プレキャストコンクリート有孔梁の構造性能に関する研究

A Study on Structural Performance of Precast Concrete Perforated Beam

〇月成真隆¹, 田嶋和樹², 長沼一洋² Masataka Tsukinari¹, Kazuki Tajima², Kazuhiro Nagamuna²

Abstract: Precast prestressed concrete perforated beams are analyzed using finite element method. Analysis results represent well the actual behavior of test specimens including shear force-deformation angle relationships and failure modes. Parametric analyses indicate that a precast/monolithic perforated beam with appropriate reinforcements shows nearly same performance with a non-perforated one.

1. はじめに

筆者らはこれまで梁とスタブを一体打ちしているプ レストレストコンクリート(以下, PC)有孔梁につい て実験及び解析を行ってきた¹⁾²⁾。しかし,プレキャス ト(以下, PCa) PC の有孔梁については実験及び解析 例は少なく,その構造性能は明らかになっていない。

そこで本研究では、あばら筋と開孔補強筋により補 強されたPCaPC有孔梁の曲げせん断破壊実験に対して 有限要素法(FEM)による非線形解析を行い、PCaPCの 構造性能の把握を試みた。

2. 解析対象試験体

渡邊らの実験³⁾を対象とした解析を行う。ここでは PCaPCの構造性能を把握するため,解析対象試験体は PCaPCである試験体No.8の1体とする。Table1, Table2, Fig.1に材料諸元と試験体情報を示す。

試験体 No,8 は実物の約 1/2 縮尺の断面 300mm× 500mm,長さ 1500mmの梁で,両側に加力スタブを有 している。スパン中央に偏心のない 1 個の開孔を有す る有孔梁で,開孔径は梁せいの 1/3 で 167mm,開孔は ユニット型の既製開孔補強金物,あばら筋によって補 強がされている。PC 有効率は 0.25 となっている。

3. 解析モデル

Fig.2 に解析モデルを示す。試験体は3次元でモデル 化し、梁部分とスタブ、目地モルタル、載荷板は六面 体要素、鉄筋を線材要素でモデル化した。グラウトお よびシースは考慮せず、PC 鋼棒のみを線材要素でモ デル化した。主筋とコンクリート間、PC 鋼棒とコンク リート間の付着すべりは接合要素を挿入することによ り考慮した。境界面においてはスタブと目地モルタル 間、目地モルタルと梁間の両方について、それぞれ同 一座標上に異なる節点を設け、接合要素で連結し、境 界面の引張強度を0に近い値に設定して、境界面が開 閉するようにした。材料モデルは文献1)と同じものを 使用した。

Table1 Concrete material properties

	1 1	
Used part	Compressive strength	Elastic modulus
	(N/mm^2)	(kN/mm^2)
Concrete	26.8	28.0
Stub	63.9	-
Grout	86.9	-
Joint mortar	72.0	-

Table2 Steel material properties



Fig.2 Finite element idealization

4. 実験結果と解析結果の比較

Fig.3 に試験体 No.8 のせん断力-部材変形角関係を 示す。解析結果は実験結果と良好に対応している。ま た, Fig.4 に試験体 No.8 の最大変形時のひび割れ図を 示す。ひび割れ図から解析は実験と同様に梁端部が曲 げ圧壊していることが確認できる。

5. パラメトリック解析

開孔の有無,目地の境界条件を変動因子としたパラ メトリック解析を行う。試験体 No.8 に対して開孔を無 しとした試験体 No.8-1, No.8 に対して PCa ではなく目 地のない一体打ちを想定した試験体 No.8-2,また No.8-2 に対して主筋をスタブまで通した試験体 No.8-3 を新 たに設定し,各試験体の比較を行う。

Fig.5 に仮想試験体 3 体の最大変形時のひび割れ図, Fig.6 に No.8 と仮想試験体 3 体のせん断力-部材角関 係を示す。また,図中には曲げ耐力の計算値⁴⁾を示す。 曲げ耐力の線の色は図中のグラフの色と対応している。

Fig.5 より仮想試験体は 3 体とも No.8 と同様に端部 が曲げ圧壊していることが確認できた。Fig.6 より解析 の最大耐力を計算値と比較すると,解析よりも計算値 の方が高い結果となっていることが分かる。これは, 計算値は平面保持を仮定して計算しているのに対し, 解析では平面保持が成り立っておらず,それが原因で 端部が早期に圧壊し,耐力に差が生じたと考えられる。

No.8 と無開孔の No.8-1 の比較を行うと, 両者ともに 同様の挙動を示していることが分かる。これにより, 開孔が十分に補強された有孔梁は無開孔と同等の性能 を発揮することが分かる。No.8 と一体打ちを想定した No.8-2, No.8-3 の比較を行うと, No.8-2 は No.8 とほぼ 同じ挙動を示した。また, 主筋をスタブまで通した No.8-3 は No.8-2 に対して大幅に耐力が上昇した。これ により, PCa も一体打ちと同等の性能を発揮すること が分かった。

6. まとめ

実験結果に対して解析結果が良好に対応しているこ とを確認し、パラメトリック解析を行った。その結果、 補強を行った有孔梁は無開孔、PCa は一体打ちとそれ ぞれ同等の性能を発揮することが分かった。

【参考文献】

[1] 月成真隆,他:プレストレストコンクリート有孔梁のせん断強度に関する研究,コンクリート工学年次論 文集, Vol.41, No.2, pp169-174, 2019

[2] 月成真隆,他:開孔補強筋を用いたPC有孔梁のせん 断強度に関する研究,コンクリート工学会年時論文集, Vol42, No.2, pp.415-420, 2020

[3] 渡邊一弘,他:既製開孔補強金物を用いたプレスト レストコンクリート有孔梁のせん断耐力に関する実験 的研究(その1 実験概要),日本建築学会大会学術講 演梗概集(北陸), pp.777-778, 2019.9

[4] プレストレストコンクリート造建築物の性能評価 型設計施工指針(案)・同解説,日本建築学会,2015











Fig.5 Crack patterns at maximum displacement (hypotheical specimens)

