

ボルト継手計算書

H 4 2 8 × 4 0 7 × 2 0 × 3 5

(S M 4 9 0)

土木仕様

(S I 単位)

ヒロセ株式会社

ボルト継手 (H 4 2 8 × 4 0 7) の設計

1. 設計条件

母材にボルト孔がある場合、引張力に対し、ボルト孔分が抵抗できないため、ボルト孔を控除した母材の抵抗力を設計強度とする。

添接板の設計は、設計強度に対し、添接板の断面性能に応じて、フランジとウェブに応力を分配する。

- (1) 許容応力度 (母材と添接板の材質は同一とする。)
- (鋼材コト) SM490-D (ボルトコト) F10T-DM

「道路土工 仮設構造物指針 (日本道路協会)」に準拠する。

仮設鋼材の許容応力度の割増	係数 =	1.50	
H形鋼の許容曲げ・引張応力度 _H	$ba =_H ta =$	280	N/mm ² (SM490)
H形鋼の許容せん断応力度 _H	$a =$	160	N/mm ² (SM490)
H形鋼の許容支圧応力度(315×係数) _H	$a =$	473	N/mm ² (SM490)
添接板の許容曲げ・引張応力度 _P	$ba =_P ta =$	280	N/mm ² (SM490)
添接板の許容せん断応力度 _P	$a =$	160	N/mm ² (SM490)
添接板の許容支圧応力度(315×係数) _P	$a =$	473	N/mm ² (SM490)
ボルトの許容せん断応力度 _B	$a =$	285	N/mm ² (F10T)

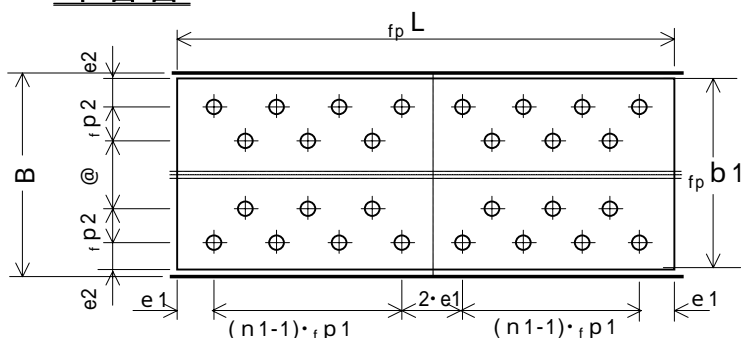
- (2) 設計母材 コト: H428
- H形鋼: H 4 2 8 × 4 0 7 × 2 0 × 3 5**

- (3) 添接板
- | | | | | | |
|--------------|----|---|-----|---|------|
| フランジ: 2・PL - | 22 | × | 405 | × | 1080 |
| 4・PL - | 22 | × | 160 | × | 1080 |
| ウェブ: 2・PL - | 16 | × | 280 | × | 520 |

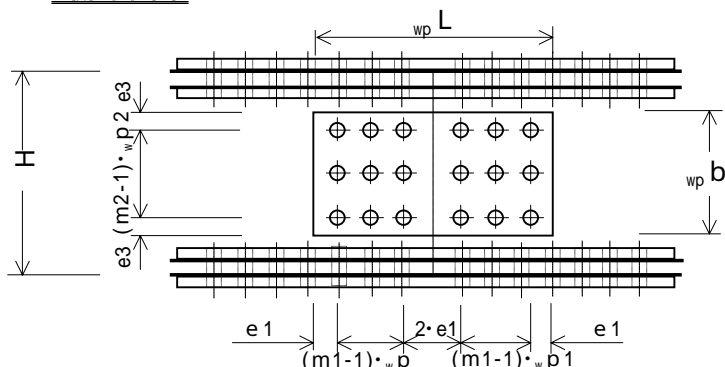
- (4) ボルト
- ボルト直径 (M24) $d = 2.40$ cm
- ボルト孔径 (d+3mm) $dh = 2.70$ cm
- フランジのボルト本数 $n1 = 7$ 本 (軸方向) $n2 = 2$ 本 (軸横断)
- ウェブのボルト本数 $m1 = 3$ 本 (軸方向) $m2 = 3$ 本 (軸横断)
- 縁端距離(応力方向) $e1 = 4.50$ cm
- 縁端距離(その他) $e2 = 6.00$ cm
- 縁端距離(応力方向) $e3 = 5.50$ cm

