

1. Berechnungsoptionen

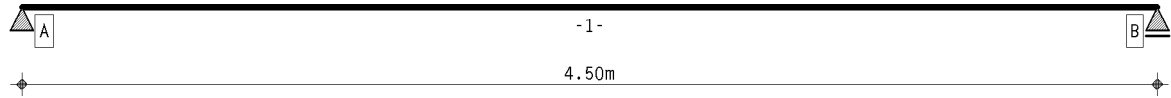
Berechnung DIN EN 1995:2010, Deutschland

Nutzungsklasse 2

Wärmeausdehnungskoeffizient Holz $\alpha_t = 0.500 \cdot 10^{-5}/^{\circ}\text{K}$

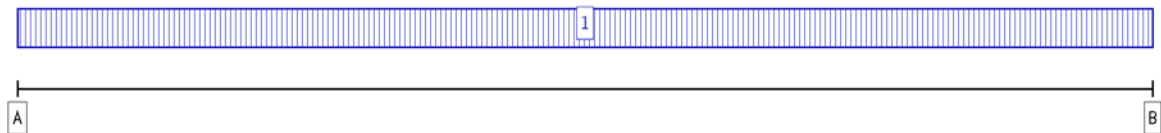
$\psi_2 = 0.60$ (Beiwert gemäß DIN EN 1995-1-1 2.3.2.2 (2))

2. Statisches System

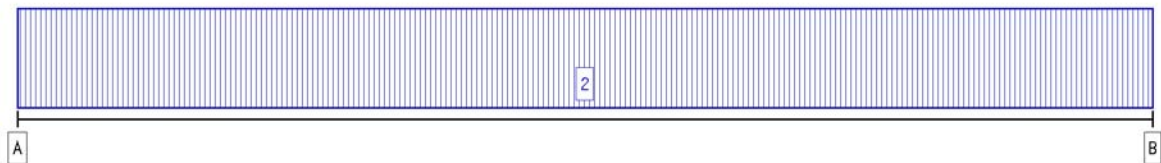


Hauptträger

3. Belastung



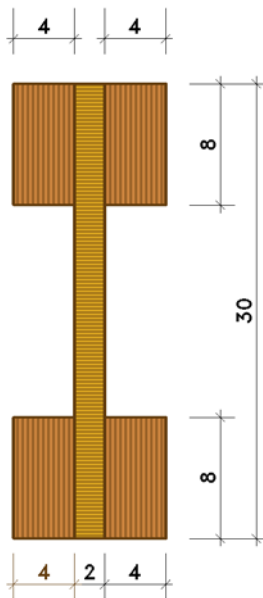
EINWIRKUNG 1: ständige Lasten (ständig, 1 Lastfälle)



EINWIRKUNG 2: Nutzlasten (1) (veränderlich, 1 Lastfälle)

4. Hauptträger

Schnitt Maßstab 1: 5



Holzgüte Obergurt

char. Biegefestigkeit $f_{m,k}$	: 24.0 N/mm ²
char. Schubfestigkeit $f_{v,k}$	: 4.0 N/mm ²
char. Zugfestigkeit $f_{t,k}$	: 14.5 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,0,k}$	: 21.0 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,90,k}$	: 2.5 N/mm ²
E-Modul $E_{0,mean}$	: 11000 N/mm ²
Dichte ρ_k/ρ_m	: 350 / 420 kg/m ³
Verformungsbeiwert k_{def}	: 0.60 -
Fläche A_{Gurt}	: 64.000 cm ²
Trägheitsmoment I_{Gurt}	: 341.333 cm ⁴

Holzgüte Steg (Faser II)

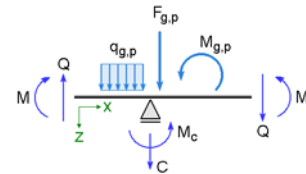
d = 20.0 mm (hochkant)	
char. Biegefestigkeit $f_{m,k}$	: 29.0 N/mm ²
char. Schubfestigkeit $f_{v,k}$	: 9.5 N/mm ²
char. Zugfestigkeit $f_{t,k}$	: 29.0 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,0,k}$	: 21.0 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,90,k}$	: 9.0 N/mm ²
k_{cr}	: 1.00 mm ² /N

E-Modul $E_{0,mean}$ (Scheibe)	: 4400 N/mm ²
E-Modul $E_{0,mean}$ (Platte)	: 6000 N/mm ²
Dichte ρ_k/ρ_m	: 600 / 720 kg/m ³
Verformungsbeiwert k_{def}	: 0.80 -
Fläche A_{Gurt}	: 60.000 cm ²
Trägheitsmoment I_{Gurt}	: 4500.000 cm ⁴

