

# IV-60 ポストテンション部材に用いたストランドの定着効果に関する実験報告

大林組技術研究所 正員 柴 康夫

## §1. 前がき

本実験はストランドの埋込み定着部を持つポストテンションPC部材のプレストレス導入時ににおけるストランドの定着効果について行ったものである。レオンハルト方式の如く鋼材量の多いものとは別に教本のストランドをノケーブルにして用いた場合にコンクリート強度、ストランドの拡散度（埋込み部分におけるストランドを広げる程度）及びストランドの埋込み長さが定着効果にどのよう影響するかを中心 $10.8^{\text{mm}}$ 本よりストランド 6 本を用いて実験した。

## §2. 実験の概要

### 1) 実験計画

表-1, 2 に示す実験計画により実験した。  
表-1 の拡散度とは 6 本のストランドをコンクリート中に円形に広げて埋込んだ場合の角度である。

### 2) 使用材料

ストランド： $\#10.8^{\text{mm}}$  本 6 本（住友電工）  
ストランドの表面状態は定着効果に与える影響が大きいのであるが表面のさびを定量的に規定することが困難なため、今回はストランド製造後 3箇月室内放置（表面の 3~4割さびを発生）したものを使用した。

セメント：宇部普通ポルトランドセメント

コンクリートの配合：配合強度 $200 \text{kg/cm}^2$ ,

$400 \text{kg/cm}^2$ ,  $500 \text{kg/cm}^2$  に対してそれぞれセメント $329/\%$ ,  $373/\%$ ,  $430/\% C$ ;  $57\%$ ,  $45\%$ ,  $37\%$ , 砂;  $730/\%$ ,  $658/\%$ ,  $624/\%$ ,  $54\%$ ;  $62\%$ ,  $56\%$ ,  $51\%$ とした。

3) 実験装置及び実験方法：図-1 に示すように引張側ストランドをコンクリートブロックに埋め込みジャッキ反力受けブロックとして引抜き試験を行った。

### 4) 実験結果

i) ストランドの定着耐力：実験 1 及び 2 より定着耐力を求めるところ-3, 表-4 の結果を得る。  
定着耐力はストランドの自由端に取付けた 6 個の $\frac{1}{1000}$  ダイヤルゲージのうちで、いずれか最初に

表-1 実験計画 I

ストランドの拡散度	コンクリート配合強度	供試体の形状
$\alpha = 5.0^\circ$	200 $\text{kg/cm}^2$	断面 $22 \times 22^{\text{cm}}$ ストランド埋込長 $50^{\text{cm}}$ (一定)
	400	
	500	
	200	
	400	
	500	
$\alpha = 7.5^\circ$	200	
	400	
	500	
$\alpha = 10.0^\circ$	200	
	400	
	500	

表-2 実験計画 II

配合強度	供試体断面	ストランドの埋込長 (cm)
400 $\text{kg/cm}^2$	$22 \times 22^{\text{cm}}$	30 40 50 60 80

図-1 実験装置

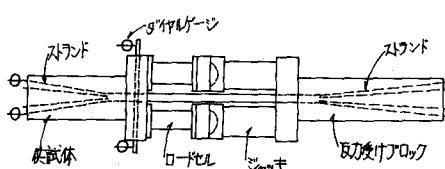


表-3 定着耐力試験結果 (I)

ストランドの 拡散度	コンクリート配合強度		
	200 $\text{kg/cm}^2$	400 $\text{kg/cm}^2$	500 $\text{kg/cm}^2$
$\alpha = 5.0^\circ$	35.0 $\text{ton}$	55.0 $\text{ton}$	62.5 $\text{ton}$
$\alpha = 7.5^\circ$	40.0	58.4	64.5
$\alpha = 10.0^\circ$	—	56.5	68.0

急激な変化を生じたときの引張力とした。又定着耐力とストランドの埋込み長さの関係を予備実験で行つたストランド1本の定着耐力試験結果と併せて図-2に示す。

6本ケーブルの値は定着耐力をストランド数で割り、1本当りの定着耐力に換算したものである。

ii)コンクリートの歪分布: 実験1の供試体にワイヤーデージをストランド自由端より3, 11, 19, 27, 35, 43, 51cmの位置に弦軸方向に一致させて貼付し、コンクリートの歪を測定した結果の内ストランドの拡散度を変えた3種類の供試体について歪分布を図-3に示す。測定時のストランド引張力は0.8Y.P.である。

### §3 結び

本実験で得られた結果を要約すると次の3点になる。

1. ストランドの拡散度の変化は表-3, 図-2より定着耐力には大きな影響を与えるとは考えられない。即ちストランドの拡散度を大きくしても定着耐力の増大を期待出来ないようと思われる。

2. 定着耐力はコンクリートの強度との関係だけを考えるならば40cm以上の高強度コンクリートにおいても強度の増加と共に増大する。(表-3) この結果は今までになされたプレテンPC材の定着長さが高強度コンクリートではあまり変化しないと言う研究結果と異なる。最終的な定着耐力はコンクリートの乾燥収縮及びクリープと併せ考えなければならない。

3. 中10.8mmのストランドを許容引張力で定着するための埋込み長さはほぼ40cmとなり、同一荷重に対するプレテンション材の定着長さとはば一致するのであるがこの値は定着可能な極限値であることに及びコンクリートの乾燥収縮、クリープ及びくり返し荷重の影響を考えて必要な安全率をもたらせる埋込み長さとしなければならないであろう。

以上中10.8mmストランドを用い供試体断面一定、補強筋無しの状態で引抜き試験による定着耐力の実験を試みたが今後断面を変化させ、又鉄筋による補強をした場合の実験を行ない、現在実験中の乾燥収縮とクリープが定着効果に与える影響についての結果と併せて検討したい。

表-4 定着耐力試験結果(2)

埋込み長さ	30cm	40cm	50cm	60cm
滑動時の引張力	280t	50.0t	69.0t	(70.0t)

図-2 埋込み長さと引張力の関係

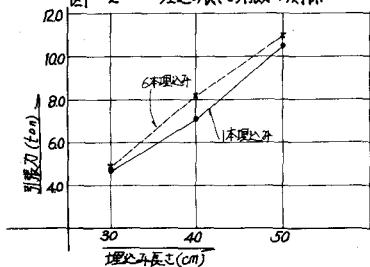


図-3 0.8Y.P.時の歪分布

