KAWASAKI STEEL GIHO Vol.11 (1979) No.4

Secular Changes of Slip Resistance of Friction-type Bloted Joints in Structurel Members

Synopsis:

Four years have passed since erection of the steel scaffolds for the repair of the Great Buddha Hall in Todaiji Temple. In this report, stochastic considerations are made on the load carrying capacity of friction-type structural joints fastened by high-strength bolts used in the scaffolds. Main conclusions are as follows: (1) Decrease of bolt tension in 4 years was about 15% of pretension. (2) Slip load was up 17% because of a 37% increase of slip coefficient influenced by secular chacge of faying surfaces. Therefore, on general joints which have rusted faying surfaces, it is considered that slip load is constant and not affected by relaxation of bolt tension. (3) If faying surfaces of joints are coated for anti-corrosion, slip probability under the design load of joints fastened by "Slope Detecting Method" in much smaller than in the case of "Calibrated Wrench Method. When "Calibrated Wrench Method" is used to surface coated joints, safety factor to the design load must be decided larger than in the case of general joints because of relaxation of bolt tension.

(c)JFE Steel Corporation, 2003

UDC 624.02: 69.057.43 624.046: 672.882

Secular Changes of Slip Resistance of Friction-type Bolted Joints in Structural Members

菊 川 春 三* 村 田 勝 弘* Shunzo Kikukawa Katsuhiro Murata

西村 昭***
Akira Nishimura

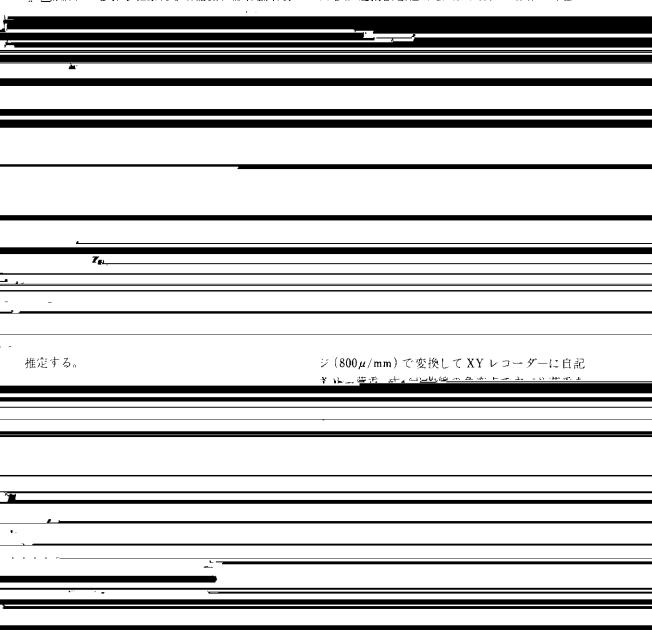
Synopsis:

Four years have passed since erection of the steel scaffolds for the repair of the Great Buddha Hall in Todaiji

上記の実験は、いずれも、外力が作用しない状 AN ANDERSON OF THE WAR THE FAMILY OF THE PARTY OF THE PAR ときのひずみ変化量を計測する(Fig. 2 参照)。

- 力と頭頂部ひずみの相関関係をボルト全数につい 耐力点検出法で締付けた。継手の試験には1000t て求める (Photo. 1 参照)。
- (3) 得られた相関関係を最小2乗法によって1次 まで活作し これし測点なぜの結ぶと解方話した

べり試験に供した。このとき軸力測定側は新しく (2) 材料試験機と引張治具とを用いて、ボルト軸 ボルトを入替え、半数のボルト(Fig. 3の・印)を 大型構造物試験機を用い, 荷重は破断に至るまで 単調増加させた。また継手のすべりは上下フラン パレチ位指の担付ギャスハギー カロープロ