- フランジボルトの軸方向間隔 $f p1 = 7.5$ cm
- フランジボルトの横断方向間隔 $f p2 = 4.0$ cm
- ウェブボルトの軸方向間隔 $w p1 = 8.5$ cm
- ウェブボルトの横断方向間隔 $w p2 = 8.5$ cm

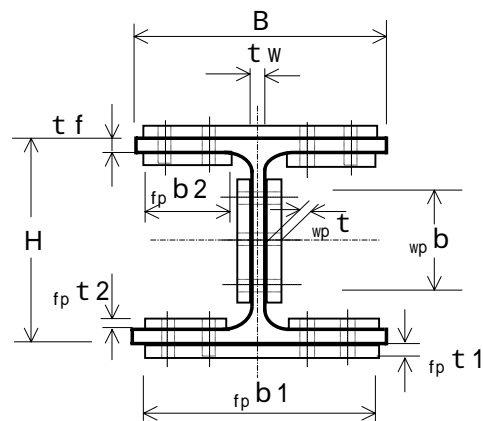
平面図



側面図



断面図

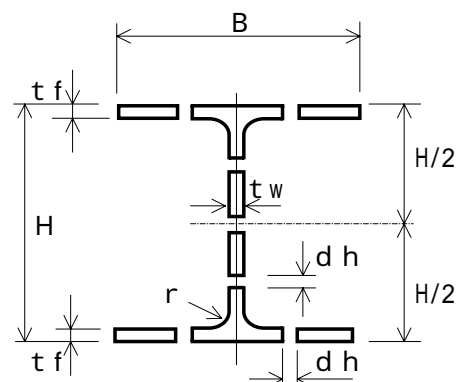


2. 継手部の設計

(1) 母材の断面性能計算

1) 母材 H 4 2 8 × 4 0 7 × 2 0 × 3 5

H 形 鋼 の 高 さ	H =	42.8	cm
H 形 鋼 の 幅	B =	40.7	cm
ウ エ ブ 厚	t _w =	2.0	cm
フ ラ ン ジ 厚	t _f =	3.5	cm
フ イ レ ッ ト	r =	2.2	cm
断 面 積	A =	360.70	cm ²
断 面 係 数	Z =	5570	cm ³
断 面 二 次 モ - メ ン ト	I =	119000	cm ⁴



2) ボルト孔を控除した断面性能

ボルト孔径	d _h =	2.70	cm
フランジボルトの本数	n ₂ =	2	本 (軸横断)
ウェブボルトの本数	m ₂ =	3	本 (軸横断)

(断面積)

$$\begin{aligned} \text{(ウェブボルト孔)} \quad {}_B A_w &= d_h \cdot t_w \cdot m_2 \\ &= 2.70 \times 2.00 \times 3 = 16.20 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{(ウェブ)} \quad {}_H A_w' &= t_w (H - 2 \cdot t_f) - {}_B A_w \\ &= 2.00 \times (42.8 - 2 \times 3.50) - 16.20 \\ &= 55.40 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{(フランジボルト孔)} \quad {}_B A_f &= d_h \cdot t_f \cdot n_2 \\ &= 2.70 \times 3.50 \times 2 = 18.90 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{(フランジ)} \quad {}_H A_f' &= A - t_w (H - 2 \cdot t_f) - 2 \cdot {}_B A_f \\ &= 360.70 - 2.00 \times (42.8 - 2 \times 3.50) \\ &\quad - 2 \times 18.90 \\ &= 251.30 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$A' = {}_H A_f' + {}_H A_w' = 251.30 + 55.40 = 306.70 \text{ cm}^2$$

