

(189)

## 熱間押出鋼管の先端異常性に関する考察

神戸製鋼所 長府北工場 大西忠利 松本 敏  
浜田元史 小井川章 〇中沢則夫

## 1. 緒 言

本報告では熱間押出鋼管の先端部分の異常性の挙動及びその原因について研究、検討を行なったのでその結果を報告する。ここで著者等のいう先端異常性とは従来から認められていた押出鋼管の先端部分の二次加工性の異常現象（軟性の欠如）を指している。

## 2. 供試材ならびに試験方法

供試材は60T LDコンバーターにて溶製された低炭素キルド鋼（ASTM A-83相当）を $152.5 \text{ mm}^2$ の押出用丸鋼片に圧延しユーシンセジエルネ熱間押出法により $71 \text{ mm}^{OD} \times 4 \text{ mm}^t$ ,  $55 \text{ mm}^{OD} \times 10 \text{ mm}^t$ の経目無し鋼管に仕上げこれを使用した。押出鋼管の先端異常性はASTM-A450に則り、押抜げ、扁平、綫横引張試験を行ないその成績によって評価した。

## 3. 試験結果

- (1) 押出鋼管の先端部分は鋼種によつて程度に差はあるが全般的には軟性に欠け、扁平押抜げ試験では異常に劣性が挙動を示す。又引張試験においては横手方向の伸びおよび降伏点においてわざわざ先端異常性が存在する。
- (2) この異常性の範囲は現象的には押出鋼管にして押出用ビレット先端Rに相当する長さ内に限られる。(3) 原因の1として押出鋼管の先端部分の加工度(実押出比の意味)の低下が考へられる。通常これは押出材の長さ方向に対し同一であると考へられていてビレット綫断面に等押出面を考へた場合實際にはビレット内の同時押出面の面積と押出鋼管の断面積との比によつて考へられるがのである。これによると押出材の先端部分はビレット先端Rに相当する長さまでは押出比は双曲線的に増加しこれ以後では一定しておらず大幅(2)と対応がつく。
- (4) 原因の2として押出鋼管先端部分の外層部の異常性が挙げられる。押出鋼管先端部分の外層部はビレット前端面から低加工度のまま露出した部分に相当し、今在物の向きか押出方向との角度をもつて外面に露出した形状を有しており、且つBand ed Structureの間隔が大きい様相を呈してゐる。
- (5) (4)に関連した試験として、 $55 \text{ mm}^{OD} \times 10 \text{ mm}^t$ の供試管について $55 \text{ mm}^{OD} \times 5 \text{ mm}^t$ ,  $45 \text{ mm}^{OD} \times 5 \text{ mm}^t$ に内外削加工を施し扁平、横方向引張試験を行い先端異常性の挙動を考察した。この結果、内削管即ち外層部のみで形成された管は扁平、引張試験において著しい先端異常性を示したが、一方外削管即ち内層部のみで形成された管は異常性は認められなかつた。

以上の結果より、押出鋼管の先端異常性はビレット前端面(先端R部まで)が押出鋼管の外層部に変遷しに所謂押出素管先端部(ビレット先端Rに相当する長さ)の外層部のみにその主因があり、この原因はその部分の押出加工度が低く且つメタルフローの非定常な流域であることによる結論される。