1本杭を支点とした片持ち梁の模型実験シミュレーション解析

東電設計㈱ 正会員 〇玉置 久也,正会員 高橋 秀明 東京電力ホールディングス㈱ 正会員 田邉 成,非会員 斉藤 大地 東京電力パワーグリッド㈱ 非会員 前原 健治

1. はじめに

根開きの小さな鉄塔基礎の合理化を図るため,図-1に 示す大口径の1本杭とその杭の頭部から4方向へ張り出 した梁で鉄塔脚を支持する新しい基礎形式を開発し,梁 のせん断耐力に着目した1/3モデルの模型実験¹⁾を行っ た.梁のせん断スパン比 a/d は小さく,ディープビーム で,梁の付け根部分が圧縮破壊してピーク荷重を迎えた ことから,せん断圧縮破壊をしたものと考えられる.

本研究では、模型実験のシミュレーション解析を行い、 解析モデルの再現性を確認するとともに、載荷点と杭支 点間の荷重伝達機構について検討を行った.

2. 解析概要

COM3D を用いて模型実験の三次元非線形シミュレー ション解析を行った. 解析メッシュは図-2 に示す通りで, 4 つの梁をそれぞれ単独に載荷した. 材料特性は模型実 験と同様の値を用いた. 載荷は変位制御で行い, 脚材上 部に変位を与えた. また, 脚材部は弾性体とした. 境界 条件として, 杭底面の全節点の XYZ 方向を固定した.

3. シミュレーション解析結果

圧縮梁(1-C, 2-C)の実験および解析の荷重変位関係 を図-3に示す.最大荷重は実験との差異が10%程度と良 く一致した.解析の変位は,境界条件の影響で小さめの 値となった.

最大荷重時の梁表面と梁中央の試験体のひび割れ状 況と解析の主ひずみコンタを図-4~図7に示す.

模型実験では、a/d が特に小さい 1-C (a/d=0.59) は梁 中央の載荷点を拘束するらせん鉄筋から拡がるように せん断ひび割れが発生したため、梁表面と中央部でせん 断ひび割れ位置が異なった.解析の主ひずみコンタ図を 見ると、中央部も表面も主ひずみがひび割れ位置と一致 しており、良く再現できたと言える. 1-Cより a/d が大 きい 2-C (a/d=1.52) は、1-Cとは異なり、中央部も梁表 面もせん断ひび割れ位置が一致した.解析の主ひずみコ ンタ図を見ると、こちらも実験のひび割れ位置に主ひず みが発生しており、良く再現できたと言える.



図-1 中央一本杭基礎の概念図



図−2 解析モデル



キーワード:数値解析, COM3D, 中央一本杭基礎, ディープビーム, 模型実験, せん断圧縮破壊 連絡先〒135-0062 東京都江東区東雲 1-7-12 KDX 豊洲グランスクエア 9F 東電設計株式会社 電気本部 送変電土木部 TEL:03-6372-5266 引き揚げ載荷した梁(1-T,2-T)も同様に模型実験結 果と整合しており、この結果から、本シミュレーショ ン解析は模型実験のせん断圧縮破壊のメカニズムを精 度良く再現できたと考えられる.

次に,最大荷重時の 1-C および 2-C の主応力コンタ を図-8~図-9 に示す. 1-C は,載荷点のある梁中央部 に圧縮応力が集中している.また、梁の表面は載荷点 から離れているため,圧縮応力は中央部に比べて小さ い.一方 2-C は,載荷点から梁幅に圧縮応力が拡がっ ており,梁の奥行方向に均等に分布している.

以上から、本基礎形式は載荷点が梁中央であるため、 せん断スパン比が小さいと、圧縮応力は局所的に作用 し、梁に均等に作用しないことが分かった.

4. まとめ

中央の大口径杭を支点とした片持ちのディープビー ムの模型実験を再現した結果,以下を確認した.今後 は、これらを反映した設計式を検討する予定である.

- (1) 解析は模型実験の荷重変位関係と比較的良く一致 した.
- (2) 解析の主ひずみは試験体のひび割れ位置と良く合っており、らせん鉄筋による載荷点の拘束や、せん 断スパン比の影響も適切に再現できたと考えられる.
- (3) 解析の主応力コンタから, a/d がより大きい(= 1.52)場合は梁に均等に圧縮応力が分布するが, a/d がより小さい(=0.59)と梁には圧縮応力が均等に分布しないことが分かった.

【参考文献】

 玉置久也,高橋秀明,田邉成,斉藤大地,前原健治:1本 杭を支点とした片持ち梁の模型実験,土木学会第71回年次 学術講演会,pp1257-1258,2016.9





図-4 梁表面のひび割れ状況と主ひずみコンタ(1-C)



図-5 梁中央のひび割れ状況と主ひずみコンタ(1-C)



図-6 梁表面のひび割れ状況と主ひずみコンタ(2-C)



図-7 梁中央のひび割れ状況と主ひずみコンタ(2-C)