(断面二次モーメント：ウェブ孔は控除しない場合)

$$\begin{aligned} {}_B I_f &= \frac{d_h \cdot t_f^3 \cdot n_2}{12} = \frac{2.70 \times 3.50^3 \times 2}{12} \\ &= 19.294 \text{ cm}^4 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \text{(片フランジボルト孔)} \quad {}_B I_f &= {}_B A_f \cdot (1/2 \cdot H - 1/2 \cdot t_f)^2 + {}_B I_f \\ &= 18.90 \times 19.650^2 + 19.294 = 7317 \text{ cm}^4 \end{aligned}$$

$$\text{(両フランジボルト孔)} \quad {}_B I_f' = 2 \cdot {}_B I_f = 2 \times 7317 = 14634 \text{ cm}^4$$

$$I' = I - {}_B I_f' = 119000 - 14634 = 104366 \text{ cm}^4$$

(断面係数)

$$Z' = \frac{I'}{1/2 \cdot H} = \frac{104366}{21.40} = 4877 \text{ cm}^3$$

(2) 添接板の断面積の計算

1) フランジ添接板

外側板幅	$f_p b_1 =$	40.5	cm
板厚	$f_p t_1 =$	2.20	cm
内側板幅	$f_p b_2 =$	16.00	cm
板厚	$f_p t_2 =$	2.20	cm
ボルト孔径	$d_h =$	2.70	cm
ボルト本数	$n_2 =$	2	本 (軸横断)

(外側添接板)

$$\begin{aligned} {}_B A f_1 &= d_h \cdot f_p t_1 \cdot n_2 \\ &= 2.70 \times 2.20 \times 2 = 11.88 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} {}_P A f_1 &= f_p b_1 \cdot f_p t_1 - {}_B A f_1 \\ &= 40.50 \times 2.20 - 11.88 = 77.22 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

(内側添接板)

$$\begin{aligned} {}_B A f_2 &= d_h \cdot f_p t_2 \cdot n_2 \\ &= 2.70 \times 2.20 \times 2 = 11.88 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} {}_P A f_2 &= 2 \cdot f_p b_2 \cdot f_p t_2 - {}_B A f_2 \\ &= 2 \times 16.00 \times 2.20 - 11.88 = 58.52 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

(フランジ合計)

$$\begin{aligned} {}_P A f &= 2 \cdot ({}_P A f_1 + {}_P A f_2) \\ &= 2 \times (77.22 + 58.52) = 271.48 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

2) ウェブ添接板

板幅	$w_p b =$	28.0	cm
板厚	$w_p t =$	1.60	cm
ボルト本数	$m_2 =$	3	本 (軸横断)

$$\begin{aligned} {}_B A W &= d_h \cdot w_p t \cdot m_2 \\ &= 2.70 \times 1.60 \times 3 = 12.96 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} {}_P A W_1 &= w_p b \cdot w_p t - {}_B A W \\ &= 28.00 \times 1.60 - 12.96 = 31.84 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

(ウェブ合計)

$$\begin{aligned} {}_P A W &= 2 \cdot {}_P A W_1 \\ &= 2 \times 31.84 = 63.68 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

3) 断面積

$$\begin{aligned} {}_P A &= {}_P A f + {}_P A W \quad A' \\ &= 271.48 + 63.68 = 335.16 \text{ cm}^2 > 306.70 \text{ cm}^2 \end{aligned}$$

-OK-

(3) 添接板の断面二次モーメントの計算

1) フランジ添接板

ボルト孔径	dh = 2.70 cm	外側板幅	$f_p b_1 = 40.50$ cm
フランジ	n2 = 2 本 (軸横断)	板厚	$f_p t_1 = 2.20$ cm
ウェブ	m2 = 3 本 (軸横断)	面積	$p A f_1 = 77.22$ cm ²
		内側板幅	$f_p b_2 = 16.00$ cm
		板厚	$f_p t_2 = 2.20$ cm
		面積	$p A f_2 = 58.52$ cm ²

