

## 熱延駆動系の監視・診断装置

Supervision and Diagnosis Equipment for Hot Strip Mill Drive Torque

NKK京浜製鉄所  
福山製鉄所

山科修一・富山政治\*・渡辺了敏  
高橋裕幸

### 1. 緒言

熱間圧延材料が、より高張力になるにつれ、圧延機の駆動系に対する負荷が厳しくなっている。NKK京浜製鉄所、熱延工場、粗圧延機R4において、駆動系の保護装置であるシャーボルトが1980年に切損して以来切れたことがなかったものが、1985年8月に5回も切損し、合計12時間もの故障となつた。そこでシャーボルト切損を回避するため、トルク計による監視装置を開発し、1987年以来使用している。その後、突発的な切損は発生しておらず定期的な取替のみ行なつてゐる。本報にて、このトルク監視装置の内容について報告する。

### 2. 設備概要

Fig.1に京浜における熱延工場フローを示す。Fig.2に問題の粗圧延機R4設備の全体図を示す。

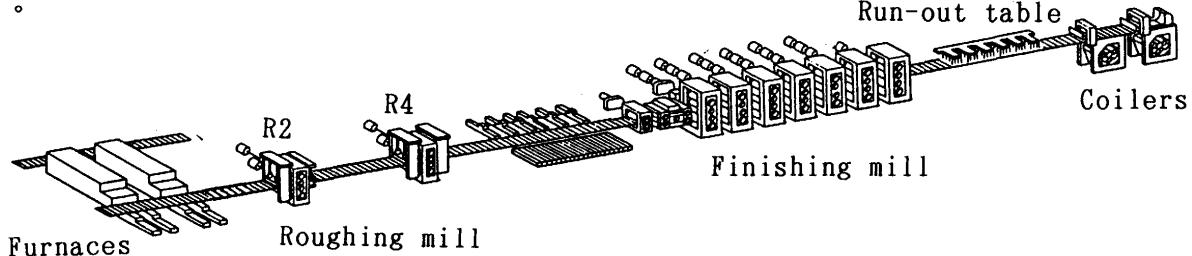


Fig.1 Hot Strip Mill at NKK Keihin Works

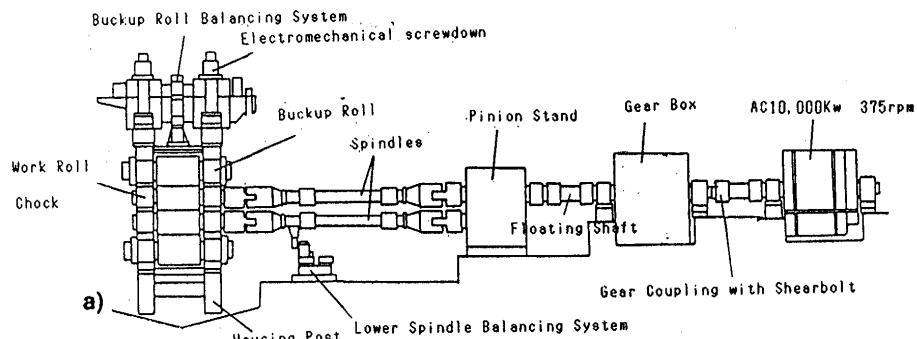


Fig.2 Schematic illustration of R4

Fig.3にシャーボルトの適用例を示すが、一般的に圧延機においては、高負荷材により、発生する過大トルクに対し、駆動系設備を破壊せぬよう保護装置を設置している。今回、報告の保護装置はシャーボルトを採用したものである。

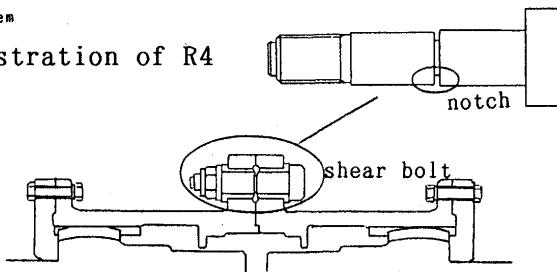


Fig.3 Schematic illustration of shear bolt

### 3. トルク監視装置

#### 3-1. シャーボルト切損の頻発

65キロ級ハイテン材の圧延は1985年3月に45トン程度だったものが、1985年8月には6422トンもの量に増大し、高負荷圧延増大によるシャーボルト切損が頻発した。当面の対応として、スラブ材の加熱温度アップとR4の圧延負荷を少なくする圧下スケジュールに変更を行なった。

