管のドローベンド、プリフォーム、ハイドロフォームによる矩形断面曲がり部の成形シミュレーション (第4報:横扁平断面曲がり部の変形挙動に及ぼすハイドロフォームでの軸押しの影響)

	1264110 1 14			
塑正	*石垣	勝士	(山本水圧)	
	金田	直人	(山本水圧)	

1. 緒言

断面高さが素管径より小さい横長の矩形断面曲がり 部をドローベンド(DB)、プリフォーム(PF)、軸押し無し ハイドロフォーム(HF)で成形する場合の HF 減肉は PF で調整できることが示されている¹⁾。また、DB 品から 直接 HF する場合の HF 減肉に与える軸押しの影響が報 告されている²⁾³⁾。本報では、Aspect 比 2 の矩形断面曲 がり部を対象に HF での拡管&減肉挙動に与える軸押し の影響を PF 条件との関連で検討した結果を紹介する。

2. FEM 解析条件(LS-DYNA、シェル要素)

(1)素管 (STKM11A): ϕ 60.5×2t×418L。Fig.1 の σ - ϵ 線図を設定 (σ y=354MPa、E=206GPa、Et=1.26GPa、 ν =0.3)。要素分割は周方向 3°、軸方向 2mm ピッチ。 (2)DB:前報 4)と同一の R120-90°曲げ (2-ball 芯金)。 (3)PF (Fig.2):前報 4)C-type を採用。腹側初期隙間 \angle i が異なる 2 種類の PF型(PF I: \angle i=0.75、PF II: \angle i=6.75) で横扁平つぶし加工 (摩擦係数 μ =0.2)。

(4)HF: Die は前報⁴⁾と同一(Fig.3)。素管からの周長 増加率は 10% (μ=0.1)。軸押し量が異なる 3 条件 HF ①~③で実施。①は軸押し無し、②③の軸押し開始、終 了内圧は各 50、100MPa。最終内圧は全条件 250MPa。



Fig.1 Stress-strain relationship of tube







Fig.3 Hydroforming die and forming conditions

塑正	坂口	尚良	(山本水圧)
塑正	小嶋	正康	(山本水圧)

3. 解析結果と考察

<u>(1)HF die cavity 内での拡管状況</u>:(45°断面)

Fig.4 は HF die cavity と PF 品の位置関係を示す。PF I のワークは Cavity のほぼ中央に位置し、PF IIのワーク は腹が Cavity 壁に近接している。Fig.5(a)(b)は PF 型別 に HF 中のワーク背腹と Cavity 壁の間隙の変化に与える 軸押しの影響を、Fig.6 は HF 条件と Cavity 背腹コーナ R 部に材料が接触し始める内圧の関係を示す。

- i)(Fig.5)各 PF 型で HF①と③を比較すれば、軸押し開 始(50MPa)と同時に背側間隙(δ a)が急減、腹側間隙 (δ c)が急増し、既報²⁾³⁾と同様に管曲がり部が Cavity 背側に寄せられる。 δ c は δ a=0 となった直後にピーク を示し、その後の昇圧で減少に転ずる。 δ c のピーク値 は PF 品腹が Cavity 壁に近接する PF II の方が小さい。
- ii)(Fig.6)軸押しが大きい HF 条件ほど、Cavity 腹コーナ 部に材料が接触する内圧は増加し、背コーナ部に材料 が接触する内圧は僅かに減少傾向にある。腹コーナ部 に材料が接触する内圧は PFIよりⅡの方が小さく、 [PFⅡ+HF①(軸押し無)]の組み合わせで最小となる。



Fig.4 Difference of position of preformed tube in hydroforming die cavity at 45° cross section of bend between preforming die I and $\rm~II$







Fig.6 Variations of internal pressure necessary for contacting tube wall with corner portions of die cavity with axial feeding condition in hydroforming

(2)断面各部位の変形状態:(45°断面) (a)周方向歪(εθ); Fig.7(a)(b)は、HF①③での昇圧にともなう断面各部のεθの変化をPF型別に示す。 i)背側では、PF型、HF条件によらず70MPa前後から急増し、背側がCavity壁に接する100MPa付近(Fig.5)

