## POS. 1: TYPIS. IS-ANSCHLUSS

### Typisierter IS-Anschluss

Gelenkiger IS-Anschluss nach EC 3-1-8 (12.10), NA: Deutschland

Der Anschlusstyp sowie die Abmessungen des Trägers, der Schrauben, der Stirnplatte bzw. Winkel und das Material sind der folgenden Literatur entnommen:

'Typisierte Anschlüsse im Stahlhochbau nach DIN EN 1993-1-8, Stahlbau Verlags- und Service GmbH, Ausgabe 2013' Hierzu sind die laufende Nr. sowie die zugehörigen Parameter protokolliert.

Das Nachweisverfahren ist 'Elastisch-Elastisch'. Die Schrauben sind nicht vorgespannt.

Code IS, Stahlgüte S 235, Festigkeitsklasse der Schrauben 4.6

123: Trägerprofil IPE400, Schraubengröße M20, 3 Schraubenreihen Stirnplatte:  $t_p = 10 \text{ mm}$ ,  $h_p = 220 \text{ mm}$ ,  $b_p = 180 \text{ mm}$ , w = 100 mm,  $e_z = 40 \text{ mm}$ ,  $p_z = 70 \text{ mm}$ ,  $e_x = 40 \text{ mm}$ 

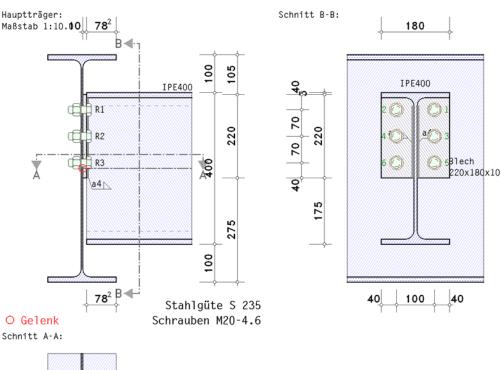
V<sub>j,Ed</sub>: Schnittgrößen im Gelenkpunkt

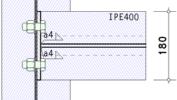
Lk	Vj,Ed		Lk	Vj,Ed		Lk	Vj,Ed	
	kN			kN			kN	
1	-68.00	min N	5	-4.22	max Vζ	9	-7.76	max Vη
2	-23.21	max N	6	-95.92	min N	10	-116.87	min Vζ
3	-22.74	min Vη	7	-33.27	max N	11	-111.22	min T
4	-79.40	min Vζ	8	-87.48	min Vη	12	-42.68	max T



# Gelenkiger Trägeranschluss

EC 3-1-8 (12.10), NA: Deutschland





### Materialsicherheitsbeiwerte

Beanspruchbarkeit von Querschnitten  $\gamma_{M0} = 1.00$ Beanspruchbarkeit von Schrauben, Schweißnähten, Blechen auf Lochleibung γ<sub>M2</sub> = 1.25 Beanspruchbarkeit bei Zugbelastung γ<sub>Mu</sub> = 1.10



### **Endergebnis**

Maximale Ausnutzung [Lk 10]: Tragfähigkeit max U = 0.455 < 1 ok.

### Nachweis erbracht

# Maßgebendes Lastkollektiv

#### Hinweise

Die Tragfähigkeit des Hauptträgers wird nicht nachgewiesen.

Die Schraubenabstände werden nicht überprüft.

erf  $a_w = \beta_w/2^{1/2} \cdot f_y/f_u \cdot \gamma_{M2}/\gamma_{M0} \cdot t_w = 3.97 \text{ mm}$ 

## Tragfähigkeit der Verbindung

#### Querkrafttragfähigkeit

Schrauben mit Abscheren:

Abschertragfähigkeit je Scherfuge:  $F_{V,Rd} = \alpha_{V} \cdot f_{ub} \cdot A / \gamma_{M2} = 60.32 \text{ kN}, \quad \alpha_{V} = 0.60$ 

Abschertragfähigkeit gesamt: VRd,1 = 0.8·6·Fv,Rd = 289.5 kN

Stirnplatte mit Lochleibung:

Lochleibungswiderstand:  $F_{b,Rd} = (k_1 \cdot \alpha_b \cdot f_u \cdot d \cdot t) / \gamma_{M2} = 87.27 \text{ kN}, k_1 = 2.50, \alpha_b = 0.61$ 

Lochleibungstragfähigkeit gesamt: VRd,2 = 6 Fb,Rd = 523.6 kN

Stirnplatte mit Schub (Brutto):

Schubtragfähigkeit  $V_{Rd} = (A_v \cdot f_y) / (3^{1/2} \cdot \gamma_{M0}) = 298.49 \text{ kN}$ Schubtragfähigkeit gesamt: V<sub>Rd,3</sub> = 2·V<sub>Rd</sub>/1.27 = 470.1 kN

