



• Quote espresse in mm  
• A e B indicano il lato con vernice a finire

## LAMIERA GRECATA TIPO OR20/975

Acciaio Zincato e/o preverniciato, Aluzinc®, Inox Aisi 304 e 430  
Coil partenza 1250

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  $\text{daN/m}^2$

SPESS. mm	A $\text{cm}^2/\text{m}$	PESO* $\text{kg/m}^2$	W $\text{cm}^3/\text{m}$	J $\text{cm}^4/\text{m}$	CASO	INTERASSE DI APPOGGIO "L" in metri (m) - carico utile in $\text{daN/m}^2$															
						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	6,17	5,04	3,62	3,62	$f_{\leq 1/200}$	287	144	81	49	31	21	14	9	6	3	2	0	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	472	300	207	151	114	89	71	58	48	40	34	29	25			
					$\sigma < f_{y,ed}$	684	436	301	220	167	131	105	86	71	60	51	44	38			
0,60	7,41	6,05	4,34	4,34	$f_{\leq 1/200}$	344	173	98	59	38	25	16	11	7	4	2	1	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	567	360	248	181	137	107	86	70	58	48	41	35	30			
					$\sigma < f_{y,ed}$	820	523	361	264	201	157	126	103	86	72	61	53	46			
0,70	8,64	7,05	5,06	5,06	$f_{\leq 1/200}$	401	202	114	69	44	29	19	13	8	5	2	1	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	661	421	290	211	160	125	100	81	67	56	47	40	35			
					$\sigma < f_{y,ed}$	957	610	421	308	234	183	147	120	100	84	72	62	53			
0,80	9,88	8,06	5,78	5,78	$f_{\leq 1/200}$	458	231	130	79	50	33	22	14	9	6	3	1	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	756	481	331	241	183	143	114	93	77	64	54	46	40			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1094	697	482	352	267	210	168	138	114	96	82	70	61			
1,00	12,35	10,08	7,23	7,23	$f_{\leq 1/200}$	573	288	163	99	63	41	27	18	12	7	4	1	0			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	944	601	414	302	229	178	143	116	96	80	68	58	50			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1367	871	602	440	334	262	210	172	143	120	102	88	76			
0,50	6,17	5,04	3,62	3,62	$f_{\leq 1/200}$	-	277	158	98	64	43	30	21	15	11	8	5	4			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	503	315	216	156	118	89	71	58	48	40	34	29	25			
					$\sigma < f_{y,ed}$	727	457	314	227	172	131	105	86	71	60	51	44	38			
0,60	7,41	6,05	4,34	4,34	$f_{\leq 1/200}$	-	333	190	117	77	52	36	26	18	13	9	6	4			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	603	378	259	187	141	107	86	70	58	48	41	35	30			
					$\sigma < f_{y,ed}$	873	548	376	272	206	157	126	103	86	72	61	53	46			
0,70	8,64	7,05	5,06	5,06	$f_{\leq 1/200}$	-	388	222	137	89	61	42	30	22	15	11	8	5			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	704	441	302	218	165	125	100	81	67	56	47	40	35			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1018	639	439	318	241	183	147	120	100	84	72	62	53			
0,80	9,88	8,06	5,78	5,78	$f_{\leq 1/200}$	-	443	253	156	102	69	48	34	25	18	13	9	6			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	804	504	345	249	188	143	114	93	77	64	54	46	40			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1164	730	502	363	275	210	168	138	114	96	82	70	61			
1,00	12,35	10,08	7,23	7,23	$f_{\leq 1/200}$	-	554	317	196	128	87	60	43	31	22	16	11	7			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	1006	630	432	312	235	178	143	116	96	80	68	58	50			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1455	913	627	454	344	262	210	172	143	120	102	88	76			
0,50	6,17	5,04	3,62	3,62	$f_{\leq 1/200}$	596	302	173	107	70	48	33	24	17	12	9	6	4			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	622	391	269	195	147	113	90	74	61	51	44	37	32			
					$\sigma < f_{y,ed}$	900	567	390	283	215	165	133	109	91	76	65	56	49			
0,60	7,41	6,05	4,34	4,34	$f_{\leq 1/200}$	715	363	207	128	84	57	40	29	21	15	11	8	5			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	747	470	323	234	177	135	108	89	73	62	52	45	39			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1080	680	468	340	258	198	159	131	109	92	78	67	59			
0,70	8,64	7,05	5,06	5,06	$f_{\leq 1/200}$	834	423	242	150	98	67	47	33	24	17	13	9	6			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	871	548	376	273	206	158	127	103	86	72	61	52	45			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1260	794	546	397	301	231	186	152	127	107	91	79	68			
0,80	9,88	8,06	5,78	5,78	$f_{\leq 1/200}$	953	484	277	171	112	76	53	38	28	20	14	10	7			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	995	626	430	312	231	180	145	118	98	82	70	60	52			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1440	907	624	453	344	264	212	174	145	122	104	90	78			
1,00	12,35	10,08	7,23	7,23	$f_{\leq 1/200}$	1191	605	346	214	140	95	67	48	34	25	18	13	9			
					$\sigma < \sigma_{amm}$	1244	783	538	390	295	226	181	148	122	103	87	75	64			
					$\sigma < f_{y,ed}$	1800	1134	781	567	430	330	265	218	181	153	130	112	98			

- 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  $\sigma < f_{y,ed}$  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.