

九州工業大学 正員 渡辺 明

九州大学工学部 正員○松尾隆彦

九州工業大学 学生員 星野親房

### 1. まえがき

近年 PC 部材の長大化が進む一方、PC 部材の建築への利用が盛んになるにつれて短かい部材に対する需要も高まって来ている。

しかるに PC 部材の最小長は付着長(プレテンション部材に所要のプレストレスを導入するために必要な部材端からの長さ)に拘束されている。この付着長を支配するのは PC 鋼線の緊張解放時の断面膨脹に基づくフリクションボンドである。すなわち PC 鋼線の摩擦係数( $\mu$ )及び純付着力( $T_0$ )が大きく関係してくる。しかしながらこれらの値を明確に実測した報告は見当らない。そこで我々はこれらを測定すべく種々の方法を試みた。ここでは測定方法の経過と現在行っている方法及び 2,3 の測定結果について報告する。

### 2. 測定方法の経過

#### (1) 直接載荷により側圧を加える方法

$\mu$ ,  $T_0$  では鉄筋とコンクリート間に鉛直荷重  $P_1$ ,  $P_2$  を加えた時の引抜抵抗力をそれぞれ下式とすると次の式から求められる。(図-1)

$$T_1 = T_0 A + \mu P_1, \quad T_2 = T_0 A + \mu P_2 \quad (1)$$

ここに  $A$ : 鉄筋とコンクリートとの接触面積

$T_0$ : 純付着力

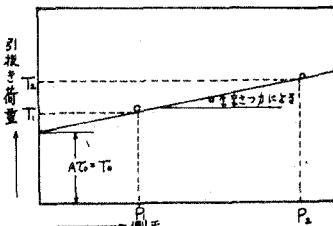
したがって、摩擦係数は

$$\mu = \frac{T_2 - T_1}{P_2 - P_1} \quad (2)$$

純付着力は  $P=0$  のときの引抜力  $T_0$  とする

図-1

$$T_0 = T_1 - A \sigma \quad (3)$$



測定方法は図-2 に示す供試体を用いて同図に示した装置で鉄筋に鉛直荷重をかけ、鉄筋を引抜き、鉛直荷重( $P$ )と引抜き力( $T$ )から  $\mu$  及び  $T_0$  を求めようとするものである。

本測定の問題点は(1)引抜き力がコンクリートと鉄筋の接触面に沿って完全に水平でないと鉄筋がコンクリートからはく離しようとする力が誘起されること。(2)鉄筋とコンクリートとの接触面上の応力分布が一様でないことがある。

#### (1) コンプレッサーを用いて油圧により側圧を加える方法

前述の測定法において側圧が等分布していない点を改めるため、PC 鋼線を中央に通した  $\phi 25 \times 50$  のコンクリート供試体の円周方向からコンプレッサーによって油圧を加えて PC 鋼線を引抜く方法を考えた。この際、引張用鋼棒に貼付したストレンゲージの歪を自動平衡式記録計にペン書きさせ、引抜き荷重( $T$ )を

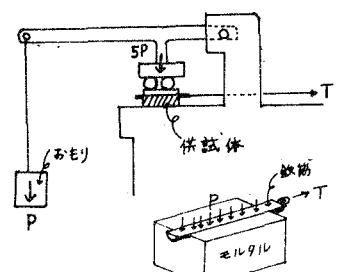


図-2

正確にとらえる。側圧( $P$ )を種々変えればそれに対応する引抜き荷重( $T$ )がそれぞれ得られ、 $P$ と $T$ の関係から後述する関係式(4)により $\mu$ ,  $\tau_0$ を求める。

本測定の問題点は加圧にコンプレッサーを使っているので側圧を10%までしか上げ得ない。ところが純付着力のばらつきがかなり大きいため、摩擦係数がばらついてくることである。

### 3. 現在行っている測定方法

上記の方法を更に改良して側圧を加える装置を高圧にしたものが現在行っている方法である。図-3に示すように窒素ガスボンベを用いて油圧により側圧を高圧にして加える方法である。次に側圧( $P$ )と引抜き荷重( $T$ )との関係式は側圧 $P_1$ ,  $P_2$ の時引抜き荷重を $T_1$ ,  $T_2$ とした供試体の長さを $l$ としPC鋼線の半径を $r_1$ とする。

図-3

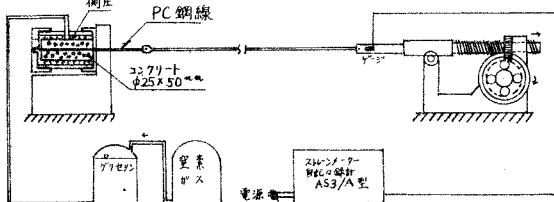


表-1

$$\begin{aligned} T_1 &= 2\pi r_1 l (T_0 + \mu P_1) \\ T_2 &= 2\pi r_1 l (T_0 + \mu P_2) \end{aligned} \quad (4)$$

ここに  $P_1$ ,  $P_2$  は鋼線とコンクリートの接触圧で  
 $P_1 > P_2$   
 $\mu$  と  $P$  の関係は次式で得られる。

$$\mu = \frac{1}{r_1} \frac{P_1 - P_2}{2\pi r_1 l} \quad (5)$$

$$\text{但し } \frac{1}{r_1} = \frac{2\pi r_1^2}{(1-\nu)(Y_1^2 - Y_2^2) + \pi((1-\nu)Y_1^2 + (1+\nu)Y_2^2)}$$

ここに  $\nu = E_c/E$ ,  $Y_1, Y_2$ ; PC鋼線, 供試体等  
 $\nu$ ;  $E_c$ ; PC鋼線, コンクリートのポアソン比

摩擦係数は(5)式と(4)式に代入して得られる。

$$\mu = \frac{1}{2\pi r_1 l} \frac{T_2 - T_1}{(P_2 - P_1)} \quad (6)$$

純付着力は  $P=0$  の場合,  $T=T_0$  とすれば

$$T_0 = \frac{T_2 - T_1}{2\pi r_1 l} \quad (7)$$

よって図-1の様に実測値から直線を引き、その勾配、ならびに切片から、純付着力度、摩擦係数が求められる。

### 4. 測定結果

コンクリートの  $E$ ,  $\nu$ ,  $\mu$ , 半週強度については表-1に示す。

又、 $\tau_0$  値の測定結果は表-2に示す。これによると鎖の程度がこれらの値に大きく影響している。引抜き荷重をペン書きしたものと並べてある。これによつても鎖の特性がうががえる。

### 5. むすび

現在の測定方法は良い方法であると信ずるが純付着力をより安定させるため、例へば「供試体の長さを短くする等の方法を考究必要がある。(参考文献④)渡辺明, 出光隆; PC鋼線のフリクションボンドについて, 土木学会西部支部 研究発表会 論文第39号)

供試体の種類	まさつ係数( $\mu$ )	純付着力( $\tau_0$ ) kN/m <sup>2</sup>
表面 状況 場合		
鏡付	0.344	0.62
半鏡付	0.324	0.54
鏡なし	0.198	0.15
骨材 材を含 む場合		
碎石	0.344	0.62
玉砂利	0.467	0.52
軽量骨材	0.513	0.38
岩石 を含 む		
30%	0.395	0.55
40%	0.344	0.62
50%	0.311	0.65
鋼 線 の 変 化 度		
丸鋼φ5mm	0.344	0.62
異形DSm	—	0.86

