

Dati generali

Progetto

mysteel_2

Solaio

Solaio di prova

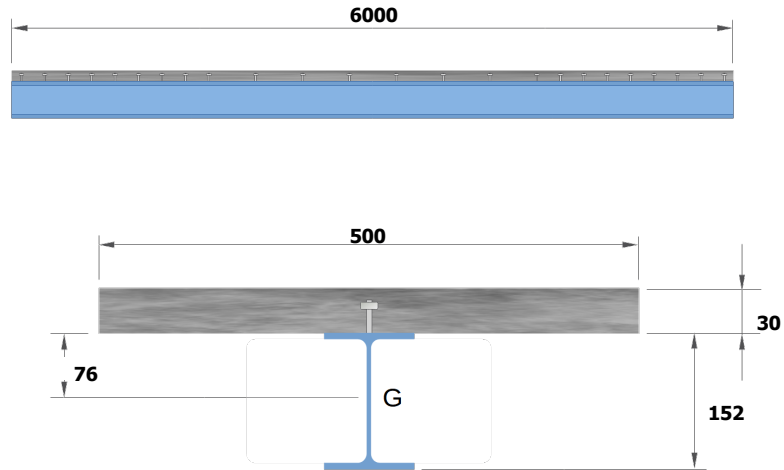
Cliente

Volteco

Note

Esempio per la tecnologia acciaio-betoncino

Dati geometrici



Luce di calcolo	L	6000	mm
Interasse travi	i	500	mm
Altezza soletta (se Connettore 20: tra 30 mm e 40 mm)	h_1	30	mm
Caratteristiche geometriche sezione acciaio	Da profilario		
Profilo sezione acciaio	HE 160 A		

Caratteristiche meccaniche malta fibrorinforzata

Caratteristiche meccaniche	Volteco Fibro HFR
----------------------------	-------------------

Caratteristiche meccaniche acciaio

Coefficiente di sicurezza del materiale	γ_s	1.50	
Tensione di snervamento	$f_{yk,s}$	235	N/mm^2
Modulo elastico	E_s	210000	N/mm^2
Peso specifico medio	ρ_s	78.5	kN/m^3

Connettori

Caratteristiche meccaniche	Calcolate dal programma		
Fattore di sicurezza		1.5	
Diametro, lato soletta	$d_{conn,1}$	12	mm
Lunghezza immersa nella soletta	$l_{conn,1}$	20	mm
Tensione caratteristica di rottura	f_{uk}	850.0	N/mm ²
Tipo di passo		Doppio	
Passo quarti di estremità		Assegnato	
Valore assegnato passo quarti di estremità	s_{min}	50	mm

Carichi

Carichi permanenti (escluso p.p. trave e soletta)	$g_{2,k}$	3.00	kN/m ²
Carichi variabili	q_k	2.00	kN/m ²
Coefficiente parziale carichi permanenti strutturali	γ_{G1}	1.3	
Coefficiente parziale carichi permanenti non strutturali	γ_{G2}	1.3	
Coefficiente parziale carichi variabili	γ_Q	1.5	
Coefficiente di combinazione per carichi variabili	ψ_2	0.6	
Momento all'estremità sinistra	M_1	- p L ² / 10	
Momento all'estremità destra	M_2	- p L ² / a	
Momento utente all'estremità destra (coefficiente a denominatore)	a	20	

Controllo deformazione

Rapporto limite: luce/freccia finale	L/u_{fin}	250	
Controfreccia	u_0	0	mm
Rapporto limite: luce/freccia a tempo iniziale	L/u_{ist}	350	

Risultati di calcolo

Calcoli preliminari

Carichi

Peso strutturale	$g_{1,k}$	1.36 kN/m ²
Carico SLU di media durata	$q_{slu,1}$	4.33 kN/m
Carico SLU permanente	$q_{slu,2}$	2.83 kN/m
Carico SLE, raro	$q_{sle,rara}$	3.18 kN/m
Carico SLE, quasi permanente	$q_{sle,qp}$	2.78 kN/m

Connettori

Resistenza caratteristica del connettore	$V_{pu,d}$	40.67 kN
Passo dei connettori agli appoggi	s_{conn}	50.00 mm
Passo dei connettori in mezzzeria	s_{conn}	100.00 mm

Verifiche SLU a tempo iniziale

Estremità sinistra

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.683e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{pos,max}$	-15.60 kN m
Taglio	V_{max}	14.30 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{c,sup}$	7.69 N/mm ²	<	8.00	N/mm ²	(D/C = 0.96)
Soletta, tensione lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{c,inf}$	4.72 N/mm ²	<	8.00	N/mm ²	(D/C = 0.59)
Soletta, prima fessurazione (trazione)	$\sigma_{c,t,max}$	7.69 N/mm ²	>	6.67	N/mm ²	(D/C = 1.15)
Trave, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{s,sup}$	27.79 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.18)
Trave, tensione al lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{s,inf}$	60.61 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.39)

Campata

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.966e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{pos,max}$	8.00 kN m
Taglio	V_{max}	0.00 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (compressione)	$\sigma_{c,sup}$	3.20 N/mm ²	<	60.97	N/mm ²	(D/C = 0.05)
---	------------------	------------------------	---	-------	-------------------	--------------

