# 層状地盤に支持される杭先端の鉛直支持性能 その1:既往実験結果に基づく検討

杭	先端支持力	沈下
鉛直載荷試験	2層地盤	

### 1. はじめに

地盤の地層構成が複雑である我が国では、軟弱地盤上 の建築物を支える杭の支持地盤が砂質土層と粘性土層の 互層で構成されることが多い<sup>例えば1)</sup>。これに関連して建築 基礎構造設計指針では、支持層が薄い場合の設計に関す る基本的な考え方<sup>2)</sup>を示している。すなわち,所定の支 持力を確保し、かつ有害な沈下が生じないことを確認す ること、および先端支持力の検討において、図 1 に示す ような直接基礎の方法<sup>3)</sup>(2 層地盤の支持力式)の準用が 可能であることを示している。ただし、本式における荷 重分散角 θ と下部層の極限支持力は規定されていないた め,図2に示す鉄道分野の算定方法4)等を参考に、設計 者が工学的に判断しているものと推察される。しかしな がら,本式の適用性や建築物の沈下予測で重要な荷重沈 下関係について、実験データに基づいて検討した事例は 数少ないと思われる。本論文では,設計上の参考資料を 得ることを目的として,その1において既往の実験結果 を収集し,既往式との比較検討を行う。その2では非線 形 FEM 解析を行い、その1で得られた知見を評価可能で あるか確認する。いずれも、N 値が大きくてやや薄い砂 層等(中間層)を杭の支持層とし、かつ下部層が粘性土 層となる場合を検討対象とする。

## 2. 既往実験結果の収集と整理方法

実験データは,1985 年以降に日本建築学会,地盤工学 会,専門誌及び民間各社研究所報で公表された文献から

正会員	○堀井良浩*1	長尾俊昌*1
司	山崎雅弘*2	小椋仁志*3

収集した。2 層地盤の支持力式等を検討するため、収集し た文献から, 先端沈下比 Sp/D が 0.1 の時の先端荷重度 qpu と下部層の一軸圧縮強さ qu がともに判別できること、荷 重沈下関係が記載されていること等を条件に事例を選別 した。検討対象とした事例を主要なデータとともに表 1 に示す。鋼管杭の打撃工法が2事例,同じく埋込工法が1 事例,場所打ち杭が3事例,模型杭(非打込杭)が4事 例の合計 10 事例である。拡大根固部を有する事例(H) の先端径と下端深さは、それぞれ根固部の直径と下端深 さを採用した。模型杭の事例(Z-1~Z-4)は遠心模型実験 (縮尺 1/50)<sup>10)</sup>であり,先端径等は実物換算値を示し, また中間層の N 値は先端支持力からの換算値を示した。 先端径 D は 1.0~1.75m, 中間層の杭下方厚さの先端径に 対する比 H/D は 1.0~4.0, qpu は 2.1~6.7MPa の範囲に分 布する。なお、杭先端深さの有効上載圧は 0.32MPa 以下 と推定された。



図1 2層地盤の支持力計算法

(直接基礎の方法)<sup>3)より</sup>



 $q_{pu} = \{1+2 \cdot (H/D) \cdot \tan\theta\}^2 \cdot q_c$  $q_c = 3 \cdot q_u$ 

図2 鉄道分野の算定法4)

記号		杭				中間層			下部粘土層			実験結果(杭先端)				文献
	杭種	工法	軸径	先端径	根入	N值	杭下端	H/D	厚さ	$q_{u}$	N值	最大	第2限界	抵抗力	荷重	番号
				(根固径)	深さ		からの					沈下比	Pp	$\mathbf{q}_{\mathrm{pu}}$	沈下	
				D			保さ日					S/D			関係の右無	
			(m)	(m)	(m)		(m)		(m)	(MPa)		opm <sup>,</sup> D	(MN)	(MPa)	切有無	
C-1		打撃	1.0	1.0	40	50	2.7	2.69	Ι	0.22		_	2.9	3.7	×	5
C-2	鋼管杭	打撃	1.0	1.0	45	50	1.3	1.25	-	0.15	-	—	1.7	2.1	×	5
Н		中掘拡大根固	0.9	1.35	15.5	60	4.3	3.15	6以上	Ι	2程度	0.23	7.7	5.4	0	6
D		ベノト	1.2	1.2	36	60	1.2	1.00	9.7	0.50	10程度	0.23	4.2 <sup>1)</sup>	3.7 <sup>1)</sup>	0	7
E-3	場所打	リバース	1.2	1.2	38.5	60	3.5	2.92	18.6	Ι	20程度	0.08	7.6 <sup>1)</sup>	6.7 <sup>1)</sup>	0	8
J		アースドリル	1.6	1.75 4)	35	20程度	3.1	1.77	Ι	0.41	16以下	0.09	6.5	2.7	0	9
Z-1							2.0 <sup>2)</sup>	2.0			-		7.4 <sup>2)</sup>	2.4	0	
Z-2	*年4月11	2)	1.02)	1.02)	102)	40 <sup>3)</sup>	3.0 <sup>2)</sup>	3.0	5 0 <sup>2)</sup>	0.12	_	0.5	12.72)	4.0	0	10
Z-3	快空付	1(非打心机)	1.0	1.0	10		4.0 <sup>2)</sup>	4.0	5.0	0.15	—	以上	12.22)	3.9	0	10
Z-4						21 3)	3.0 2)	3.0	]		_		6.7 <sup>2)</sup>	2.1	0	
1) 推定值																