Holzgüte Untergurt

char. Biegefestigkeit $f_{m,k}$	: 24.0 N/mm ²
char. Schubfestigkeit $f_{v,k}$	: 4.0 N/mm ²
char. Zugfestigkeit $f_{t,k}$	: 14.5 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,0,k}$	: 21.0 N/mm ²
char. Druckfestigkeit $f_{c,90,k}$	: 2.5 N/mm ²
E-Modul $E_{0,mean}$	: 11000 N/mm ²
Dichte ρ_k/ρ_m	: 350 / 420 kg/m ³
Verformungsbeiwert k_{def}	: 0.60 -
Fläche A_{Gurt}	: 64.000 cm ²
Trägheitsmoment I_{Gurt}	: 341.333 cm ⁴

Schnittgrößendefinition:



5. Stababschnitte

Trägerabschnitte

Abschn.	x_A m	x_E m	l m	l_v m	Kragarm	s_{ef} mm
1	0.00	4.50	4.50	4.50	-	32.0

Steifigkeitswerte Gebrauchsfähigkeit Anfangszustand

Abschn.	γ_2 -	a_2 mm	K_1 N/mm	γ_{1r} -	a_1 mm	K_3 N/mm	γ_{3r} -	a_3 mm	$EI_{ef,inst}$ Nmm ²	ϕ k_{def} -
1	1.0000	-0.0	1251	0.5325	-110.0	1251	0.5325	110.0	1.1803E12	0.5739

Steifigkeitswerte Tragfähigkeit Anfangszustand

Abschn.	γ_2 -	a_2 mm	K_1 N/mm	γ_1 -	a_1 mm	K_3 N/mm	γ_3 -	a_3 mm	$EI_{ef,inst}$ Nmm ²	$I_{ef,inst}$ mm ²	$h_{q,inst}$ mm	$A_{q,inst}$ mm
1	1.0000	0.0	834	0.4316	-110.0	834	0.4316	110.0	1.0084E12	91675144.00	15.00	46.55

Steifigkeitswerte Tragfähigkeit Endzustand

Abschn.	γ_2 -	a_2 mm	K_1 N/mm	γ_1 -	a_1 mm	K_3 N/mm	γ_3 -	a_3 mm	$EI_{ef,inf}$ Nmm ²	$I_{ef,inf}$ mm ²	$h_{q,inf}$ mm	$A_{q,inf}$ mm
1	1.0000	0.0	455	0.3606	-110.0	455	0.3606	110.0	6.4070E11	79213616.00	15.00	47.07

Nettoquerschnittswerte

Abschn.	$A_{n,2}$ cm ²	$W_{n,2}$ cm ³	$I_{n,2}$ cm ⁴	$A_{n,1}$ cm ²	$W_{n,1}$ cm ³	$I_{n,1}$ cm ⁴	$A_{n,3}$ cm ²	$W_{n,3}$ cm ³	$I_{n,3}$ cm ⁴
1	60.00	300.00	4500.00	64.00	85.33	341.33	64.00	85.33	341.33

6. Verbindungsmittel

Abschnitt 1 von $x_A = 0.00$ m bis $x_E = 4.50$

Nagel, 3.8 x 100.0 mm, $d_k = 20.0$ mm, nicht vorgebohrt

2-reihig mit $a_1 = 64.0$ mm

2 - reihig mit $a_2 = 30.0$ mm, vereinfachter Nachweis nach NA.8.2.4

Nagel endet in Holz 2, 2 Scherfläche(n), Einschlagtiefe $t = 40$ mm $> 4 d = 15$ mm

$f_{uk} = 600$ N/mm², $M_{yk} = 5790$ Nmm

$K_{ser} = 1251$ N/mm, $\gamma_M = 1.10$, $R_k = 1116.0$ N, alle Werte pro Scherfläche

7. Lager

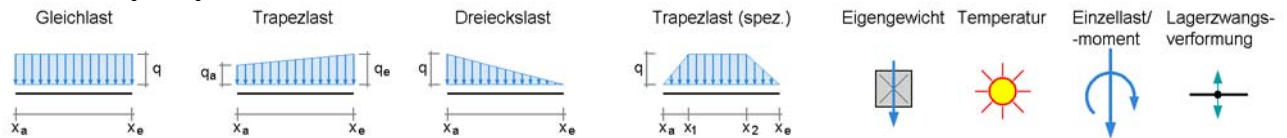
Lagerkoordinaten

Lager-Bez.	x m	Breite mm	Tiefe mm	CF kN/m	CM kNm/-	Festhaltung (F) (M)	
A	0.00	150	20	fest	----	X	-
B	4.50	150	20	fest	----	X	-