Soletta, tensione lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{c,inf}$	1.83 N/mm ²	< 60.97	N/mm ²	(D/C = 0.03)
Trave, tensione al lembo superiore (compressione)	$\sigma_{s,sup}$	10.76 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.07)
Trave, tensione al lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{s,inf}$	30.21 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.19)

Estremità destra

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.328e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{pos,max}$	-7.80 kN m
Taglio	V_{max}	-11.70 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{c,sup}$	4.99 N/mm ²	< 8.00	N/mm ²	(D/C = 0.62)
Soletta, tensione lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{c,inf}$	3.28 N/mm ²	< 8.00	N/mm ²	(D/C = 0.41)
Soletta, prima fessurazione (trazione)	$\sigma_{c,t,max}$	4.99 N/mm ²	< 6.67	N/mm ²	(D/C = 0.75)
Trave, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{s,sup}$	19.32 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.12)
Trave, tensione al lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{s,inf}$	31.61 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.20)

Altre verifiche

Trave, taglio	$\tau_{s,max}$	11.77 N/mm ²	< 90.45	N/mm ²	(D/C = 0.13)
Connettori	$F_{con,max}$	2.92 kN	< 27.11	kN	(D/C = 0.11)
Soletta, flessione trasversale	$\sigma_{c,tran}$	1.44 N/mm ²	< 9.60	N/mm ²	(D/C = 0.15)

Verifiche SLU a tempo infinito

Estremità sinistra

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.096e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{pos,max}$	-15.60 kN m
Taglio	V_{max}	14.30 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{c,sup}$	3.97 N/mm ²	< 8.00	N/mm ²	(D/C = 0.50)
Soletta, tensione lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{c,inf}$	2.71 N/mm ²	< 8.00	N/mm ²	(D/C = 0.34)
Soletta, prima fessurazione (trazione)	$\sigma_{c,t,max}$	3.97 N/mm ²	< 6.67	N/mm ²	(D/C = 0.60)
Trave, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{s,sup}$	47.74 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.30)
Trave, tensione al lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{s,inf}$	65.39 N/mm ²	< 156.67	N/mm ²	(D/C = 0.42)

Campata

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.257e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{\text{pos,max}}$	8.00 kN m
Taglio	V_{max}	0.00 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (compressione)	$\sigma_{\text{c,sup}}$	1.80 N/mm ²	<	60.97	N/mm ²	(D/C = 0.03)
Soletta, tensione lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{\text{c,inf}}$	1.20 N/mm ²	<	60.97	N/mm ²	(D/C = 0.02)
Trave, tensione al lembo superiore (compressione)	$\sigma_{\text{s,sup}}$	21.13 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.13)
Trave, tensione al lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{\text{s,inf}}$	32.72 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.21)

Estremità destra

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	1.925e+7 mm ⁴
Momento flettente	$M_{\text{pos,max}}$	-7.80 kN m
Taglio	V_{max}	-11.70 kN

Verifiche

Soletta, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{\text{c,sup}}$	2.27 N/mm ²	<	8.00	N/mm ²	(D/C = 0.28)
Soletta, tensione lembo inferiore (trazione)	$\sigma_{\text{c,inf}}$	1.58 N/mm ²	<	8.00	N/mm ²	(D/C = 0.20)
Soletta, prima fessurazione (trazione)	$\sigma_{\text{c,t,max}}$	2.27 N/mm ²	<	6.67	N/mm ²	(D/C = 0.34)
Trave, tensione al lembo superiore (trazione)	$\sigma_{\text{s,sup}}$	27.94 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.18)
Trave, tensione al lembo inferiore (compressione)	$\sigma_{\text{s,inf}}$	33.66 N/mm ²	<	156.67	N/mm ²	(D/C = 0.21)

Altre verifiche

Trave, taglio	$\tau_{\text{s,max}}$	11.77 N/mm ²	<	90.45	N/mm ²	(D/C = 0.13)
Connettori	$F_{\text{con,max}}$	1.57 kN	<	27.11	kN	(D/C = 0.06)
Soletta, flessione trasversale	$\sigma_{\text{c,tran}}$	1.44 N/mm ²	<	9.60	N/mm ²	(D/C = 0.15)

Verifiche SLE a tempo iniziale

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale	J_{eff}	2.966e+7 mm ⁴
--------------------------	------------------	--------------------------

Verifiche

Freccia netta, finale	$u_{\text{netta,finale}}$	2.44 mm	<	17.14	mm	(D/C = 0.14)
-----------------------	---------------------------	---------	---	-------	----	--------------

Verifiche SLE a tempo infinito

Dati intermedi di calcolo

Momento d'inerzia ideale J_{eff} 2.257e+7 mm⁴

Verifiche

Freccia netta, finale $u_{netta,finale}$ 2.80 mm < 24.00 mm (D/C = 0.12)

Altri risultati

Armature in soletta

Armatura trasversale per contrasto azione pioli (F_{yd}=450MPa/1.15) A_{tran} 200.00 mm²/m

Armatura longitudinale per eventuale eccesso trazione (F_{yd}=450MPa/1.15) A_{long} 0.00 mm²

Note esplicative

D/C: rapporto Domanda/Capacità