Table.1にシャーボルト切損が発生した日に計測されたトルクを示す。シャーボルトは、駆動系の安全を考え、駆動系各部位の疲労限以下に抑える必要がある。Fig.4に機械系各部位の強度を示す。

当初の設計思想では、減速機出力軸が最弱部であると考え、510%トルクでシャーボルトが切損するよう設定されていた。しかし、シャーボルトはモーター出力軸疲労限を越えて912%で破断しており、当初の予想を越えるトルクがモータ出力軸にかかっていたことが判明した。

Table.1 Measured torque

	Motor output 26T·m/100% shaft		Floating shaft 170T·m/100%			Motor output shaft peak torque / Floating shaft peak torque
	Peak torque	Mean rolling torque	TAF	Peak torque	Mean rolling torque	
Mild steel	503/144	3.5	228/118	1.9	2.2	
	511/181	2.8	246/148	1.7	2.1	
	511/212	2.4	246/175	1.4	2.1	
High-ten steel	858/185	4.6	445/158	2.8	1.9	
	842/181	4.7	421/152	2.8	2.0	
	851/173	4.9	368/142	2.6	2.3	
Break	912/-	-	379/-	-	-	2.4

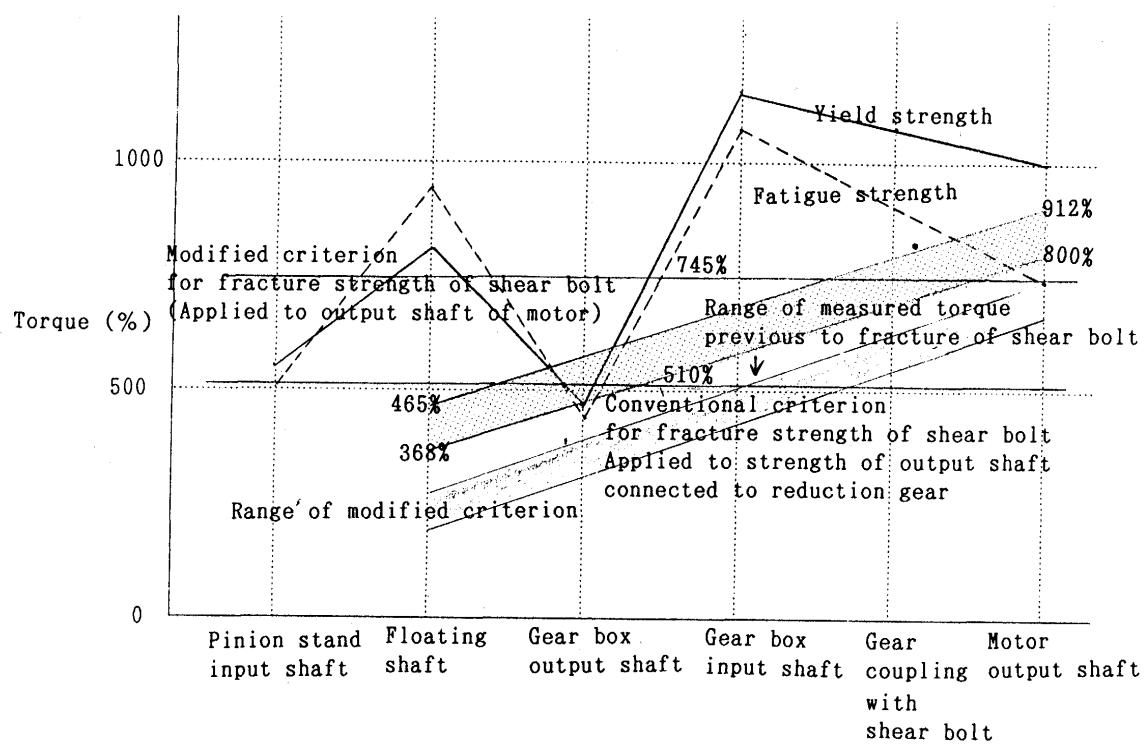


Fig.4 Strength of each mechanical parts

### 3-2. シャーボルト計算の見直し

Fig.4に示すように使用していたシ

ヤーボルトは、モーター出力軸に  
対し、十分すぎる強度を保有して  
いたことから（510%設定が9  
12%にて破断）、従来設計に使  
用していたシャーボルト計算式の  
見直しを進め、再設定を行い、7  
45%にした。Table.2にシャー  
ボルト計算式を示す。

