

## (421) ロータ材の機械的性質に及ぼす鍛造法の影響

日本鍛鋼株式会社 工博 渡辺司郎 ○田村 至  
添田暉平 中田和広

1. 緒言 種々の鍛鋼品の中でも、蒸気タービンあるいは発電機のロータ・シャフトの大型化および高品質化はとくに著しい。かかる大型鍛鋼品の鍛造は、通常上下対称な金型を用いる方法（以下従来法と呼ぶ）で行われているが、この方法は大型鋼塊中のザク性欠陥の閉鎖、圧着には必ずしも有効ではない。一方、下金型を十分に広くして、上面のみから圧下する FM 法は大型鋼塊の健全性の改善に非常に有効であることが明らかとなっている。<sup>1)</sup> そこで、ロータ材の機械的性質に及ぼす鍛造法、すなわち鍛伸法、据込みの有無、鍛造比などの影響を調査、検討した。

## 2. 実験方法

真空溶解炉で 3.5% Ni-Cr-Mo-V 鋼の 50 kg 鋼塊を溶製し、表 1 に示すような種々の鍛造を行った。一定条件の熱処理を与え、材料軸心部の径(R)と軸(L)方向の引張および衝撃特性を試験した。

## 3. 実験結果

## 1) 鍛伸法の影響

図 1 の R と L 方向の衝撃および引張特性から、据込みありの場合には、R と L 方向の各特性値には各鍛伸法ともほとんど差がない。据込みなしの場合にはタップと平の従来法では各特性値とも L 方向の方が良くなっているが、FM 法では R と L 方向にはほとんど差がない。図 2 に R 方向の各特性値と引張強さとの関係を示す。衝撃特性および引張延性に及ぼす鍛伸法の影響はほとんどなく、それらは引張強さと相関関係にある。L 方向の各特性値も同様の傾向であった。

## 2) 据込みの影響 図 2 から R 方向の各特性値に及ぼす据込みの有無の影響は認められないが、L 方向の E, RA は据込みなしの方がむしろやや良い値であった。

3) 鍛造比の影響 図 2 から、FM 法について鍛造比が 3.0 と 1.5 の場合を比較すると、据込みの有無にかかわらず衝撃および引張特性とも鍛造比の影響は認められない。従来法については文献<sup>2)</sup>で同様な結果が報告されている。

## 4. 製品への適用例

約 100 t の鋼塊から高圧ロータ素材を据込みなしの FM 法（鍛造比約 2.8）で製造した。胴軸心部各位置の引張および衝撲特性とも従来法のデータの範囲の上限付近にあり、R と L 方向の差も非常に小さかった。

## 5. 結論

- (1) 引張延性および衝撲特性に及ぼす鍛伸法、据込みの有無、鍛造比などの影響はほとんどなく、それらは引張強さと相関が認められた。
- (2) FM 法では据込みを行わなくとも R と L 方向の機械的性質の差は小さい。
- (3) FM 法では鍛造比 1.5 で 3.0 の場合と同等の機械的性質が得られた。

文 献： 1) 中島ら：塑性と加工，23-256(1982), 403

2) H.P. Heil ら：Arch. Eisenhüttenwes., 46(1975) Nr. 3, 201

表 1. 鍛造法

| テストマーク | 据込み | 鍛伸        | 鍛造比 |
|--------|-----|-----------|-----|
| 1      | あり  | 平金型の従来法   | 3.0 |
| 2      | なし  | タップ金型の従来法 | 3.0 |
| 3      | なし  | FM 法      | 3.0 |
| 4      | なし  | 〃         | 1.5 |
| 5      | なし  | タップ金型の従来法 | 3.0 |
| 6      | なし  | 平金型の従来法   | 3.0 |
| 7      | なし  | FM 法      | 3.0 |
| 8      | なし  | 〃         | 1.5 |

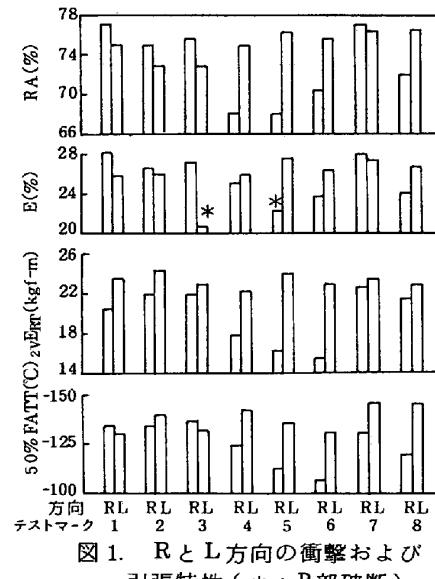


図 1. R と L 方向の衝撃および引張特性 (\* : B 部破断)

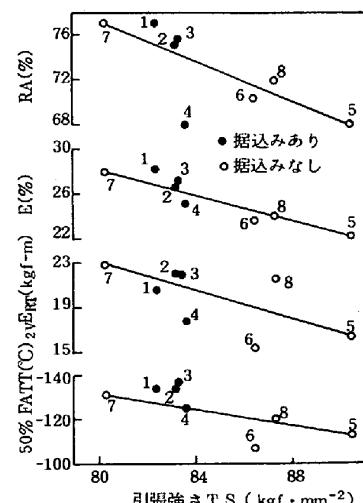


図 2. R 方向の各特性値と引張強さとの関係