

(372) 高強度バットレス油井管継手のマークアップ方法の検討

新日鉄 中央研究本部 八幡技術研究部 ○丸山和士, 矢崎陽一

神山藤雅, 西俊二

TEXAS A&M Univ.

P. Weiner

DOME Petroleum

D. Marshall

1. 目的 ; 北海における V 150 ケーシング継手事故 (カップリング縦割れ) が、警鐘となり、当社製 V 150 相当高強度バットレス継手の安全性評価テストを実施した。前報において、バットレス継手は、管体自身より高いバースト抵抗を具備することを明らかにした。しかし、テーパ組合せの締め過ぎは、内圧負荷後カップリングに、降伏応力を超える高いフープストレスを発生させることも事実であった。継手の安全性を保証するには、バーストテストで優れた材料特性 (材料品質保証) の検証および過剰フープストレス抑制対策に関する充分な検討が必要である。本報では、カップリングフープストレスが、降伏応力を越えず、かつリークを生じない適正バットレス継手マークアップ方法について考察を行なった。

2. 実験方法と解析法 ; (1)供試管, 7", 32 1/2 ft および 9-5/8",

53.5 lb/ft, NT-150 DS バットレス継手。テーパ組合せを API 規格公差の最大ミスマッチと標準の 3 通りとした (表 1)。マークアップテストと内圧リークテストから適正範囲を求めた。(2)解析法、焼ばめ理論式、厚肉円筒式、リーク圧力計算式、およびマークアップ応力式 (実験データの統計回帰式) を基に、次の順序で適正範囲を求めた。①マークアップ応力と締め込み位置の実験式の算出②内圧負荷時のカップリングフープストレスの計算③リーク圧力の計算 (計算リーク圧力は、実験値より高い値を示した) ④トルクコントロールの検討⑤適正マークアップ位置の検討⑥適正トルクターン範囲の検討

3. 計算式 ; マークアップ応力, $\sigma_M = \alpha x^2 + \beta x + r$, ここで α, β, r は回帰係数, x は三角マーク頂点とカップリング端の距離。内圧によるカップリング応力, $\sigma_{Pi} = 2a^2 p_i / (c^2 - a^2)$ 。リーク圧力, $P_{Leak} = (b^2 - c^2) \cdot (c^2 - a^2) \cdot \sigma_{coup} (x) / (2c^2 (a^2 - b^2))$ 。内圧とマークアップによるカップリング応力, $\sigma_{total} = 2a^2 P_i / (c^2 - a^2) + \sigma_M (x)$ 。ここで, a , b , c , P_i は、夫々パイプ内半径、ネジ嵌合部半径、カップリング外半径、内圧を示す。

4. 適正マークアップ範囲 ; 7" の適正マークアップ位置を各テーパ組合せ毎に図 1 に示す。 X_1, X_2 は、夫々リークを起こさないための最も緩い締込み位置、カップリング応力を降伏応力以下に抑える最も堅い締込み位置である。 X_1, X_2 に挟まれた範囲が、適正範囲で、図中黒塗り部分が各テーパ組合せに共通の安全地帯である。図 2 は図 1 およびマークアップトルクターン線図から求めた適正トルクターン範囲である。白抜き記号、黒塗り記号が適正締込み範囲両端 X_1, X_2 に対応する限界値であり、図中④部分が、安全領域となる。

5. 結論 ; (1) 70% 降伏内圧に対する気密性、カップリング応力を勘案した適正マークアップ範囲は、7", 32#, 6.1 < x < 12.8, 9-5/8", 53.5 lb/ft, -1.5 < x < 11.1 となる。(2) テーパ組合せ

$T_{pin} < T_{box}$ 継手は、適正範囲が広く、使用性能に優れ高い安全性と余裕ある締込み範囲を提供する。

Table 1. Taper Combinations

Taper	Pin	Box
$T_{pin} < T_{box}$	0.060	0.068
$T_{pin} = T_{box}$	0.062	0.062
$T_{pin} > T_{box}$	0.068	0.060

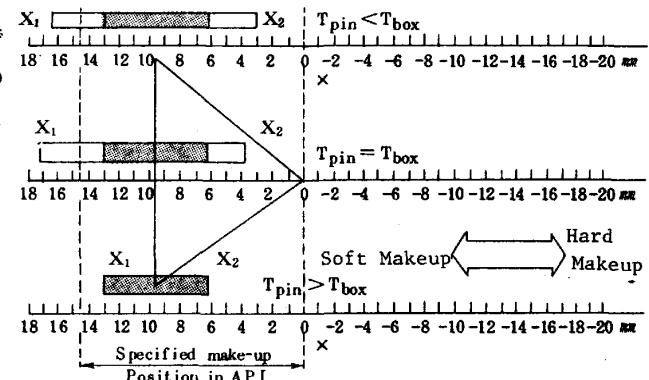


Fig. 1 The Optimum Makeup Position of 7inch, 32#, NT-150DS BTC Connections

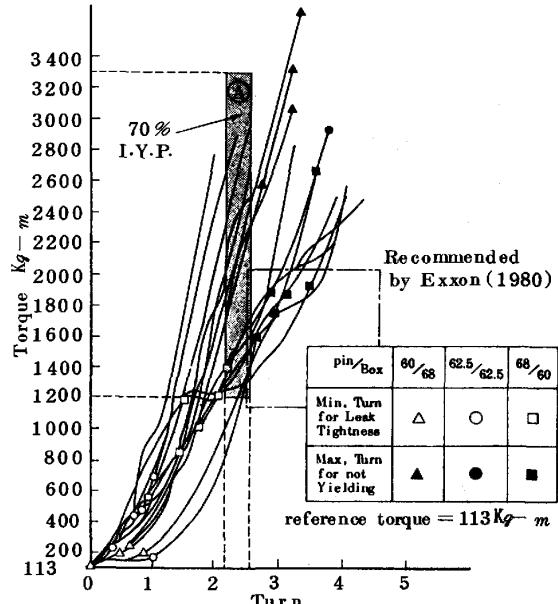


Fig. 2 Recommended torque-turn region under 70% I.Y.P. (7", 32#, NT-150 DS)