超高速度カメラを用いたショットピーニングの速度計測とそれに基づく数値解析

岐阜大学大学院	学生会員	○高井	教名
岐阜大学	正会員	木下	幸治
施工技術総合研究所	正会員	井上	一磨
施工技術総合研究所	正会員	小野	秀一

1. はじめに

鋼橋の応力集中部である溶接継手部の疲労強度 を確保するために、第2著者らは、その溶接継手部 へのショットピーニング(以下 SP)の適用性を検討し, SP により溶接部止端部周辺に導入した圧縮残留応 力により疲労強度を向上可能であることを明らか にしている¹⁾. 一方で, SP 処理条件によりショット 材の衝突時の運動エネルギーが異なる、すなわち、 残留応力分布形態の変化に伴い疲労強度向上効果 も変化するため, SP 処理条件と残留応力分布形態と の関係性から最適な SP 処理条件を見出すことは有 意である.

SP 処理条件の一つであるショット材の投射速度 は、ショット材の衝突時の運動エネルギーに主に関 わるため、残留応力分布に及ぼす影響は大きい、シ ョット材の投射速度は一般的に 16~64m/s²⁾といわれ ているが、実際の投射速度を計測した例は少ない. ショット材の実際の投射速度を把握するは、より正 確な導入残留応力分布の予測に繋がると考えられ る. そこで、本研究では、超高速度カメラを用いて ショット材の投射速度計測を実施した.その上で, 投射速度計測結果を反映させた数値解析により、数 値解析の再現性を検討した.

2. ショット材の投射速度計測

ショット材の投射速度計測には、超高速度カメラ (MEMRECAM Q1m)を用いた. 図1に使用した超高 速度カメラを示す. ノズル形状および試験体とノズ ルとの投射距離がショット材の投射速度に及ぼす 影響を調べるため、ノズル形状に関してはストレー トと湾曲したノズルの2種類,また投射距離に関し ては 80mm と 160mm の 2 通りの計 4 通りで計測を 実施した. 図2にノズル形状を示す. 面外ガセット 溶接継手試験体の溶接部に向けてショット材を投 射した. ノズルの角度は 45 度, ショット材には



図1. 超高速度カメラ



ストレートノズル 湾曲したノズル 図2. 投射ノズル形状



図3. ショット材の撮影結果

RCW10PH (1.0mm) を使用した. シャッタースピー ドは5000、フレームレートは3000で撮影を行った. 図3に試験体溶接部から0~40mmの位置におけるシ ョット材の撮影結果の一例を示す.ショット材投射 速度は試験体から 0~40mm の距離にある 50 個を対 象に測定し、各画像の間でショット材が移動した距 離を測定して算出した.

図4にショット材投射速度の計測結果を示す.図 より、ノズル形状が湾曲しているとき、結果にやや ばらつきはみられるものの, ショット材投射速度は 投射距離によらず概ね 60m/s 程度になることが分か り,従来考えられていた値と良く一致した.また, ノズル形状がストレートで,かつ投射距離が 80mm の 場合,投射速度が 60m/s となり,湾曲したノズルの 計測結果と同様であったが,投射距離が 160mm の場 合では,ショット材の投射速度は 90m/s 前後である ことが分かった.

3. 動的陽解法有限要素法を用いた SP の解析

前章で示したショット材投射速度の結果に基づ き, RADIOSS を用いた動的陽解法有限要素法により SPの解析を行った.図5にSPの解析モデルを示す. 板厚 3.2mm, 長さ 8mm, 幅 8mm の鋼母材を対象にし た. 鋼母材とショット材中心までの距離は z 軸方向 に 1.2mm, x 軸方向に-0.8mm とし,角度 45 度で鋼母 材の中心に衝突するようにショット材の初期位置 を決定した.このとき、重力加速度を定義していな いため、鋼母材とショット材の距離が解析結果に与 える影響はないと考えられる. 鋼母材の要素寸法は ショット材衝突箇所で最小の 0.04mm とし、衝突箇 所から離れるにつれて段階的に大きくした. モデル の節点数,要素数はそれぞれ 176157,170280 である. モデルの境界条件は、鋼母材の底面における節点の み z 方向変位を固定した. 鋼母材の材料特性は SM490YA とし、降伏強度は 434MPa, 2 次勾配を弾性 係数の1.0%程度とするバイリニアモデルとした.シ ョット材は直径 0.9mm, 5.6mg の剛体とした.ショッ ト材の速度は60m/s, 90m/sの2通りで検討した.

図6に解析結果を示す.図中にはショット材を鋼 母材に対して直角に投射した解析結果も示す.投射 角度45度のとき,投射速度90m/sでは,投射速度 60m/sよりも圧縮残留応力はやや小さい,塑性域深 さは深くなった.また,ショット材の投射角度の影 響については,投射速度60m/sのとき,投射角度が 小さくなると,導入される圧縮残留応力も小さくな り,かつ塑性域深さも浅くなることがわかった.

4. 結論

超高速度カメラを用いてショット材の投射速度 を計測した結果,湾曲したノズルではノズル距離に 関わらず速度 60m/s 程度となった.ストレートノズ ルでは、ノズル距離が 80mm のとき投射速度は 60m/s 程度であるが、ノズル距離が 160mm では 90m/s 程度



であった.計測結果を反映させた数値解析の結果, 速度が速くなると圧縮残留応力の最大値がやや小 さくなるが,塑性域深さは深くなることが確認でき た.また,投射角度が小さくなると,圧縮残留応力 が小さく,かつ塑性域深さも浅くなる傾向が掴めた. <参考文献>

1) Kinoshita K., Banno Y., Ono Y., Yamada S., Handa M.: Fatigue strength improvement of welded joints of existing steel bridges by shot peening, International Journal of Steel Structures, Vol.19, No.2, pp.495-503, 2019.

 高橋孝幸,山田毅,石川孝司:ショットピーニングにおけるひず み分布の有限要素解析,塑性と加工,第50巻第557号,2009.