	59	51			
					$\sigma < f_{yed}$	1439	906	624	453	343	264	212	174	145	122	104	90	78			
1,00	13,37	10,48	7,23	7,23	$f \leq 1/200$	1190	604	345	214	140	95	66	47	34	24	18	12	8			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	1243	782	537	389	294	225	180	147	122	102	87	74	64			
					$\sigma < f_{yed}$	1798	1133	780	566	429	329	265	217	181	152	130	112	97			

- 1 Caso $f \leq 1/200$ i carichi si riferiscono a una deformazione massima pari a $L/200$
- 2 Caso $\sigma < \sigma_{amm}$ i carichi si riferiscono alla sollecitazione massima ammissibile assunta pari a $f_y/1,5 = 250 / 1,5 = 165 \text{ N/mm}^2$
- 3 Caso $\sigma < f_{yed}$ i carichi si riferiscono alla sollecitazione pari a $f_y/Y_{M0} = 250 / 1,05 = 238 \text{ N/mm}^2$
Attenzione: aumentare i carichi di progetto applicati dal +30% al +50%
- 4 Unità di misura: $1 \text{ daN/m}^2 = 0,9806 \text{ Kg/m}^2$

Tutti i dati inseriti in questa tabella sono informativi, spetta al progettista verificare le portate in funzione delle applicazioni.