Stirnplatte mit Schub (Netto):

Schubtragfähigkeit  $V_{Rd} = (A_{v,net} \cdot f_u) / (3^{1/2} \cdot \gamma_{M2}) = 256.07 \text{ kN}$ Schubtragfähigkeit gesamt: VRd,4 = 2·VRd = 512.1 kN

Stirnplatte mit Zug und Schub (Blockversagen):

 $l_p = 220.0 \text{ mm} > 1.36 \cdot p_{22} = 136.0 \text{ mm} \text{ und } n_z = 3 > 1$ :

Schubwiderstand  $V_{eff,Rd} = (0.5 \cdot A_{nt} \cdot f_u) / \gamma_{M2} + (A_{nv} \cdot f_y/3^{1/2}) / \gamma_{M0} = 253.12 \text{ kN}$ 

Schubtragfähigkeit gesamt: VRd,5 = 2·Veff,Rd = 506.2 kN

Stirnplatte mit Biegung und Schub:  $l_p = 220.0 \text{ mm} > 1.36 \cdot p_{22} = 136.0 \text{ mm}$ :

Schubtragfähigkeit gesamt: V<sub>Rd,6</sub> = ∞

Trägersteg (NT) mit Schub (neben der Schweißnaht):

Schubtragfähigkeit  $V_{Rd} = (A_V \cdot f_y) / (3^{1/2} \cdot \gamma_{M0}) = 256.70 \text{ kN}$ 

Schubtragfähigkeit gesamt: V<sub>Rd,7</sub> = 256.7 kN

Schubtragfähigkeit: min V<sub>Rd,p</sub> = V<sub>Rd,7</sub> = 256.7 kN

Erforderliche Blechdicke aus Trägersteg (HT) mit Lochleibung:

Lochleibungswiderstand:  $F_{b,Rd} = (k_1 \cdot \alpha_b \cdot f_u \cdot d \cdot t) / \gamma_{M2} = 42.78 \text{ kN}, k_1 = 2.50, \alpha_b = 0.81$ 

 $erf~t_{w} = min~V_{Rd,p} \cdot t/(6 \cdot F_{b,Rd}) = 3.67~mm$ 

### Bemessungsgrößen

Transformation der Schnittgrößen in den Bezugspunkt (Schnittpunkt der Trägerachsen)

 $M_{1,Ed} = V_{j1,Ed} \cdot e_1 = 0.21 \text{ kNm}, e_1 = -1.8 \text{ mm}$  $V_{1,Ed} = V_{j1,Ed} = -116.87 \text{ kN}$ 

# Nachweis der Verbindung

 $V_{Ed} = 116.9 \text{ kN}$ :  $V_{Ed} / min V_{Rd} = 0.455 < 1 ok.$ 

### Nachweisergebnis

Maximale Ausnutzung: max U = 0.455 < 1 ok.

### Vorschriften

DIN EN 1990, Eurocode 0: Grundlagen der Tragwerksplanung; Deutsche Fassung EN 1990:2002 + A1:2005 + A1:2005/AC:2010, Ausgabe Dezember 2010 DIN EN 1990/NA, Nationaler Anhang zur DIN EN 1990, Ausgabe Dezember 2010

DIN EN 1993-1-1, Eurocode 3: Bemessung und Konstruktion von Stahlbauten -Teil 1-1: Allgemeine Bemessungsregeln und Regeln für den Hochbau; Deutsche Fassung EN 1993-1-1:2005 + AC:2009, Ausgabe Dezember 2010 DIN EN 1993-1-1/NA, Nationaler Anhang zur DIN EN 1993-1-1, Ausgabe Dezember 2010

DIN EN 1993-1-8, Eurocode 3: Bemessung und Konstruktion von Stahlbauten -Teil 1-8: Bemessung von Anschlüssen; Deutsche Fassung EN 1993-1-8:2005 + AC:2009, Ausgabe Dezember 2010 DIN EN 1993-1-8/NA, Nationaler Anhang zur DIN EN 1993-1-8, Ausgabe Dezember 2010

ECCS Document No. 126: European Recommendations for the Design of Simple Joints in Steel Structures. ECCS TC10 - Structural Connections, 2009. J.P. Jaspart, J.F. Demonceau, S. Renkin, M.L. Guillaume

Klaus Weynand, Ralf Oerder: Typisierte Anschlüsse im Stahlhochbau nach DIN EN 1993-1-8, IS - Gelenkige Stirnplattenanschlüsse, IW - Gelenkige Winkelanschlüsse IG - Gelenkige Winkelanschlüsse mit großem Spalt, IK - Ausklinkungen, Stahlbau Verlags- und Service GmbH, Ausgabe 2013