(外側添接板)

$$f_p b_1' = f_p b_1 - dh \cdot n_2 = 40.50 - (2.70 \times 2) = 35.10 \text{ cm}$$

$$p I f_1 = \frac{f_p b_1' \cdot f_p t_1^3}{12} = \frac{35.10 \times 2.20^3}{12} = 31.145 \text{ cm}^4$$

$$p I f_1 = p A f_1 \cdot (1/2 \cdot H + 1/2 \cdot f_p t_1)^2 + p I f_1 = 77.220 \times 22.500^2 + 31.145 = 39124 \text{ cm}^4$$

(内側添接板)

$$f_p b_2' = 2 \cdot f_p b_2 - dh \cdot n_2 = 2 \times 16.00 - (2.70 \times 2) = 26.60 \text{ cm}$$

$$p I f_2 = \frac{f_p b_2' \cdot f_p t_2^3}{12} = \frac{26.60 \times 2.20^3}{12} = 23.603 \text{ cm}^4$$

$$p I f_2 = p A f_2 \cdot (1/2 \cdot H - t_f - 1/2 \cdot f_p t_2)^2 + p I f_2 = 58.520 \times 16.800^2 + 23.603 = 16540 \text{ cm}^4$$

(フランジ合計)

$$p I f = 2 \cdot (p I f_1 + p I f_2) = 2 \times (39124 + 16540) = 111328 \text{ cm}^4$$

2) ウェブ添接板

板幅	$w_p b = 28.00$ cm
板厚	$w_p t = 1.60$ cm
ボルト間隔	$w p_2 = 8.5$ cm

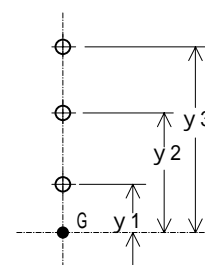
$$p I w_1 = \frac{w_p t \cdot w_p b^3}{12} = \frac{1.600 \times 28.00^3}{12} = 2927 \text{ cm}^4$$

$$y = y_1^2 + y_2^2 + y_3^2 + \dots = 72.25 \text{ cm}^2$$

$$p I w_1 = dh \cdot w_p t \cdot 2 y + m_2 \cdot \frac{w_p t \cdot (dh)^3}{12}$$

$$= 2.70 \times 1.60 \times 2 \times 72.25 + 3 \times \frac{1.60 \times 2.70^3}{12}$$

$$= 632 \text{ cm}^4$$



(ウェブ合計)

$$p I w = 2 \cdot (p I w_1 - p I w_1) = 2 \times (2927 - 632) = 4590 \text{ cm}^4$$

3) 断面二次モーメント

$$p I = p I f + p I w \quad I'$$

$$= 111328 + 4590 = 115918 \text{ cm}^4 > 104366 \text{ cm}^4 \quad \text{-OK-}$$

(4) 曲げモーメントの計算

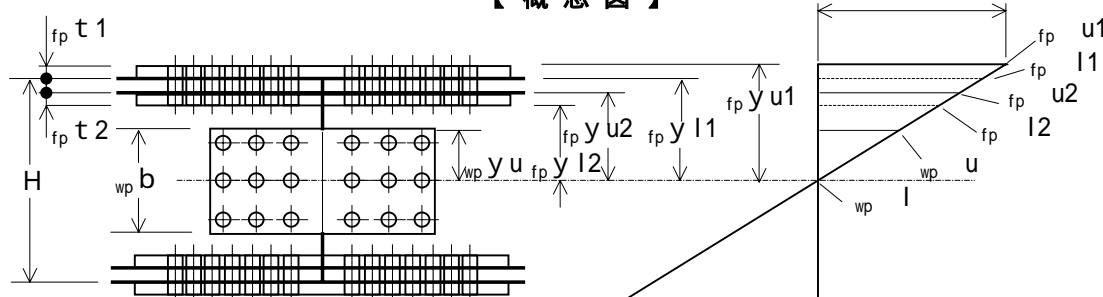
1) H形鋼1本当たりの抵抗曲げモーメント

許容曲げ応力度 $Hba = 280 \text{ N/mm}^2$
 断面係数 $Z' = 4877 \text{ cm}^3$

$$M_r = Hba \cdot Z'$$

$$= 280 \times 4877 \times 10^3 = 1365560000 \text{ N}\cdot\text{mm}$$

【概念図】



2) フランジ添接板およびボルトの検討

$pI = 115918 \text{ cm}^4$
 $pIf = 111328 \text{ cm}^4$

$$pMf = M_r \cdot \frac{pIf}{pI}$$

$$= 1365560000 \times \frac{111328}{115918} = 1311487980 \text{ N}\cdot\text{mm}$$

