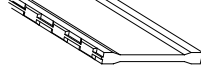
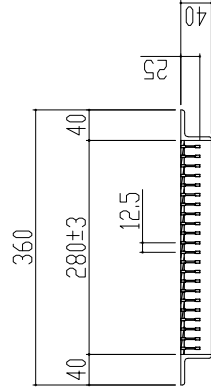
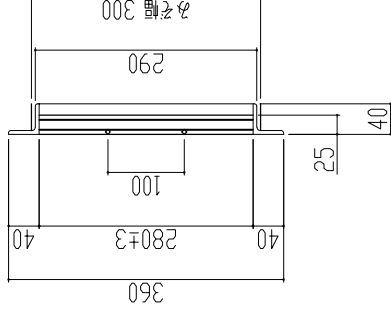
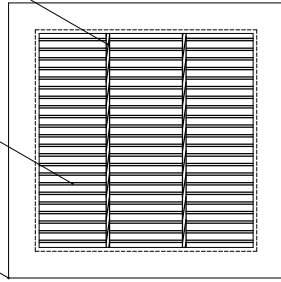


L5x40x40 HGTB3x1.8x25 CB \diamond 4.5

車輛進行方向(横断)



重量 6.6 kg

主部材詳細図

表面処理 本体は溶融重鉛メッキ仕上げ
(JIS H8641)

訂正年月日 標準製作図面 訂正年月日 訂正番 訂正年月日 訂正番 訂正年月日 訂正番	検印 (平元)	承認印 (山口)	製図 (松本)	図面名称 四面ソバ付き(ハイテン) グレーチング 溝幅300用 細目 ノンスリップ T-14・T-6	株式会社 マキテック MK駐輪事業部	
	訂正者 ()	承認印 ()	製図 ()	図番 LNLHF253-280/280	図番 MGK-L-530	
	訂正事項 ()	承認印 ()	製図 ()	材料 LNLHF253-280/280		
	訂正年月日 ()	承認印 ()	製図 ()	材料 LNLHF253-280/280		

グレーチング強度計算書



1 仕様	品名	LNLHF253-280/280
	製品寸法	280x280x25
	主部材	I-3 × 1.8 × 25
	断面係数	Z= 0.301 cm ³

2 設計条件	荷重条件	T-14	支点間距離	L = 300
	後輪一輪荷重	P = 56000 N	衝撃係数	i = 0
	許容応力	$\sigma_b = 320$ N/mm ²	車両進行方向	主部材に対し、横断
	主部材ピッチ	O = 12.5 mm		
	接地面積	a mm × b mm = 200 mm × 500 mm		

3 強度計算	<p>1. ベアリングバー1本当たりの単位荷重: ω (N/mm)を求める。</p> $\omega = \text{後輪1車荷重} \times (1 + \text{衝撃係数}) \times \text{ピッチ} / \text{接地面積} \quad \text{より}$ $\omega = 56000 \times (1 + 0) \times 12.5 / 100000$ $\omega = 7.00 \text{ (N/mm)}$
	<p>2. ベアリングバーの最大曲げモーメント: M (N・mm)を求める。</p> $M = \omega \times 0.5 \times a \times (L - 0.5 \times a) / 2 \quad \text{より}$ $M = 7 \times 0.5 \times 200 \times (300 - 0.5 \times 200) / 2$ $M = 70,000 \text{ (N・mm)}$
	<p>3. 曲げ応力度: σ_b (N/mm²) を求める。</p> $\sigma_b = M / Z \quad \text{より}$ $\sigma_b = 70,000.0 / 301.000$ $\sigma_b = 232.56 \text{ (N/mm}^2\text{)}$ <p>従って、許容応力 $\sigma_b = 320$ (N/mm²) に対し、</p> $\underline{\underline{232.56 \text{ (N/mm}^2\text{)} \leq 320 \text{ (N/mm}^2\text{)}}}$

4 総括	<p>上記の計算式により、1項目の仕様で、 2項目の設計条件に対し十分な強度を保持致します。</p>
---------	--

グレーチング強度計算書



1 仕様	品名	LNLHF253-280/280
	製品寸法	280x280x25
	主部材	I-3 × 1.8 × 25
	断面係数	Z= 0.301 cm ³

2 設計条件	荷重条件	T-6	支点間距離	L = 300
	後輪一輪荷重	P = 24000 N	衝撃係数	i = 0
	許容応力	$\sigma_b = 320$ N/mm ²	車両進行方向	主部材に対し、横断
	主部材ピッチ	O = 12.5 mm		
	接地面積	a mm × b mm = 200 mm × 240 mm		

3 強度計算	<p>1. ベアリングバー1本当たりの単位荷重: ω (N/mm)を求める。</p> $\omega = \text{後輪1車荷重} \times (1 + \text{衝撃係数}) \times \text{ピッチ} / \text{接地面積} \quad \text{より}$ $\omega = 24000 \times (1 + 0) \times 12.5 / 48000$ $\omega = 6.25 \text{ (N/mm)}$
	<p>2. ベアリングバーの最大曲げモーメント: M(N・mm)を求める。</p> $M = \omega \times 0.5 \times a \times (L - 0.5 \times a) / 2 \quad \text{より}$ $M = 6.25 \times 0.5 \times 200 \times (300 - 0.5 \times 200) / 2$ $M = 62,500 \text{ (N・mm)}$
	<p>3. 曲げ応力度: σ_b (N/mm²) を求める。</p> $\sigma_b = M / Z \quad \text{より}$ $\sigma_b = 62,500.0 / 301.000$ $\sigma_b = 207.64 \text{ (N/mm}^2\text{)}$ <p>従って、許容応力 $\sigma_b = 320$ (N/mm²) に対し、</p> $\underline{\underline{207.64 \text{ (N/mm}^2\text{)} \leq 320 \text{ (N/mm}^2\text{)}}}$

4 総括	上記の計算式により、1項目の仕様で、 2項目の設計条件に対し十分な強度を保持致します。
---------	--