

(1) 記号の説明

H : 鉄骨形状	h : ウェブ	b : フランジ	t1 : ウェブ厚	t2 : フランジ厚	r : H形鋼のコーナーR (mm)
ft : 許容引張応力度	(N/mm ²)	Lb : 補剛間隔	(cm)	L : 部材長	(cm)
A : 大梁の断面積	(cm ²)	lb : 補剛材の横補剛間隔	(cm)	iy* : 小梁の曲げ座屈用断面2次半径	(mm)
I : 小梁の断面2次モーメント	(cm ⁴)	bZ : 小梁の断面係数	(mm ³)	ghw : ガセットプレート・添板の検討用せい・幅	(mm)
ix, iy : 小梁の断面2次半径	(mm)	acA : スタットボルトの断面積	(mm ²)	γ : コンクリート比重	(N/mm ³)
bA : 小梁の断面積	(cm ²)	△h : 補剛材の取り付け位置	(mm)	eh1 : ウェブ心からボルト群中心までの距離	(mm)
△h : 補剛材の取り付け位置	(mm)	gt : 検討したガセットプレート・添板の板厚	(mm)	eh2 : 下フランジから最外ボルトまでの距離	(mm)
gt : 検討したガセットプレート・添板の板厚	(mm)	Fc : コンクリート強度	(N/mm ²)	Mo : 長期曲げモーメント	(kN・m)
Fc : コンクリート強度	(N/mm ²)	Qv : 長期せん断力	(kN)	M1 : Qvによる曲げモーメント	(kN・mm)
eh1 : ウェブ心からボルト群中心までの距離	(mm)	F : 集中横力	(kN)	M3 : Fによる曲げモーメント(最外ボルト位置)	(kN・mm)
Qv : 長期せん断力	(kN)	M2 : Fによる曲げモーメント(上フランジ面)	(kN・mm)	Rs : ボルトの短期許容せん断力	(kN/本)
F : 集中横力	(kN)	M : 設計用曲げモーメント(M1+M2)	(kN・mm)	qs : スタットボルトの短期許容せん断力	(kN/本)
M2 : Fによる曲げモーメント(上フランジ面)	(kN・mm)	Qb : ボルトの設計用せん断力	(kN/本)	gZ : ガセットプレートの断面係数	(mm ³)
M : 設計用曲げモーメント(M1+M2)	(kN・mm)	R2 : スタットボルトの設計外力	(kN)	Kd : 補剛材の必要剛性	(N/mm ²)
Qb : ボルトの設計用せん断力	(kN/本)	gM : ガセットプレート検討用曲げモーメント	(kN・mm)	△M : 小梁中央部の付加曲げモーメント	(kN・mm)
R2 : スタットボルトの設計外力	(kN)	K : 補剛材の剛性	(N/mm ²)	fb : 小梁の短期許容曲げ応力度	(N/mm ²)
gM : ガセットプレート検討用曲げモーメント	(kN・mm)	fc : 小梁の短期許容圧縮応力度	(N/mm ²)	σb : 短期設計用曲げ応力度	(N/mm ²)
K : 補剛材の剛性	(N/mm ²)	σc : 短期設計用圧縮応力度	(N/mm ²)		

(2) 警告メッセージ

- | | |
|-------------------------|------------------|
| 1: ボルトのせん断耐力が不足している | 3: 剛性が不足している |
| 2: ガセットプレートの曲げ耐力が不足している | 4: 補剛材の強度が不足している |

符 号		BL-1 (ヒルター拘束あり)	B1-20 (片側-2面)	B1-1T (両側-1面)
大 梁 断 面	H-hxb	H - 400 x 200	H - 400 x 200	H - 400 x 200
	t1xt2xr	8.0 x 13.0 x 13	8.0 x 13.0 x 13	8.0 x 13.0 x 13
	ft	235.0 (SN400)	235.0 (SN400)	235.0 (SN400)
	Lb	320	320	320
A	83.37	83.37	83.37	
小 梁 断 面	H-hxb	H - 250 x 125	H - 250 x 125	H - 250 x 125
	t1xt2xr	6.0 x 9.0 x 8	6.0 x 9.0 x 8	6.0 x 9.0 x 8
	ft	235.0 (SS400)	235.0 (SS400)	235.0 (SS400)
	L I	450 3964	450 3964	450 3964
	bA bZ	36.97 317	36.97 317	36.97 317
	ix iy	103.6 28.2	103.6 28.2	103.6 28.2
	iy*	33.0	33.0	33.0
	lb	450	450	450
取り付き	片側 $\Delta h = 0.0$	片側 $\Delta h = 0.0$	両側 $\Delta h = 0.0$	
ガセットプレート	1PL- 6.0 2x 2-M16(F10T) ヒッチゲージ 80 x 80	2PL- 6.0 2x 2-M16(F10T) ヒッチゲージ 80 x 80	1PL- 6.0 2x 2-M16(F10T) ヒッチゲージ 80 x 80	
ft	235.0 (SS400)	235.0 (SS400)	235.0 (SS400)	
ghw gt	160.0 6.0	180.0 6.0	160.0 6.0	
スットホルト	$\phi 16$ scA= 201.1 Fc = 21.0 $\gamma = 24.00$ qs計算用係数 = 0.6	$\phi 16$ scA= 201.1 Fc = 21.0 $\gamma = 24.00$ qs計算用係数 = 0.6	$\phi 16$ scA= 201.1 Fc = 21.0 $\gamma = 24.00$ qs計算用係数 = 0.6	
eh1 eh2	190.0 235.0	105.0 235.0	190.0 235.0	
存在応力	Qv= 14.2 Mo= 16.0	Qv= 14.2 Mo= 16.0	Qv= 14.2 Mo= 16.0	
設計応力	F = 19.6 (係数=0.020) M1= 2698 M2= 7836 M3= 4604 M = 10534	F = 19.6 (係数=0.020) M1= 1491 M2= 7836 M3= 4604 M = 9327	F = 9.8 (係数=0.020) M1= 0 M2= 3918 M3= 2302 M = 3918	
Qb Rs	24.8 45.3	22.1 90.4	10.3 45.3	
Qb/Rs	0.55	0.24	0.23	
R2 qs	33.8 40.7	33.8 40.7	16.9 40.7	
必要本数	1	1	1	
gM gZ	7302 25600	6095 32400	2302 25600	
(gM/gZ)/ft	1.21	0.80	0.38	
K Kd	21913 1530	24339 1530	28195 1530	
ΔM	5267	4663	1959	
	fb補正係数C 考慮する	fb補正係数C 考慮する	fb補正係数C 考慮する	
σ_c fc	14.4 54.9	14.4 54.9	7.2 54.9	
σ_b fb	16.6 235.0	14.7 235.0	6.2 235.0	
	$\sigma_c/fc + \sigma/fb = 0.33$	$\sigma_c/fc + \sigma/fb = 0.33$	$\sigma_c/fc + \sigma/fb = 0.16$	
備 考	2			