8. Einwirkungen

Achtung! Gemäß DIN EN 1995-1-1, Anhang B.1

dürfen nachgiebig verbundene Querschnitte nur mit Streckenlasten belastet werden



1. Ständige Einwirkung: ständige Lasten

1. Additiver Lastfall: Eigengewicht (1)

→ Gleichlast: $q = 1.00 \text{ kN/m}$ von $x_a = 0.00 \text{ m}$ bis $x_e = 4.50 \text{ m}$

2. Veränderliche Einwirkung: Nutzlasten (1)

2. Additiver Lastfall: Nutzlasten (1/1)

→ Gleichlast: $q = 2.00 \text{ kN/m}$ von $x_a = 0.00 \text{ m}$ bis $x_e = 4.50 \text{ m}$

9. Nachweise

1: EC 5 Tragfähigkeit

Beulnachweis nach DIN EN 1995, 9.1.1(7) wird geführt

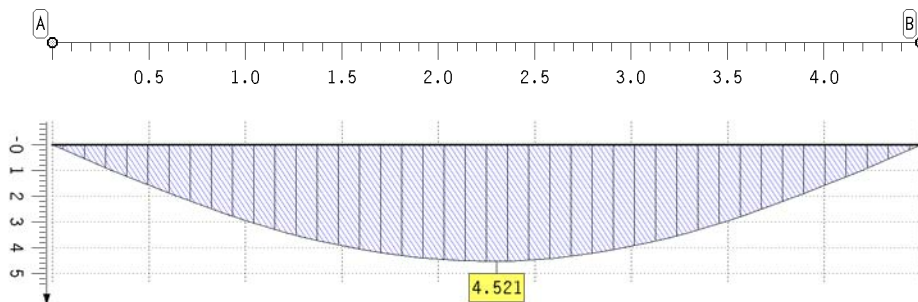
Nachweis der Auflagerpressung DIN EN 1995, 6.1.5 wird geführt

Extremierung 1

10. Einwirkungsergebnisse

10.1. Einwirkung 1: ständige Lasten

extremale Durchbiegungen des Hauptträgers (charakteristisch)

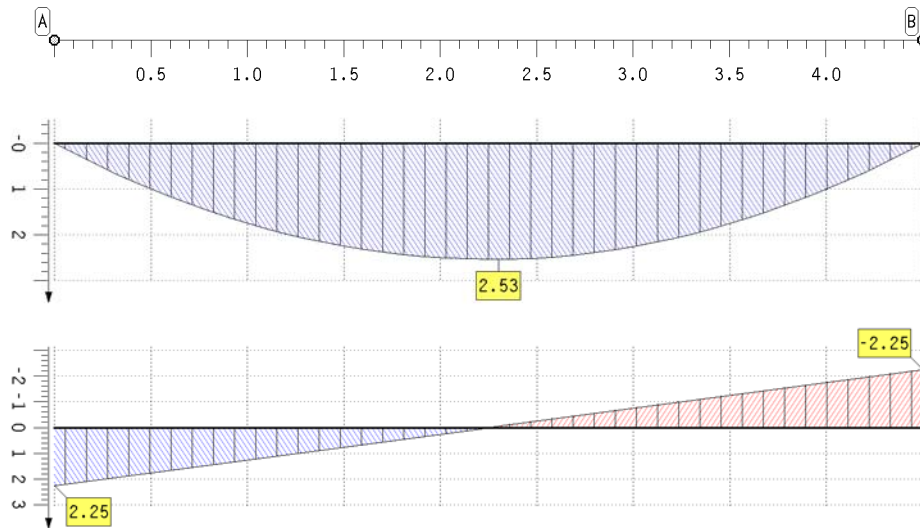


Durchbiegung
Hauptträger
charakteristisch
 w in mm
Min: -0.00
Max: 4.52

extremale Durchbiegungen des Hauptträgers (charakteristisch)