(外側フランジ)

$$pMf1 = pMf \cdot \frac{2 \cdot pIf1}{pIf} \quad pIf1 = 39124 \text{ cm}^4$$

$$= 1311487980 \times \frac{78248}{111328} = 921792464 \text{ N}\cdot\text{mm}$$

$$fp y u1 = 1/2 \cdot H + fp t1 = 1/2 \times 42.8 + 2.20 = 23.60 \text{ cm}$$

$$fp u1 = \frac{pMf1}{2 \cdot pIf1} \cdot fp y u1 \quad pba$$

$$= \frac{921792464}{2 \times 39124} \times \frac{23.60}{1000} = 278 \text{ N/mm}^2 < 280 \text{ N/mm}^2$$

-OK-

$$fp y l1 = 1/2 \cdot H = 1/2 \times 42.8 = 21.40 \text{ cm}$$

$$fp l1 = \frac{pMf1}{2 \cdot pIf1} \cdot fp y l1 \quad pba$$

$$= \frac{921792464}{78248} \times \frac{21.40}{1000} = 252 \text{ N/mm}^2 < 280 \text{ N/mm}^2$$

-OK-

(内側フランジ)

$${}_p M f_2 = {}_p M f \cdot \frac{2 \cdot {}_p I f_2}{{}_p I f}$$

$${}_p I f_2 = 16540 \text{ cm}^4$$

$$= 1311487980 \times \frac{33080}{111328} = 389695516 \text{ N}\cdot\text{mm}$$

$$f_{p y u_2} = 1/2 \cdot H - t_f = 1/2 \times 42.8 - 3.50 = 17.90 \text{ cm}$$

$$f_{p u_2} = \frac{{}_p M f_2}{2 \cdot {}_p I f_2} \cdot f_{p y u_2} \quad {}_p b a$$

$$= \frac{389695516}{33080} \times \frac{17.90}{1000} = 211 \text{ N/mm}^2 < 280 \text{ N/mm}^2$$

-OK-

$$f_{p y l_2} = 1/2 \cdot H - t_f - f_{p t_2}$$

$$= 1/2 \times 42.8 - 3.50 - 2.20 = 15.70 \text{ cm}$$

$$f_{p l_2} = \frac{{}_p M f_2}{2 \cdot {}_p I f_2} \cdot f_{p y l_2} \quad {}_p b a$$

$$= \frac{389695516}{33080} \times \frac{15.70}{1000} = 185 \text{ N/mm}^2 < 280 \text{ N/mm}^2$$

-OK-

(ボルト)

ボルトの許容せん断応力度 ${}_B a = 285 \text{ N/mm}^2$ H形鋼の許容支圧応力度 ${}_H a = 473 \text{ N/mm}^2$

$${}_p T f_1 = \frac{f_{p u_1} + f_{p l_1}}{2} \cdot {}_p A f_1$$

$$= \frac{278 + 252}{2} \times 77.22 \times 10^2 = 2046330 \text{ N}$$

$${}_p T f_2 = \frac{f_{p u_2} + f_{p l_2}}{2} \cdot {}_p A f_2$$

$$= \frac{211 + 185}{2} \times 58.52 \times 10^2 = 1158696 \text{ N}$$

$${}_p T f = {}_p T f_1 + {}_p T f_2 = 2046330 + 1158696 = 3205026 \text{ N}$$

ボルト1本の耐力 (F10T)

$$M 24 \quad {}_B A = 1/4 \cdot d^2 = 4.524 \text{ cm}^2 \quad 452.4 \text{ mm}^2$$

