

## (296) 丸鋼の剪断面割れについて

新日鐵 塩蘭 篠崎 浩 小峰 善夫  
小野 秋男 早稲田 孝

1. 誌言 設備技術の進歩とともに、丸鋼の切削方法も鋸断から能率のよい剪断に移り替ってきている。しかし剪断した場合には、鋼種により剪断面に割れが発生することがある。現象的には、割れの発生は剪断直後ではなく、ある程度の時間が経過してからである。さらに剪断時の鋼材温度が高いほど割れの発生は少ない。そこで剪断面割れの発生した低マンガン鋼について調査し、発生機構を考察した。

2. 調査方法 SAE1541を供試材として、常温～400°Cの温度水準にて剪断し、次の項目について調査を行った。  
(1)剪断面の観察、(2)ミクロ組織、(3)高温(常温～500°C)での機械的特性、(4)剪断面の残留応力。

3. 調査結果および考察

(1)剪断面割れは剪断温度が200°C以上では発生しない。また飛生時期は剪断後12時間以上経過してからである。一方剪断条件によっては割れの発生しない領域(条件)がある。(図1, 表1)

(2)ミクロ組織では表面近傍に微小な割れが発生しており、25°C位までメタルフローに沿って存在する。この割れの一部は剪断面割れにつながっている。微小割れの発生は、剪断時に強度の弱い粒界エラスト部や介在物の部分に発生する。(写真1)

(3)剪断面表層の残留応力は、剪断温度が150～200°Cから急に低下し始める。これは剪断温度が高いほど、応力除去焼純に相当する効果が大きく、そのために残留応力が緩和される。一方剪断条件により残留応力に差があることが明白になった。すなわち摩耗した刃で剪断したものは、残留応力が110kg/mm<sup>2</sup>と母材強度(80kg/mm<sup>2</sup>)より著しく高く、剪断面近傍の強度(115kg/mm<sup>2</sup>)とほぼ同程度である。一部のものは剪断面割れが発生している。新しい刃では残留応力を50～70kg/mm<sup>2</sup>と小さく、剪断面割れも発生していない。(図2)

以上の結果から剪断面割れ発生機構は、剪断時に発生した剪断面近傍のミクロクラックを起点とし、剪断による残留応力がクリープ的に働き破壊に至ったものである。ミクロクラック部の歪が増すにしたがい、応力の緩和があるため、破壊まで長時間をする。

表1 剪断刃の摩耗条件と剪断面割れ発生状況 ○: 割れなし X: 割れ発生

剪断基準 条件	常温 (20°C)	50°C	75°C	100°C	125°C	150°C	175°C	200°C	250°C	300°C	400°C
摩耗刃	X	X	X	X	X	X	X	X	O	O	O
摩耗刃	X	X	X	O	X	X	X	O	O	O	O
新しい刃A	O	O	O	O	O	O	O	O	O	O	O
新しい刃B	O	O	O	O	O	O	O	O	O	O	O

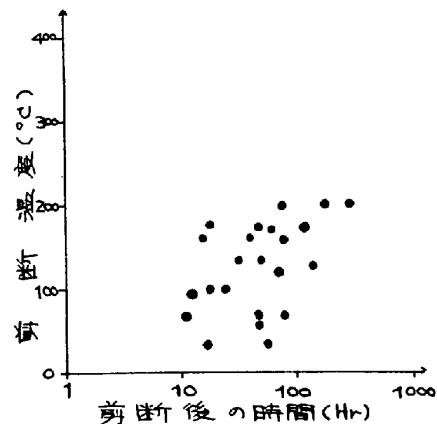


図1 剪断温度と剪断面割れ発生時間

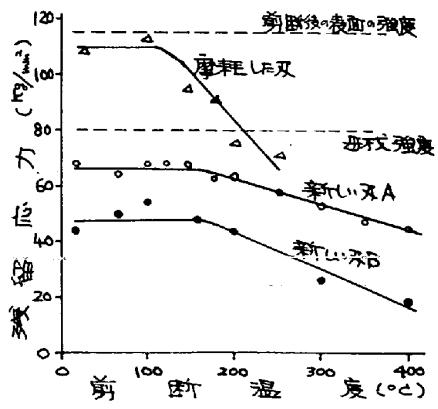


図2 剪断温度と残留応力



写真1 剪断面近傍のミクロクラック