Punkt	x m	min w mm	max w mm	Punkt	x m	min w mm	max w mm
A	0.000	0.00	0.00	B	4.500	-0.00	-0.00
	1.200	3.38	3.38	Minimum		-0.00	-0.00
	2.200	4.52	4.52	Maximum		4.52	4.52
	3.200	3.58	3.58				

extremale Schnittgrößen



Biegemoment
Hauptträger
M in kNm
Min: 0.00
Max: 2.53

Querkraft
Hauptträger
V in kN
Min: -2.25
Max: 2.25

extremale Schnittgrößen

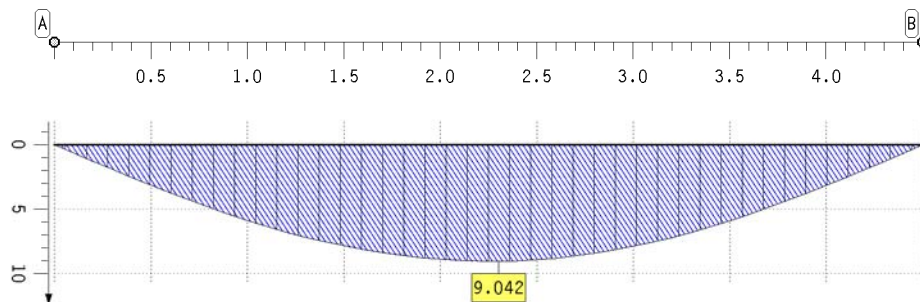
Punkt	x	min M	max M	min V	max V	Punkt	x	min M	max M	min V	max V
-	m	kNm	kNm	kN	kN	-	m	kNm	kNm	kN	kN
A	0.000	0.00	0.00	2.25	2.25	B	4.500	0.00	0.00	-2.25	-2.25
	1.100	1.87	1.87	1.15	1.15	Minimum		0.00	0.00	-2.25	-2.25
	2.200	2.53	2.53	0.05	0.05	Maximum		2.53	2.53	2.25	2.25
	3.400	1.87	1.87	-1.15	-1.15						

extremale Lagerkräfte

Punkt	x	min AP	max AP
-	m	kN	kN
A	0.000	-2.25	-2.25
B	4.500	-2.25	-2.25

10.2. Einwirkung 2: Nutzlasten (1)

extremale Durchbiegungen des Hauptträgers (charakteristisch)

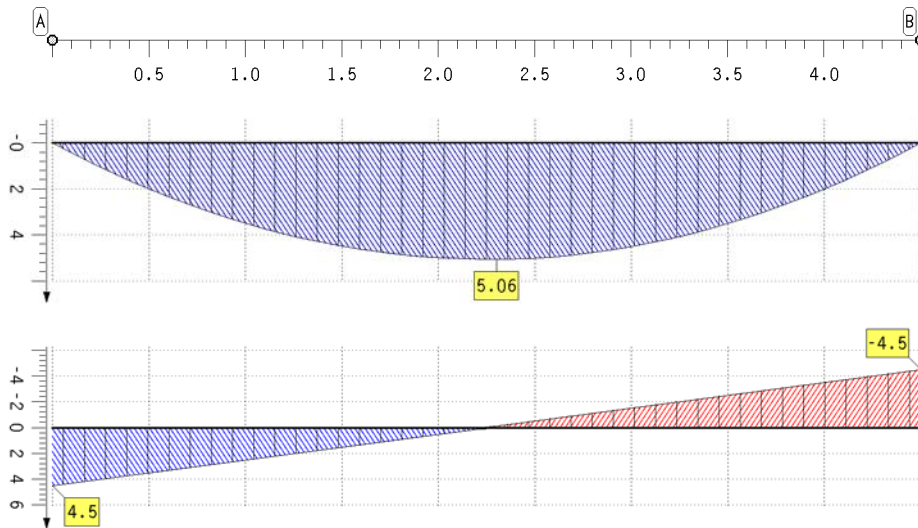


Durchbiegung
Hauptträger
charakteristisch
w in mm
Min: -0.00
Max: 9.04

extremale Durchbiegungen des Hauptträgers (charakteristisch)

Punkt	x	min w	max w	Punkt	x	min w	max w
-	m	mm	mm	-	m	mm	mm
A	0.000	0.00	0.00	B	4.500	-0.00	-0.00
	1.200	0.00	6.77	Minimum		-0.00	0.00
	2.200	0.00	9.04	Maximum		0.00	9.04
	3.200	0.00	7.17				

extremale Schnittgrößen



extremale Schnittgrößen

Punkt	x	min M	max M	min V	max V	Punkt	x	min M	max M	min V	max V
-	m	kNm	kNm	kN	kN	-	m	kNm	kNm	kN	kN
A	0.000	0.00	0.00	0.00	4.50	B	4.500	0.00	0.00	-4.50	-0.00
	1.100	0.00	3.74	0.00	2.30	Minimum		0.00	0.00	-4.50	-0.00
	2.200	0.00	5.06	0.00	0.10	Maximum		0.00	5.06	0.00	4.50
	3.400	0.00	3.74	-2.30	-0.00						

