

1. はじめに

動的支持力推定法は、一般に杭の極限支持力を推定するには適当でないといわれている。その理由は杭打ちという動的な挙動の過程で測った記録値に基づいて静的な杭の支持力を求めようとする点にある。したがって、現在では動的支持力推定法は杭打ち施工管理に利用する場合が多い。しかし、他の支持力推定法と併用して極限支持力の算定に役立たせるといふ意味で、現在でも設計指針等に記述しているものもある。上記の理由からこれらの指針等に見られる Hiley の公式と Weisbach の公式の精度を再び見直すとともに、外国の文献等に見られる Janbu の公式と Denmark の公式、更に Smith の波動方程式による推定精度が前二者に比べてどの程度のものかを調べるために、土質工学会が調査した約 129 例の鉛直載荷試験結果を用いて検討してみた。ただし、この検討に用いた杭の種類は鋼杭に限ることとした。

2. 動的支持力推定法の概要

上記 5 つの推定法のうち Hiley の公式と Weisbach の公式は参考書や指針等に記述されているので、ここでは Janbu の公式、Denmark の公式および Smith の波動方程式の概要について紹介する。

Janbu の公式

$$R_{du} = \frac{1}{R_u} \frac{W_H H}{S} \quad (1)$$

ただし、 $R_u = C_d \left[1 + \sqrt{1 + (\lambda_e / C_d)} \right]$, $C_d = 0.75 + 0.15 (W_p / W_H)$, $\lambda_e = W_H H L / A E S^2$

ここに、 R_{du} : 杭の動的極限支持力 (tf)、 W_H : ハンマの重量 (tf)、 H : ハンマの落下高 (cm)、 S : 杭の貫入量 (cm)、 W_p : 杭の重量 (tf)、 L : 杭の長さ (cm)、 A : 杭の実断面積 (cm²)、 E : 杭材のヤング率 (tf/cm²)

Denmark の公式

$$R_{du} = \frac{C_g W_H H}{S + C} \quad (2)$$

ただし、 $C = \sqrt{C_g W_H H L / 2 A E}$ ここに、 C_g : ハンマの効率 (ディーゼルハンマ 1)

Smith の波動方程式 この方法は差分法によって解くため、杭を幾つかの質量に分割し、各質量間をバネで連結した力学モデルに置き換える。また各質量は地盤からバネおよびダッシュポットによって支えられているとする。杭にハンマが衝突してから数千分の一という時間間隔で個々の質量に伝わる力を計算し、ほとんど静的状態になったと見なされるまで繰返す。その結果、各質量に作用する力、つまり杭体応力と貫入量および地盤からの反力、つまり支持力が求まる。ここでの計算条件として、(1) 各質量の長さ 3 m とする、(2) クッション、ヘルメットも質量に含める、(3) 杭のバネ定数は $K = A E / L$ とする、(4) 固面摩擦抵抗として $R_f = 0.48 \psi L N$ (粘性土)、 $R_f = 0.2 \psi L N$ (砂質土) と仮定する、(5) 地盤バネの弾性限界までの変位を 0.254 cm (1 インチ) とする、(6) ダッシュポットの粘性抵抗係数は杭周面で 0.66×10^{-2} 秒/cm、杭先端で 0.033×10^{-2} 秒/cm とする。

3. 統計的解析

各種動的支持力推定法で計算した値が、載荷試験によって求めた極限支持力に対して、どの程度の誤差を有するかを調べるには、例えば図-1 に示すように同目盛にとった座標に計算値

R_{cu} と実測値 R_{du} をプロットしてみればよい。そうすれば、いま、2 つの値 A、B が $R_{du} = R_{cu}$ の直線に対して、線対称の位置にあるとすれば、A と B は同程度の誤差をもつと考えられる。さらに、 $R_{du} = R_{cu}$ 直線に対し点 A と対称位置にはない点 B と原点と結ぶ直線にある点 C も同程度の誤差をもつと考えてよい。いま、点 A における R_{cu} 、 R_{du} それぞれ $(R_{cu})_A$ 、 $(R_{du})_A$ と書き、その比 $(R_{cu})_A /$

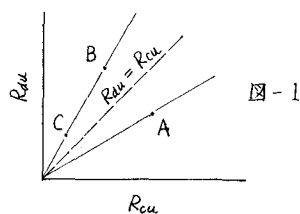


図-1

(R_{cu})_Aを λ_A (対比值)等と表わせば、 $\lambda_A = 1/\lambda_B = 1/\lambda_C$ (3)

となる。つまり、もし各推定法による計算値が載荷試験による実測値に対し同じ程度の誤差をもつということは、対比值またはその逆数が同じ値になるということである。いま、点Aに対する対比值 λ_A と点Bに対する対比值 λ_B