### 3-3. トルク監視装置の開発

#### 1) 問題点

シャーボルト強度を912%か  
ら745%に見直すことにより、  
従来のシャーボルトより、強  
度が低下することとなる。これは、  
よりシャーボルト切損が頻発する  
こととなり、従来の定期的にシャ  
ーボルトを取り替える管理では、  
高負荷圧延の増加に対し、突発的  
な取替を避けることができないと  
いう問題点がある。

そこでトルク監視を行なうこと  
で疲労寿命を予測し、疲労切損前  
にシャーボルト取替を行なうこと  
を狙いにトルク監視装置の開発を  
行なった。

#### 2) トルク監視装置内容

Fig.5にトルク監視装置を示す。

トルク監視装置は、軸に取り付けた歪  
計から出力された信号が較正装置を通  
り、FM波に乗って受信部へ伝達され、  
トルク復調装置からデータ処理装置へ  
送られ、粗圧延機運転室に設置された  
CRT画面に表示されるシステムとな  
っている。

#### 3) トルク監視装置機能

トルク監視装置の機能をTable.3に  
示す。トルク波形のうち、700%  
トルクオーバーのものはボイスにて、「オーバーロードです」とオペレーターに警告し、R4  
圧下軽減措置が必要なことを知らせる。

Table.2 Formula of shear bolt

	Conventional shear bolt	Improved shear bolt
Material·Hardness	SCM440 Hs=41±2	SCM440 Hs=41±2
Formula of strength	$\sigma_B = \frac{\sigma_z^2 + \left( \frac{T}{n \cdot \frac{\pi}{4} \cdot d^2 \cdot D} \right)^2}{\lambda}$	$\tau_{max} = \frac{T}{n \cdot 3 \cdot \frac{\pi}{16} \cdot d^2 \cdot D}$
P.C.D :D Tensile strength: $\sigma_B$ Stress due to tightening : $\sigma_z$ Shearing torque : T Number of shear bolt : n Diameter of notch:d	$\phi 1170$ $883N/mm^2$ $392N/mm^2$ $255kN \cdot m \times 510\%$ $4$ $\phi 39.4$	$\phi 1170$ $\tau_{max} = \sigma_B = 1079N/mm^2$ — $255kN \cdot m \times 745\%$ $4$ $\phi 35.7$
Characteristic	<ul style="list-style-type: none"> <li>Effect of axial stress due to tightening is considered.</li> <li>Effect of stress intensity is not considered.</li> <li>Shearing strain energy criterion</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>Effect of axial stress due to tightening is not considered.</li> <li>Effect of stress intensity is not considered.</li> <li><math>\tau_{max} = 110kg/mm^2</math> (Obtained by reverse calculation using fracture torque)</li> </ul>

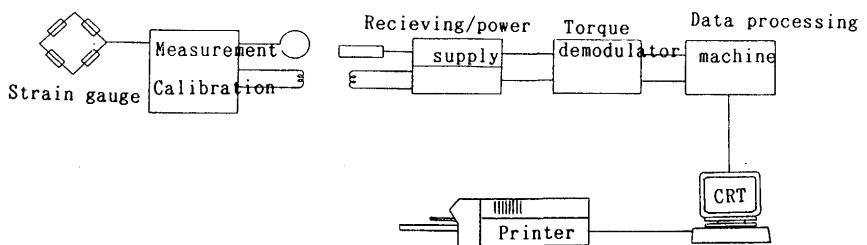


Fig.5 Supervision and diagnosis equipment  
of drive torque

Table.3 Torque monitoring function

1	Torque monitoring in usual	Give alarm expressing "Over load" When torque exceeds 700%.
		Conclude that shear bolt is broken. When torque doesn't continue over 2 second even if once exceeds 50%.
		Output of histogram and time chart.
2	Analysis of fatigue damage of shear bolt	Prediction of fatigue life applying with Palmgren-Miner law.