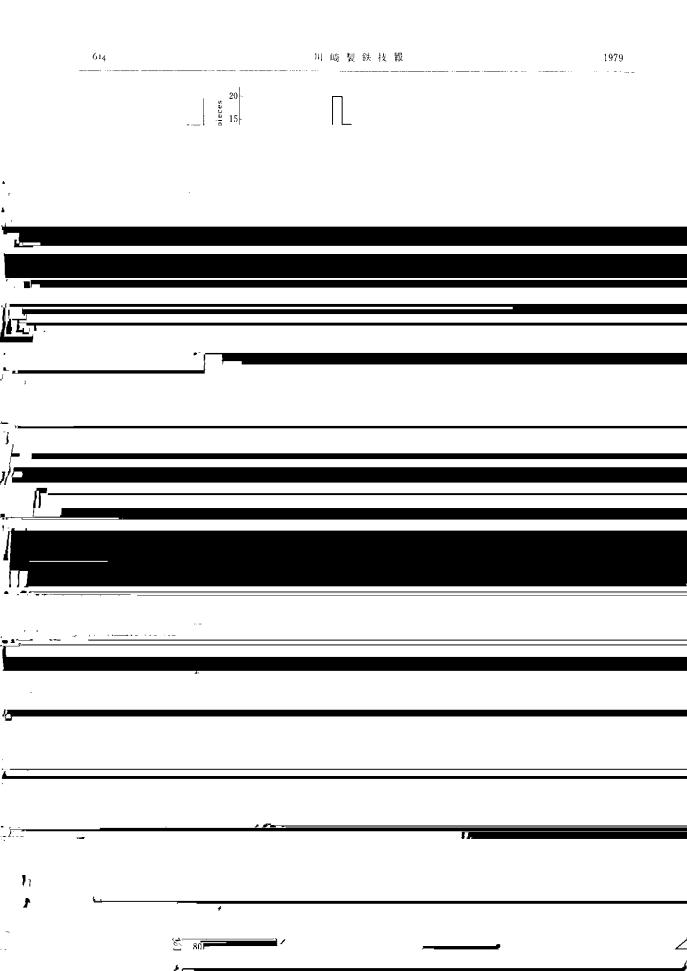


	Table 2 Test results		(3) すべり荷重は継手構成ボルトの軸力和に比例				
	Clamping force	Fracture	する。 した1なはにサンリトル カ はんとったものつ				
•							
) 1	1						
·							
=							
-			<i>-</i>				
• -							
er prose							
-							
<u> </u>							
]							
<u></u>	7.41						
į	•						
1.1							
-							
	.1						
<i>t</i> •							

の結果、導入軸力は規定 10 最小降伏点応力 σ_{vmin} の107使であったことから、導入軸力 B_{vv} は次書

耐力点検出法では経年変化によって軸力が低下してお売計 おお 100 ス確遂は 35 4% であり トル

で表せる。

 $B_{08} = 1.07 \; \sigma_{
m y\,min} \; A_{
m e}$ ここに、 $A_{
m e}$: ボルト有効断面積

ク法に比してすべりに対する安全性は高いといえる。 継手の暴露期間や途料メーカーをパラメータと した厚膜型無機ジンの継手に関する実験結果では、

定する。

一方、 \mathbf{F} 10 \mathbf{T} をトルク法で締付ける場合、導入軸力 $\mathbf{B}_{0\mathrm{T}}$ は次式で表せる。

平均値 0.47、変動係数 10% を得ている¹⁵。この数値と上記締付け法の軸力とをもとに、経年変化した継手のすべり荷重が設計値 P。を下回る確率 p

ころはないが、トルク法の場合、経年変化により 100 ボルト軸力が低下すれば、すべり発生確率が一般 の摩擦継手より大きくなり、注意を要する。トル

	Va	I. 11 No. 4	高力ポルト	、摩擦接合による 	る構造部材継手面	力の経年変化		619	
	参	考 文 献							
	<u> </u>	101 ft = ftt , ft 44 42 0	1 40 JC 613 1 C 6 A 6	Wishaudien a cons					
		** .							
7 * =				·					
	5 <u>一</u>								
, <u> </u>	·								
<u>.</u>									
_									
<u> </u>									
↓ <u> </u>									
_3									
î		-							
# **) 4%									
•	2)	日本鋼構造協会接合	小委員会ボルト	強度班:高力ボ	ルトの遅れ破壊、	JSSC, 15 (1	1979) 158		
	3)	W.H. Munse: Structure Hot Din Galvanirio	ctural Behavio	r of Hot Galv	anized Bolted	Connections,	Proc. 8th Inter	n. Conf. on	
j		1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	non london II	106.77					
	,								
<u> </u>									
-	4)	R.N. Allan and J V	V Fisher · Roll	ted lainte mit	h Oceanaias	لتبا باد، ا	f 1 c	. ~	
-	J =	` 1							
	14								