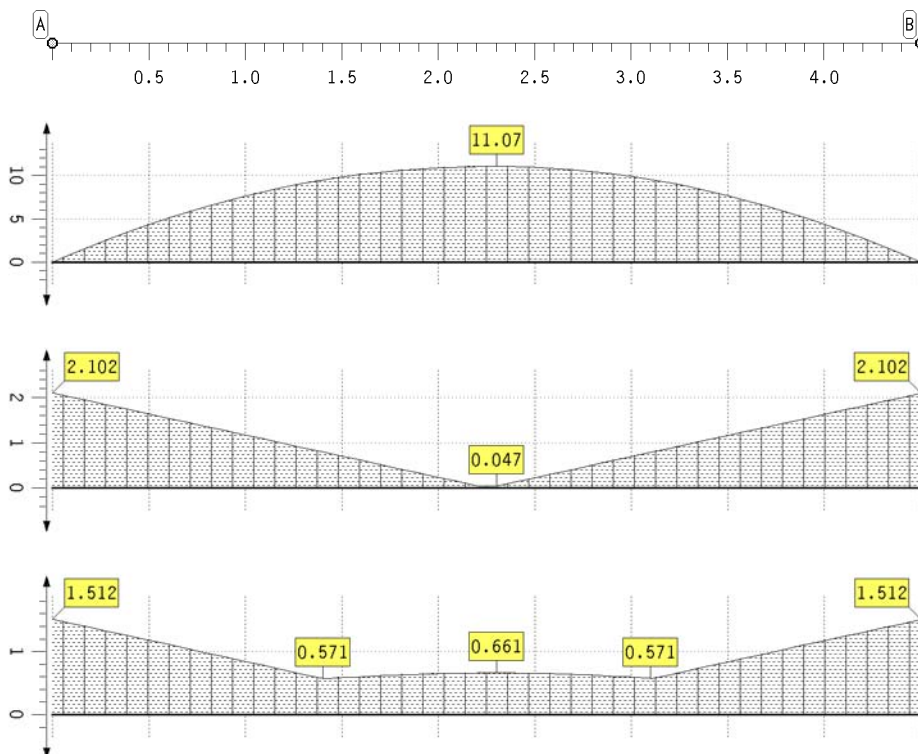
extremale Lagerkräfte

Punkt	x	min AP	max AP
-	m	kN	kN
A	0.000	-4.50	-0.00
B	4.500	-4.50	-0.00

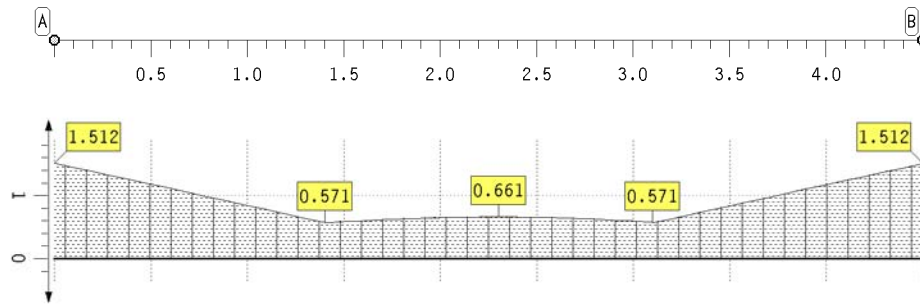
11. Tragfähigkeitsnachweisergebnisse

11.1. Tragfähigkeitsnachweis

Ergebnisse des Tragfähigkeitsnachweises



Ergebnisse des Tragfähigkeitsnachweises



maximale
Ausnutzung
Max: 1,51

maximale Ausnutzung

Punkt	x	U	Punkt	x	U
-	m	-	-	m	-
A	0.000	1.512	B	4.500	1.512
	1.400	0.571	Minimum		0.571
	3.100	0.571	Maximum		1.512

