

神鋼鋼線工業(株) 田中義人  
 原口俊男

## 1. まえがき

Hi Am アンカーは、エポキシ樹脂、亜鉛粉末および鋼球を常温で鋳込む定着方式で、主に吊屋根および斜張橋用に開発されたものであり、高い静的・動的強度を有することは、実験的に証明されている。今回は、Hi Am アンカーの定着機構についての実験の一例を報告する。

## 2. 試験の概要

**2.1 供試体** 図1に示す形状および表1に示す強度特性のものを用いた。

供試体端部のアンカー内の鋼線端は、ボタンヘッド成形後、スペーサープレートにセットした。アンカー内の鋼線には、あらかじめひずみゲージを貼付したのちエポキシ樹脂、亜鉛粉末および鋼球によって定着した。

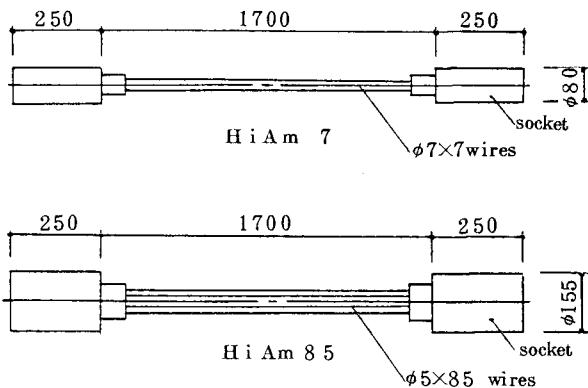


図1 供試体

表1 供試体

名称	構成	断面積 $\text{mm}^2$	引張強度 $t (\text{kg/mm}^2)$	降伏強度 $t (\text{kg/mm}^2)$
Hi Am 7	$\phi 7 \text{ mm} \times 7$ 本	269	43(160)	36(136)
Hi Am 85	$\phi 5 \text{ mm} \times 85$ 本	1668	266(160)	226(136)

**2.2 試験方法** 図2のように、供試体は、シムを介してアムスラー式横型300トン静引張試験機にセットした。アンカー内鋼線の軸線方向応力は、ケーブルに所定荷重を負荷した状態で、デジタルひずみ計より読みとったひずみ量より算出した。

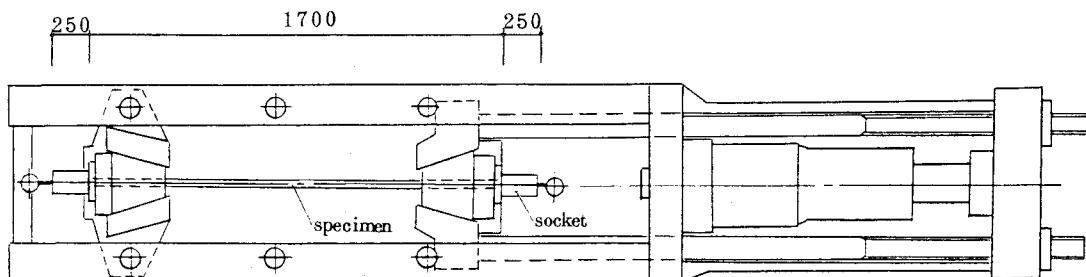


図2 静引張試験

### 3. 試験結果

ケーブルに所定荷重を負荷することによる Hi Am アンカー内の鋼線の軸方向応力の変化は、図3.1および3.2に示すようになった。

#### 3.1 Hi Am 7 ( $\phi 7 \times 7$ 本束)

図3.1では、Hi Am 7 アンカー内において、樹脂層（樹脂+亜鉛粉末）と鋼球層（樹脂+亜鉛粉末+鋼球）の割合を変えた場合のアンカー内鋼線応力減少を示している。テーパ部の全域を樹脂層とした場合（△印）、ソケット口より早く応力減少し、全体的になめらかな傾向となるが、鋼線端部まで応力が若干伝わっている。