表 1	鉛直載荷実験データの一覧	(中間層支持杭)

Bearing Behavior of Vertically Loaded Piles on Bearing Layers Part1 Study on Experimental Results HORII Yoshihiro, NAGAO Toshiaki, OGURA Hitoshi, YAMAZAKI Masahiro

### 3. 検討結果

実杭4事例と模型杭4事例の先端荷 重度 $q_p$ ~先端沈下比 $S_p/D$ 関係を図3に 示す。 $S_p/D$ の最大値が0.1以下の2事例 では $S_p/D=0.1$ 時の先端荷重度 $q_{pu}$ を推定 した。図4は、図3の縦軸と横軸を  $S_p/D=0.1$ 時で基準化したもので、図中, 支持層が砂質土で厚い場合の設計推奨 曲線<sup>11)</sup>と既往式<sup>12)</sup>を併記している。 図4より、 $q_p/q_{pu}\sim S_p/0.1D$ 関係の実験結 果は、支持層が薄い場合(H/Dが2以 下)、および支持層が厚くて下部層の強 度が小さいと思われる場合(N値が2)に おいて、設計推奨曲線より曲率が大きめ

となる傾向を確認できる。このことは、先端荷重がある 破壊基準を超えると、支持層にてせん断破壊が急激に進 展し、支持層が厚い場合に比較して顕著な剛性低下が生 じたことを示唆すると考えられる。

0

0.00

0.02

0.04

0.06

0.08

0.10

i果(MPa)

実験結

実杭4事例と模型杭4事例の $S_p/D=0.1$ 時の $q_{pu}$ (第2限 界抵抗力)の実験結果について、2層地盤の支持力式による計算結果との比較を行う。 $q_{pu}$ の計算値は、図5に示すように支持層が薄い場合と厚い場合の小さい方の数値として求めた。ここで下部層の支持力はこれを支持層とす

る杭の  $q_{pu}$ 相当とした。計算は、荷重分散角 を tan<sup>-1</sup>0.5 と tan<sup>-1</sup>0.3 とする 2 通りについて行 った。計算結果と実験結果の比較を図 5 に示 すが、 $\theta$ を tan<sup>-1</sup>0.5 とする場合の計算結果 (a 図) は実験結果をやや大きめに評価する傾向 があるのに対し、tan<sup>-1</sup>0.3 とする場合 (b 図) は実験結果の中間にあることを確認できる。

# 4. まとめ

中間層に支持される杭先端の荷重沈下関係 0 2 および先端支持力の実験結果を既往式と比較 0 した。その結果,実験データ数は限られるものの,基準化した荷重沈下関係の実験結果は,設計推奨曲線に比較して支持層が薄い場合等に曲率が大きめとなること,および先端支持力の実験結果に対して,2層地盤の支持力式において荷重分散角θをtan<sup>-1</sup>0.5とした計算結果よりtan<sup>-1</sup>0.3としたそれの方が整合



すること等が得られた。なお、本報告は「建築基礎設計 のための地盤定数検小討委員会地盤抵抗評価 WG(主査: 桑原文夫)」(2008.12~)の活動成果の一部である。

#### 【参考文献】

1)川村東雄(他):中間砂礫層で支持された高層ツインタワービルの沈下観測(その1~3),日本建築学会大会学術講演梗概集,B-1,pp.445-450,2000.2)日本 建築学会:建築基礎構造設計指針,pp.210,2001.3)日本建築学会:建築基礎構造設計指針,pp.116-117,2001.4)鉄道総合技術研究所:SI単位版鉄道構造物設 計標準・同解説 基礎構造物・杭土圧構造物,pp.234-235,2001.5)本山蓊(他):薄層支持鋼管杭の載荷試験,土質工学会研究発表会,pp.1283-1284,1989.6) 石濱吉郎(他):中間層を支持層とする鋼管杭の支持力特性の評価,日本建築学会大会学術講演梗概集,B-1,pp.331-332,2006.9.7)松井保(他):薄層における 場所打ち杭の鉛直支持力特性とその設計法,橋梁と基礎,pp.33-38,1994.8)鈴木俊雄(他):OAP計画における杭の支持力実験(その1~5),日本建築学会大会 学術講演梗概集,B-1,pp.1257-1266,1992.9)萩原伸治(他):基盤層に根入れしない場所打ち杭の杭先端載荷試験,日本建築学会大会学術講演梗概集,B-1, pp.673-674,1998.10)堀井良浩(他):中間層支持杭の鉛直支持力特性に関する研究,大成建設技術センター報,第42号,pp.22-1~4,2009.11)日本建築学 会:基礎構造設計指針,pp.226-227,2001.12)持田(他):場所打ちコンクリート杭の支持力性能(その1),日本建築学会大会学術講演梗概集,B-1,pp.725-726,2000.

\*1 大成建設(株)技術センター\*2 岡山理科大学工学部建築学科

\*3 ジャパンパイル(株)

\*1 Technology Center, Taisei Corporation\*2 Dept. of Architecture, Okayama University of Science\*3 JAPAN PILE Corporation