DICM によるポンプ制御下のパイプラインに発生した変形挙動の非破壊同定

新潟大学 学生会員 〇五十嵐 司 東京農工大学 正会員 島本 由麻 新潟大学 正会員 鈴木 哲也

1. はじめに

パイプラインは材料と流体の相互作用によって損 傷が蓄積する.特に,水撃圧は管体に大きな損傷を与 える原因となるが,その定量的な評価法は確立されて いない.筆者らは,モデルパイプラインを用いて画像 解析による水撃圧現象の非接触検出法を開発してい る¹⁾.本報では既設送水パイプラインを用いてポンプ の On-Off 制御による水撃圧の発生とそれに伴う管材 変形を 3 次元画像解析により実証的に検討した結果 を報告する.

実験・解析方法

実験対象施設は浄水場施設の送水パイプラインで 内径 350 mm,外径 360 mm,管種は鋼管とダクタイ ル鋳鉄管である(Fig. 1).最大4台のポンプによっ て約7.8 km 先の配水場に水を圧送している.流量計 室内には水圧計が設置されており,施設は60秒に一 度の間隔で計測を行っている.本実験では水圧のよ り詳細な時系列変化を記録するため,5秒に一度の 間隔で計器を撮影することにより水圧を記録した.

Fig. 2 および Fig. 3 に施設より提供された水圧と記録した水圧の時系列変化を示す.対象施設にはフライホイールが取り付けられており、ポンプの急停止は防止されている.実験ではポンプ操作時の管体挙動を可視画像とひずみゲージによって計測した.計測ケースはポンプの操作時である停止,起動,稼働台数増加および稼働台数減少の4条件と,水圧安定時である3台稼働,1台稼働および稼働無しの3条件とし,CaseAからCaseGと設定した.フランジ片落ち管中央部の同心円上に画像解析面の作成とひずみゲージの取付けを行い,2台のCCDカメラによるステレオ撮影を行った.ステレオ撮影で得た画像に対しデジタル画像相関法による3次元画像解析を行い,管体表面の変形量を解析的に求めた.解析は円筒

画像解析面 ムゲ 水圧計 既設パイプラインにおける計測状況 Fig. 1 0.40 (ag 0.30 € 0.20 € 0.20 1 변 0.10 0.00 200 0 400 600 800 1,000 時間 (s) 水圧 (計測) •水圧(画像計測) - ポンプ停止開始 ・・・ポンプ停止 ……… 流量調節弁全閉 **Fig.2** 水圧の時系列変化(Case C-1: ポンプ停止時) 0.40 $(\widetilde{H}_{0.20}^{0.30})$ 0.37 MPa \ ૻ 0.10 0.00 0 200 400 600 800 1,000 時間 (s) •水圧(画像計測) 水圧(計測) - ・ - ・ ポンプ起動開始 - 流量調節弁開放 ------ ポンプ安定運転



座標系にて行い,解析条件はサブセット長 55×55 pixel, ステップサイズ 13 pixel およびフィルターサイズ 31 とした.

キーワード パイプライン,非定常流況,画像解析,周方向ひずみ,軸方向ひずみ 連絡先 〒950-2181 新潟県新潟市西区五十嵐2の町8050 新潟大学農学部 TEL:070-2651-7457 E-mail:a18n083b@mail.cc.niigata-u.ac.jp



3. 結果および考察

パイプラインに内圧が作用した時のひずみを求め た.対象パイプラインを両端拘束の厚肉円筒と仮定 し,パイプライン表面の半径方向変位を式(1)に, 周方向ひずみを式(2)に示す^{2),3)}.

$$u = \frac{(1+v)}{(b^2 - a^2)E} \left\{ (1-2v)(a^2p_1 - b^2p_2)r + a^2b^2(p_1 - p_2)\frac{1}{r} \right\}$$
(1)

$$\varepsilon_{\theta} = \frac{2\pi (r+u) - 2\pi r}{2\pi r} = \frac{u}{r} \tag{2}$$

ここで、 $u: 半径方向変位 (mm), \varepsilon_{\theta}: 周方向ひずみ、$ v:ポアソン比, E:弾性係数(N/mm²), r:中心か ら微小要素までの距離 (mm), p_1 : 内圧 (MPa), p_2 : 外圧 (MPa), a: 内半径 (mm) および b: 外半径 (mm) である.両端拘束の場合,管の軸方向への変形は発生 しない.水圧より求めた周方向ひずみ(理論値)とひ ずみゲージおよび画像解析から得た計測値の時系列 変化を Fig. 4 に示す. 画像解析結果に管体振動がノ イズとして現れたため,水圧のサンプリング間隔で ある5秒の移動平均処理によってノイズ除去を行っ た⁴⁾. Fig. 4 (a) のひずみゲージおよび画像解析結果 と Fig. 4(b)の画像解析結果のひずみはスタート値 を理論値として相対的に評価した.ポンプ停止時,周 方向ひずみ(計測値)において理論値以上の大幅な低 下が確認された (Fig.4 (a)). ポンプ起動時の周方向 ひずみピーク時において,周方向ひずみの計測値と 理論値の一致が確認された (Fig.4 (b)). 軸方向ひず みではひずみゲージおよび画像解析結果において圧 縮方向へのひずみ値の増大が確認された. これは管 の両端が拘束されているため内圧を受けても軸方向 の引張応力が抑制され,周方向の引張によって軸方 向が内側に引っ張られることで圧縮として評価され たものと考えられる.

4. おわりに

本研究では三次元画像解析を援用し、ポンプ制御 下の実構造物パイプラインにおける管体変形挙動を 評価した.その結果、ポンプ起動時の周方向ひずみに おいて、画像解析およびひずみゲージによる計測値 と水圧より求めた理論値との一致が確認された.こ のことから、ポンプの On-Off 制御により発生する水 撃圧に代表される管内部の水理現象を管外面より非 接触計測にて検出できる可能性が示唆された.



Fig.4 ひずみの時系列変化

引用文献

- 鈴木哲也:三次元画像解析によるパイプライン 水撃圧現象の非接触検出に関する研究,第65回 理論応用力学講演会要旨,2019.
- 渋谷寿一,本間寛臣,斎藤憲治:現代材料力 学,8.円筒と中空球の応力と変形,朝倉書 店,pp.151-158,1986.
- 日本機械学会:材料力学,第6章圧力・遠心力 などを受ける円板,円筒,および球,日本機械 学会,pp.63-64,2005.
- 石村貞夫,石村友二郎:入門初めての時系列分 析,東京図書, pp. 114-121, 2012.