$$S_1 = 2 \cdot {}_B A \cdot {}_B a \quad (\text{二面せん断})$$

$$= 2 \times 452.4 \times 285 = 257868$$

$$S_2 = d \cdot t_f \cdot {}_H a \quad (\text{鋼板の支圧})$$

$$= 24 \times 35 \times 473 = 397320$$

$$\left. \begin{array}{l} 257868 \\ 397320 \end{array} \right\} = \underline{257868} \text{ N} \quad (\text{最小})_{f_b} S a$$

$$Q_f = \frac{{}_p T f}{n_1 \cdot n_2} = \frac{3205026}{7 \times 2}$$

$$= 228930 \text{ N} < 257868 \text{ N} \quad \text{-OK-}$$

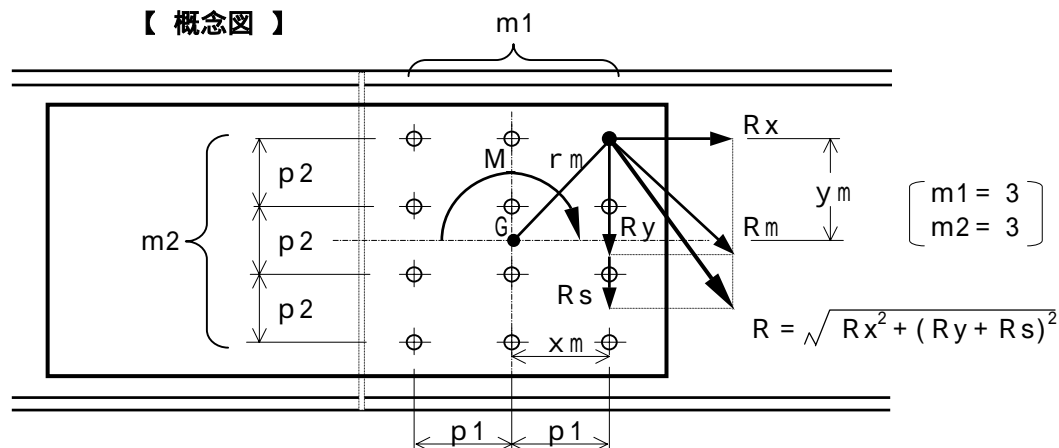
3) ウェブ添接板およびボルトの検討

$$\begin{aligned}
 {}_p M_W &= M_r \cdot \frac{{}_p I_W}{{}_p I} & {}_p I &= 115918 \text{ cm}^4 \\
 &= 1365560000 \times \frac{4590}{115918} & {}_p I_W &= 4590 \text{ cm}^4 \\
 &= 54072020 \text{ N}\cdot\text{mm} \\
 {}_{wp} y_u &= 1/2 \cdot {}_{wp} b = 1/2 \times 28.00 = 14.00 \text{ cm} \\
 {}_{wp} u &= \frac{{}_p M_W}{{}_p I_W} \cdot {}_{wp} y_u & a & \\
 &= \frac{54072020}{4590} \times \frac{14.00}{1000} = 165 \text{ N/mm}^2 < 280 \text{ N/mm}^2 \\
 & & & \text{-OK-}
 \end{aligned}$$

ボルト 1 本の耐力 (F10T)

$$\begin{aligned}
 M 24 & \quad {}_B A = 1/4 \cdot \pi \cdot d^2 = 4.524 \text{ cm}^2 = 452.4 \text{ mm}^2 \\
 S1 &= 2 \cdot {}_B A \cdot a \quad (\text{二面せん断}) \\
 &= 2 \times 452.4 \times 285 = 257868 \\
 S2 &= d \cdot t_w \cdot a \quad (\text{鋼板の支圧}) \\
 &= 24 \times 20 \times 473 = 227040 \quad \left. \vphantom{\begin{aligned} S1 \\ S2 \end{aligned}} \right\} = \underline{227040 \text{ N}} \\
 & & & \quad (\text{最小})_{wb} S_a
 \end{aligned}$$