extremale Lagerkräfte

Punkt	x	min AP	max AP
-	m	kN	kN
A	0.000	-9.79	-2.25
B	4.500	-9.79	-2.25

Nachweis der Lagerpressung

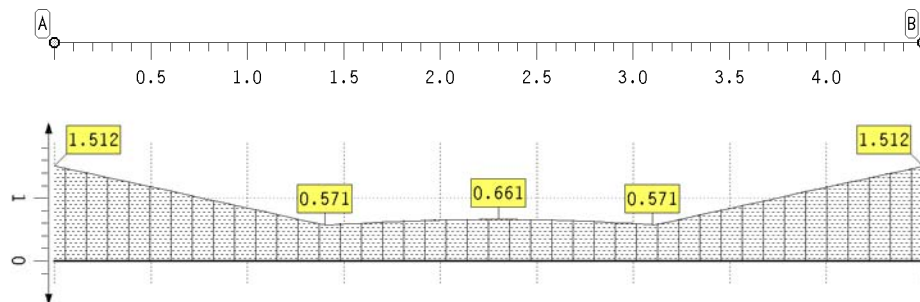
Lager	l_{ef}	A_{ef}	A_p	k_{c90}	k_{mod}	f_{c90d}	σ_{c90d}	u
	mm	mm ²	N		-	N/mm ²	N/mm ²	-
A	180	3600	9788	1.00	0.80	5.54	2.72	0.49
B	180	3600	9788	1.00	0.80	5.54	2.72	0.49

Nachweis der Lagerpressungen für den Hauptträger(u = 0,491) erfüllt!

12. Zusammenfassung

12.1. Zusammenfassung aller Nachweise

maximale Ausnutzung



Ausnutzung
Max: 1,51

maximale Ausnutzung

Punkt	x	U	Punkt	x	U
-	m	-	-	m	-
A	0.000	1.512	B	4.500	1.512
	1.400	0.571	Minimum		0.571
	3.100	0.571	Maximum		1.512

Nachweis der Lagerpressung

Lager	l_{ef}	A_{ef}	A_p	k_{c90}	k_{mod}	f_{c90d}	σ_{c90d}	u
	mm	mm ²	N		-	N/mm ²	N/mm ²	-
A	180	3600	9788	1.00	0.80	5.54	2.72	0.49
B	180	3600	9788	1.00	0.80	5.54	2.72	0.49

Nachweis der Lagerpressungen für den Hauptträger(u = 0,491) erfüllt!

13. Ausnutzungen aller Nachweise

Nachweis der Tragfähigkeit ($u = 1.512$) nicht erfüllt!

14. Detailnachweispunkte

14.1. Nachweis der Tragfähigkeit bei $x = 0.00$ m

Schnittgrößen

Zustand	M kNm	V kN	M ₁ Nmm	N ₁ N	M ₂ Nmm	N ₂ N	M ₃ Nmm	N ₃ N
Anfang,min	0.00	2.25	0	-0	0	-0	0	0
Anfang,max	0.00	9.79	0	-0	0	-0	0	0
End,min	0.00	2.25	0	-0	0	-0	0	0
End,max	0.00	9.79	0	-0	0	-0	0	0

Spannungen und Ausnutzung Steg

Zustand	k _{mod,2} -	σ _{m,2} N/mm ²	σ _{c,2} N/mm ²	u _{σ,2} -	τ ₂ N/mm ²	u _τ -	u ₂ -
Anfang	0.8	0.00	0.00	0.00	2.10	0.36	0.36
End	0.8	0.00	0.00	0.00	2.08	0.36	0.36

Spannungen und Ausnutzung Gurte

Zustand	k _{mod,1} -	σ _{m,1} N/mm ²	σ _{c,1} N/mm ²	u ₁ -	k _{mod,3} -	σ _{m,3} N/mm ²	σ _{c,3} N/mm ²	u ₃ -
Anfang	0.8	0.00	-0.00	0.00	0.8	0.00	0.00	0.00
End	0.8	0.00	-0.00	0.00	0.8	0.00	0.00	0.00

Verbindungsmittel

Zustand	F _{1,d} N	u _{1,d} -	F _{2,d} N	u _{2,d} -
Anfang	-1038	1.51	1038	1.51
End	-1004	1.46	1004	1.46

14.1.1. Nachweis des Stegbeulens nach DIN EN 1995, 9.1.1(7) mit $b_w/h_w = 20/140$ mm

Gl. (9.8) $h_w = 14 \leq 70$ $b_w = 140$

Gl. (9.9) $V_d = 9.79$ kN ≤ 257.23 kN

Resultierende Ausnutzung am Nachweispunkt $u_{res} = 1.512$