と点Cに対する対比值 λ_C を普通目盛で表した線グラフ上にプロットすれば

図-2に示すように $\lambda = 1$ ($R_{cu} = R_{cu}$)から等距離にプロットされず、 $0 <$

$\lambda < 1$ の範囲にプロットされる値が $1 < \lambda$ の範囲にプロットされる値より

も常に $\lambda = 1$ よりの距離が近いところにプロットされる。したがって、 R_{cu}

が R_{cu} よりも小さく求まる推定方法は、 R_{cu} が R_{cu} よりも大きく求まる推定方法に比べて、常に狭い範囲にまと

まる計算結果を与えるため、一見精度が高い印象を与えることになる。そこで対比值 λ とその逆数 $1/\lambda$ が $\lambda =$

1より等距離のプロットになるように対数線グラフ上にプロットしてみる。そうすれば λ_A と λ_B 、 λ_C は $\lambda = 1$ から等

距離の位置にプロットされて、線グラフ上でこれらの値は同じ程度

の誤差をもつことが一目で分る。(図-3)つまり、 $\log \lambda_A + \log \lambda_B$

$= 0$ 、または $\log \lambda_A + \log \lambda_C = 0$ である。 λ_A と λ_B 、または λ_A と λ_C が

同じ程度の誤差をもつということは、その平均

値が零になることと同意義であるとすれば、 λ_A

と λ_B 、または λ_A と λ_C の平均値は、それぞれの対

比値の対数について算術平均し、その値の真数

をこれらの平均値と定義したほうが合理的であ

る。つまり、 λ_A と λ_B 、 λ_A と λ_C の相乗平均がこの

場合の平均値である。また、いくつかの対比值

λ_i が平均値に対して、どの程度の範囲にばらつ

ているかを表わす値を求めるために対比值 λ_i

の対数についての標準偏差を求め、それを真数

に直したもので表わす。これは対比值 λ_i がその

平均値の何倍、あるいは何分の1倍の範囲内に

ばらついているかを示す1つの目安となる。上

記の計算式で表わせば次のとおりである。い

ま、対比值 λ_i (=各推定法による極限支持力/

載荷試験による極限支持力)に対し、平均値 $\bar{\lambda}$

は $\bar{\lambda} = 10^{\frac{1}{N} \sum \log \lambda_i}$ 、また、標準偏差に相当する値 S は 図-4

$$S = 10^{\sqrt{\frac{1}{N} \sum (\log \lambda_i - \log \bar{\lambda})^2}}$$

ここに、 N ；データ数

4. 計算結果

上記の方法を用いて、工費工学会が所有している鉛直支持力調査カー

ドのうち、鋼杭のみ約129例について調べた結果が図-4、または表-

1である。ただし、載荷試験結果から求まる値は降伏荷重なので、経験

によりその4/3倍したものを極限支持力とした。表-1から $\bar{\lambda}$ について

はSmithの流動方程式、Denmarkの公式が100%に近く、 S については

Denmarkの公式、Weisbachの公式が1に近いことが分る。

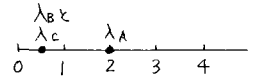


図-2

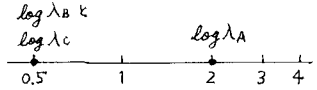


図-3

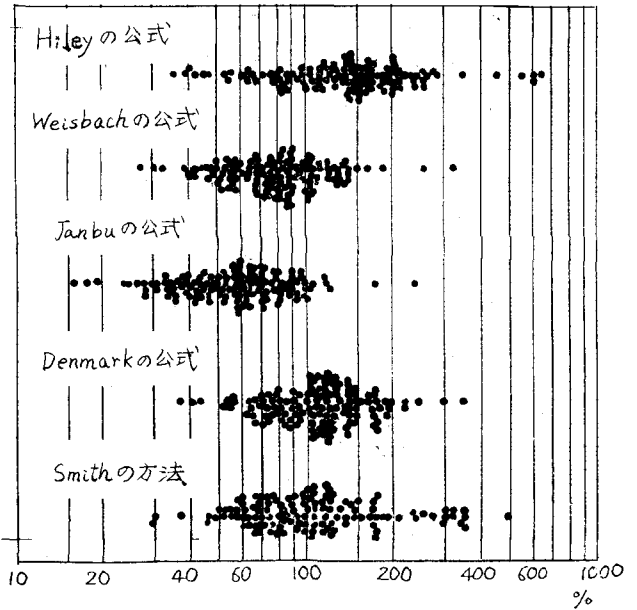


図-4

	$\bar{\lambda}$	S
Hilleyの公式	131.9 %	1.74
Weisbachの公式	77.7	1.49
Janbuの公式	54.4	1.55
Denmarkの公式	106.1	1.48
Smithの方法	100.7	1.73

表-1

謝辞 鉛直支持力調査カードを借用した
ことに対し関係各位に謝意を表し
ます。