テーパ部の全域を鋼球層とした場合（○印）、樹脂層での鋼線応力減少は、鋼球層よりゆるやかとなった。テーパ部の一部を樹脂層とした場合（□印）鋼球層に比べて樹脂層の占める割合が増すため、ソケット口付近での鋼線応力減少が増し、全体的になめらかに減少する傾向となった。

#### 3.2 Hi Am 85 ( $\phi 5 \times 85$ 本束)

図3.2では、Hi Am 85 アンカー内における鋼線応力減少を示している。

素線数が増えても、鋼線応力減少の傾向は、Hi Am 7（□印）と比較的良く似ており、樹脂層でゆるやかに、鋼球層で確実に減少しているため、全体的になめらかに応力減少し、鋼線端部まで応力が伝わっていない。

### 4. まとめ

- アンカー内の鋳込材をすべて樹脂層とすると、ソケット口より早く応力減少し、全体的になめらかな傾向となるが、鋼線端部まで応力がわずかに伝わっている。
- 樹脂層と鋼球層を組合せると、剛性の低い樹脂層は、鋼球層よりゆるやかに鋼線応力を減少させるが、剛性の高い鋼球層で確実に応力減少させるため、鋼線端部まで応力が伝わらない。
- 素線数（7本→85本）が増えても、樹脂層と鋼球層の占める割合が同程度であれば、鋼線応力減少は比較的良く似た傾向となる。
- Hi Am アンカーでは、ソケット口部に樹脂層をもうけることによって、この部分の鋼線応力をゆるやかに減少させ、残りの鋼線応力を剛性の高い鋼球で確実に減少させるため、ケーブルとしての耐疲労性を向上させ、鋳込材コーンの抜出手量が小さいと考えられている。今回の試験においても、これらの傾向を示した。

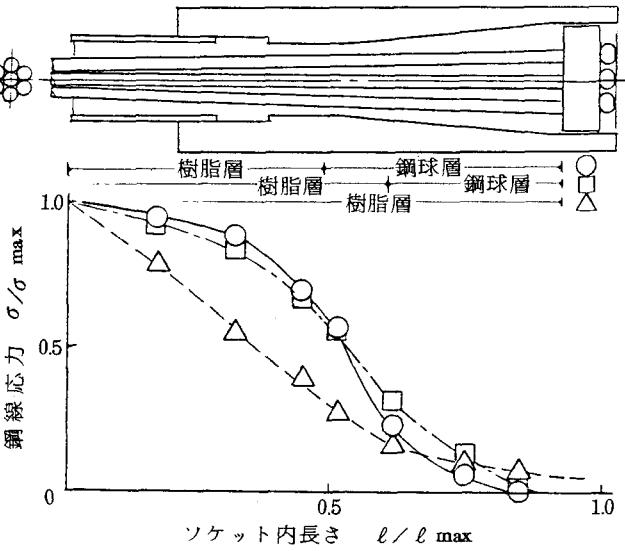


図3.1 Hi Am 7

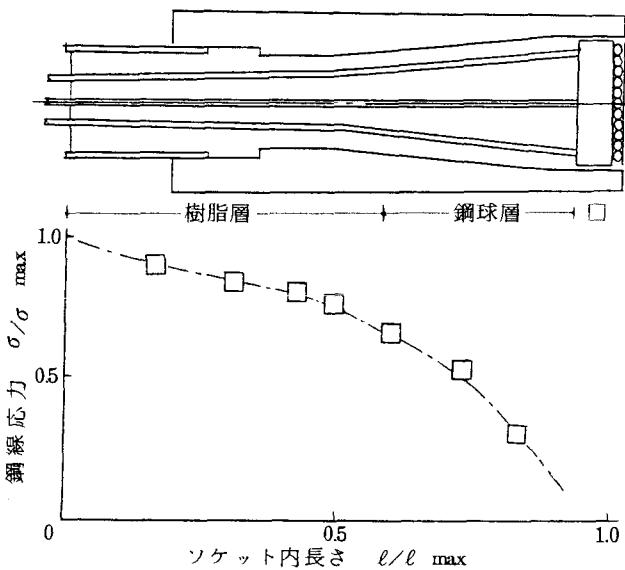


図3.2 Hi Am 85