【 概念図 】



$$\begin{aligned}
 I_p &= 1/12 \cdot m_1 \cdot m_2 \{ {}_w p_1^2 (m_1^2 - 1) + {}_w p_2^2 (m_2^2 - 1) \} \\
 &= 1/12 \times 3 \times 3 \times \{ 8.50^2 \times (3^2 - 1) + 8.50^2 \times (3^2 - 1) \} \\
 &= 867 \text{ cm}^2
 \end{aligned}$$

(ボルト群の回転中心Gから最外端ボルトまでの距離)

$$\begin{aligned}
 x_m &= 8.50 \text{ cm} \\
 y_m &= 8.50 \text{ cm} \\
 r_m &= \sqrt{8.50^2 + 8.50^2} = 12.02 \text{ cm}
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 R_x &= \frac{{}_p M_W}{I_p} \times y_m = \frac{54072020}{867} \times \frac{8.50}{10} = 53012 \text{ N} \\
 R_y &= \frac{{}_p M_W}{I_p} \times x_m = \frac{54072020}{867} \times \frac{8.50}{10} = 53012 \text{ N} \\
 R_m &= \frac{{}_p M_W}{I_p} \times r_m = \frac{54072020}{867} \times \frac{12.02}{10} \\
 &= 74965 \text{ N} < 227040 \text{ N} \quad \text{-OK-}
 \end{aligned}$$

(5) せん断力の計算

1) H形鋼 1 本当たりの抵抗せん断力

$$\begin{aligned} \text{許容せん断応力度 } \sigma_a &= 160 \text{ N/mm}^2 \\ \text{ウェブせん断有効面積 } A_w' &= 55.40 \text{ cm}^2 \\ &= 5540 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} S_r &= \sigma_a \cdot A_w' \\ &= 160 \times 5540 = 886400 \text{ N} \end{aligned}$$

2) ウェブ添接板の応力度

$$\begin{aligned} \text{添接板断面積 } A_p &= 63.68 \text{ cm}^2 \\ &= 6368 \text{ mm}^2 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \sigma_p &= \frac{S_r}{A_p} \\ &= \frac{886400}{6368} = 139 \text{ N/mm}^2 < 160 \text{ N/mm}^2 \quad \text{-OK-} \end{aligned}$$

3) ボルトの応力

$$\begin{aligned} \text{ボルトの許容せん断応力度 } \sigma_b &= 285 \text{ N/mm}^2 \\ \text{H形鋼の許容支圧応力度 } \sigma_h &= 473 \text{ N/mm}^2 \\ \text{ウェブ厚 } t_w &= 2.0 \text{ cm} \end{aligned}$$

ボルト 1 本の耐力 (F10T)

$$M24 \quad A_b = 1/4 \cdot \pi \cdot d^2 = 4.524 \text{ cm}^2 = 452.4 \text{ mm}^2$$

$$\begin{aligned} S_1 &= 2 \cdot A_b \cdot \sigma_b \quad (\text{二面せん断}) \\ &= 2 \times 452.4 \times 285 = 257868 \\ S_2 &= d \cdot t_w \cdot \sigma_h \quad (\text{鋼板の支圧}) \\ &= 24 \times 20 \times 473 = 227040 \end{aligned} \quad \left. \vphantom{\begin{aligned} S_1 \\ S_2 \end{aligned}} \right\} = \underline{227040} \text{ N} \quad (\text{最小})_{wb} S_a$$

$$\begin{aligned} R_s &= \frac{S_r}{m_1 \cdot m_2} = \frac{886400}{3 \times 3} \\ &= 98489 \text{ N} < 227040 \text{ N} \quad \text{-OK-} \end{aligned}$$

(6) ウェブボルトの合成応力

(最外端ボルトの応力)

