

Ergebnisse

Anschlussnachweise

Sparren Pfette genagelt - Lager: L1

Eingabewerte

Bezeichnung	dn	dk	ln	lg	γМ	fu,k	Tragfkl.	Tragfkl.	
Nagel	[mm]	[mm]	[mm]	[mm]	[-]	[N/mm ²]	1-3	A-C	
4,2 x 230,0	4,2	8,0	230,0	85,0	1,1	600,0	3	С	
(Sondernagel/vorgebohrt)									

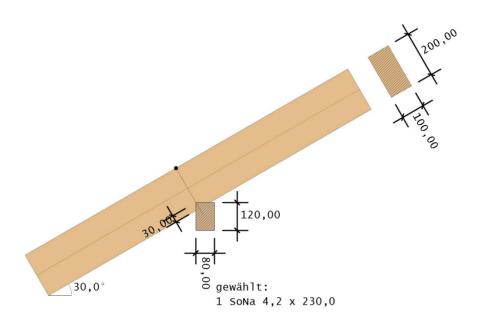
Bezeichnung	Holzart	ρk	fc,0,k	fc,90,k	fv,k	γМ
Holz	[-]	[kg/m³]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[N/mm ²]	[-]
C24	Nadelholz	350,0	21,0	2,5	2,0	1,3

Winkel	Sparrenhöhe	-breite	-abstand	Pfettenhöhe	-breite	Kerventiefe	kmod	
[Grad]	[mm]	[mm]	[m]	[mm]	[mm]	[mm]	[-]	
30,0	200,0	100,0	0,8	120,0	80,0	30,0	0,9	

Auflagerkräfte	VxMin	VzZug	VxMax	VzZug	VzMin	VxZug	VzMax	VxZug	Av,d	
Min/Max (γ- fach)	[N/m]	[N/m]								
am Lager L1	-5902,5	7067,8	-1642,5	3509,8	1735,9	-2068,8	7119,1	-4470,2	7119,1	
pro Sparren in [N]	-4722,0	5654,2	-1314,0	2807,9	1388,7	-1655,0	5695,3	-3576,2	5695,3	
	Fla,d [N]	Fax,d [N]	Fla,d [N]	Fax,d [N]	Fla,d [N]	Fax,d [N]	Fla,d [N]	Fax,d [N]		
Kräfte an Stiftachse	6916,5	2535,7	2541,9	1774,7	2127,7	375,2	5944,7	3144,2		
Kräfte für Stiftnachweis	[-]	[-]	[-]	[-]	[-]	[-]	[-]	[-]		



Nachweisgraphik - Lager: L1



Protokoll

Nachweis der Pfette (Auflagerd	Nachweis der Pfette (Auflagerdruck)										
Winkel Kraft-/ Faserrichtung: α =	90	[Grad]	(Pfette)								
σc,90,d / (kc,90 * fc,90,d)	≤	1,0	(47)								
σc,90,d =	Fc,90,d / Aef	[N/mm²]	(48)								
Fc,90,d =	5695,28	[N]	max Av								
Aef =	9600,00	[mm²]	10.2.4(1)								
σc,90,d =	0,59	[N/mm²]	(48)								
kc,90 =	1,00	[-]	10.2.4(1)								
fc,90,d =	1,73	[N/mm²]	(3)								
0,34	≤	1,0 Nachweis erbracht.	(47)								

Nachweis des Sparrens (Auflag	erdruck)			
Winkel Kraft-/ Faserrichtung: α =	60,00	[Grad]	(Sparren)	
σc,α,d / (kc,α *	≤	1,0	(49)	
$\sigma c, \alpha, d =$	Fc,α,d / Aef	[N/mm²]	(50)	
Fc,α,d =	5695,28	[N]	max Av	
Aef =	11196,15	[mm²]	10.2.4(1)	
σc,α,d =	0,51	[N/mm²]	(50)	
kc,90 =	1,00	[-]	10.2.4(1)	
kc,α =	1,00	[-]	(51)	
$fc,\alpha,d=$	2,08	[N/mm²]	(52)	
0,24	≤	1,0 Nachweis erbracht.	(49)	





Nachweis Mind	destholzdick			
Sparrenhöhe:	t =	200,00		
Kerve:	tv =	30,00		
vorhanden:	t1 = t - tv	170,00	12.5.1(Bild 43a)	
erforderlich:	t1,req =	37,80	(217)	
t1	≥	t1,req		
170,00	≥	37,80	Nachweis erbracht.	

Nachweis Wirksame Einschlagtiefe [m	m]			
min. erforderliche Einschlagtiefe:	8 * d =	33,60	12.8.1(9)	
max. rechn. wirksame Einschlagtiefe:	Ig =	85,00	12.8.1(9)	
vorhandene Einschlagtiefe:	=	60,00		
profilierte Länge:	Ig =	85,00	Sondernagel	
anrechenbare Wirksame Einschlagtiefe:	lef =	60,00	lef ≤ lg	
60,00	≤	85,00	Nachweis erbracht.	
33,60	≤ 60 ≤	85,00	Nachweis erbracht.	

Werte für die Tragfähigkeitsberechnung auf Hera	usziehen			
Sondernagel vorgebohrt: f1,k ist um 30 % reduziert.			12.8.1(8)	
Ausziehparameter f1,k =	4,29	[N/mm ²]	(Tabelle 14)	
Kopfdurchziehparameter f2,k =	12,25	[N/mm²]	(Tabelle 14)	
Hinweis:				
Rax,k nach Gleichung (233) darf				
bei Einbauholzfeuchte oberhalb 20 %,				
nur zu 2/3 in Rechnung gestellt werden.			12.8.1(12)	
Rax,k =	784,00	[N]	(233)	
Rax,d =	542,77	[N]	(234)	

Werte für die Tragfähigkeitsberechnung auf Abscheren								
Lochleibungsfestigkeit: fh,1k = fh,2k =	27,49	[N/mm²]	(213)					
My,k =	7511,40	[Nmm]	(214)					
Rk =	1317,11	[N]	(216)					
Rla,d =	1077,64	[N]	(195)					

Nachweis der Tragfähigkeit der
Nagel wird nicht auf Herausziehen beansprucht.
Nagel wird nicht auf Abscheren beansprucht.
Am Nagel wird kein Nachweis geführt.

Nachweis Nagelabstand im S				
	vorhanden	mindestens	(Tabelle 10)	
unbeanspruchter Rand: a2,c =	50,00	12,60	3 * d	
			Nachweis erbracht.	