シャーボルト切損時にはトルクが50%を越え2秒以内にトルクを発生しないものはシャーボルト切損と判断し、赤ランプ点灯、かつ「シャーボルト切損です」とボイスを発生する。Fig.6にトルク正常時の出力例、Fig.7に疲労度蓄積例を示す。1989年6月～11月の6ヶ月で取替基準に達したことを表わしている。

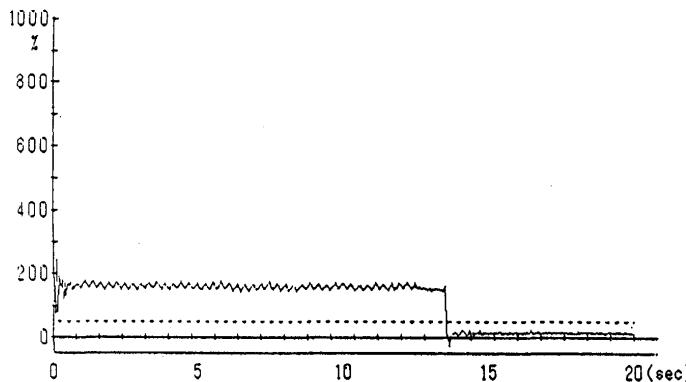


Fig. 6 Example of output of torque

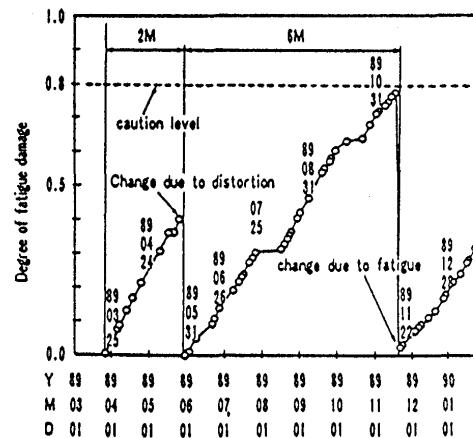


Fig. 7 Example of fatigue damage accumulation

#### 4. トルク監装置の効果

トルク監視装置の適用により、以下のような効果が確認できた。

- 1) オンラインでトルク波形が確認できるため、TAF値（ピークトトルク／定常トルク）の傾向を見ることができ、駆動系の状態把握が容易となった。
- 2) 疲労度蓄積の出力結果から、劣化状況に応じたシャーボルトの管理が容易となった。
- 3) Fig.8にシャーボルト切損の履歴を示すが、86年のトルク監視装置稼働開始より、突発切損は「0」を継続している。

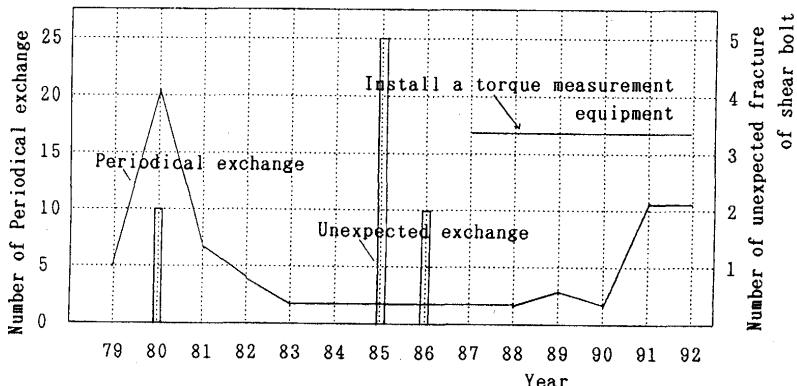


Fig. 8 Change in number of breakdown of shear bolt

#### 5. 結 言

熱延工場粗圧延機の駆動系シャーボルト切損の頻発と、防止対策であるトルク監視・診断装置の概要を述べた。圧延材料は、より高負荷になっており、駆動系に発生するトルクレベルはより大きくなっている。このことを背景にトルク監視・診断の必要性は増大しており、今回開発の装置を、熱延仕上スタンドにも拡充している。圧延操業は高負荷、連続化に向かっており、より信頼性の高い駆動系構築を推進していきたい。