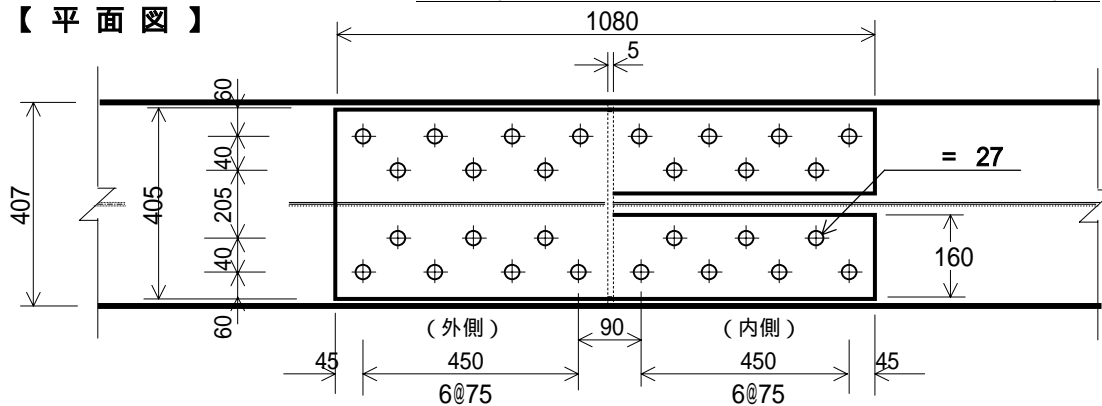
$$\begin{aligned} \text{X方向成分(曲げ)} \quad R_x &= 53012 \text{ N/本} \\ \text{Y方向成分(曲げ)} \quad R_y &= 53012 \text{ N/本} \\ \text{Y方向成分(せん断)} \quad R_s &= 98489 \text{ N/本} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} R &= \sqrt{R_x^2 + (R_y + R_s)^2} \\ &= \sqrt{53012^2 + (53012 + 98489)^2} \\ &= 160508 \text{ N} < 227040 \text{ N} \quad \text{-OK-} \end{aligned}$$

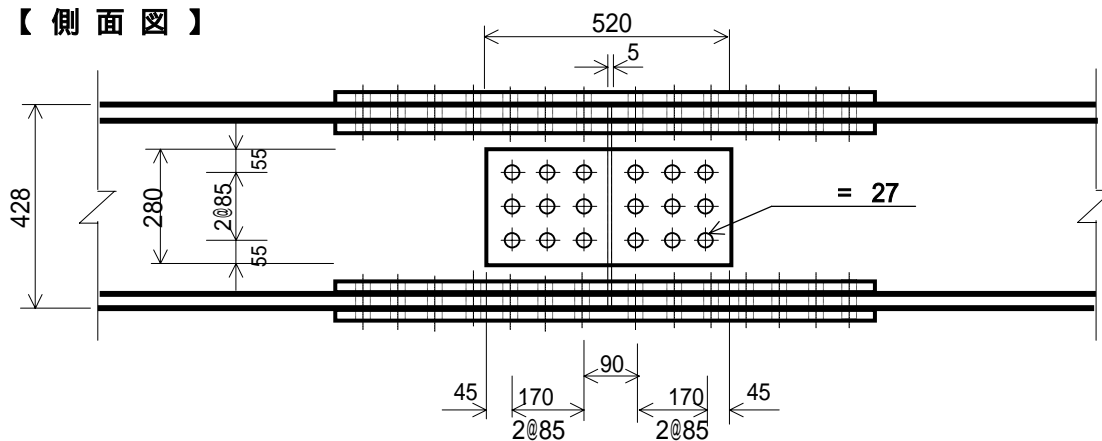
3. 計算結果

母材	H428×407×20×35	(SM490)
フランジ部	添接板仕様	2枚： PL 22 × 405 × 1080 (SM490)
		4枚： PL 22 × 160 × 1080 (SM490)
ウェブ部	添接板仕様	2枚： PL 16 × 280 × 520 (SM490)
	ボルト仕様	F10T : M24 - 56本 L = 125 mm (H型高力ボルトの場合 L = 120 mm)
	ボルト仕様	F10T : M24 - 18本 L = 100 mm (H型高力ボルトの場合 L = 95 mm)

【 平面図 】



【 側面図 】



【 断面図 】