では飽和する。 $\varepsilon \theta$ の増加 ($\Delta \varepsilon \theta$) への軸押しの影響 (• $\varepsilon \circ \varepsilon$) は PF 品背と Cavity 壁の間隙が大きい PF II で明瞭に現れ、軸押しによって $\Delta \varepsilon \theta$ が減少する。 ii)腹側では軸押しによって $\Delta \varepsilon \theta$ は増加しており、軸押 しによる腹側間隙の増加と対応している。 $\Delta \varepsilon \theta$ への軸 押しの影響は PF 品腹が Cavity 壁に近い PF II で大きい。 iii)側壁部(上下平坦面中央)の $\varepsilon \theta$ への軸押しの影響は 背、腹と比較してはるかに小さく、横扁平矩形断面の特 徴と言える。



Fig.7 Effects of axial feeding of tube ends on variations of circumferential strains at 45° cross section of bend with internal pressure

(<u>b)軸方向歪(εl)</u>; Fig.8 は PFⅡ→HF①③での断面各 部のεlの変化を示す(マークは Fig.7 と同一)。

i)背側では、軸押しによって 80MPa 付近で εl が減少 しており、軸押しによる背側間隙の減少と軸方向圧縮に よるものと思われる。

ii)腹側では、軸押しによってε1が著しく減少しており、
軸押しによる腹側間隙の増加がその後の昇圧過程での
腹側の軸方向圧縮を助長している。



Fig.8 Effects of axial feeding of tube ends on variations of longitudinal strains at 45° cross section of bend with internal pressure

(c)肉厚歪 (ϵ t); Fig.9(a)(b)は、PF、HF後の ϵ tの断面周方向分布をPF条件別に示す。

 i)PF 型によらず、軸押しが大きいほど背側一帯 (e-a-h)の減肉が抑制され、腹側一帯(f-c-g)の減肉 が促進される。この傾向は、PF 品背と Cavity 壁の間 隙が大きい(PF 品腹との間隙が小)PFIIで顕著である。
ii)軸押しの大小によって HF 後の εt が最も大きく変 化する部位は背側コーナ部である。

iii) 同一軸押し条件での背側一帯の ϵt (<0) は PFII よ りも PFI の方が大きい。 一方、腹側一帯の ϵt (>0) は PFI より PFII の方が大きい。すなわち、軸押し無 しで背 or 腹側一帯の HF 減肉を抑制する PF 型は軸押 し HF でもこれら部位の減肉抑制に有効である。



Fig.9 Circumferential distributions of thickness strain at 45° cross section of bend after draw bending, preforming and hydroforming

4. 結言

管のドローベンド (DB)、プリフォーム (PF)、ハイ ドロフォーム (HF) による横扁平矩形断面曲がり部の 成形の FEM 解析を行い、HF での変形挙動に与える軸 押しの影響を PF 型との関連で検討した。

(1)軸押しによってワーク腹と Cavity 壁の間隙が広が り、必要最大内圧(腹コーナ接触)が増加。最大内圧低 下には PF 品腹を Cavity 壁に近接させる PF 型が有効。 (2) PF 品背と Cavity 壁の間隙が大きい場合、HF 中の 背側周方向歪の増加は軸押しによって効果的に抑制さ れる一方、腹側周方向歪の増加は軸押しで助長される。 (3) 矩形断面側壁部(上下平坦面中央)の歪に与える 軸押しの影響は背側、腹側と比較してはるかに小さい。 (4)軸押し無しで背側一帯 or 腹側一帯の HF 減肉を抑制 する PF型は軸押し付加 HF でもこれら部位の減肉抑制 に有効で、軸押し HF においても PF 型の選択が重要で ある。

〔参考文献〕

1)坂口ほか;H21 塑加春講論,(2009),415-416 2)水村ほか;H16 塑加春講論,(2004),289-290 3)坂口ほか;59 回塑加連講論,(2008),221-222 4)石垣ほか;H22 塑加春講論,(2010),177-178