

阪神高速道路公団 正会員 中村一平  
阪神高速道路公団 正会員 加藤修吾

### 1. まえがき

阪神高速道路公団の構造物定期点検により 支承の損傷が数々指摘されているが、これらの中には 支承モルタルの剥離、サイドブロックのはずれ、脱落などがあるが、曲線橋の可動支承の損傷が、しばしばみられる。

これらの損傷原因としては、(1)上、下部工の製作・施工誤差 (2)風反力の作用 (3)可動支承の設計移動方向と桁の移動方向とのズレによる桁直角方向の拘束力の常時負荷による摩耗などが考えられる。

このような状況を背景に、上記諸因子の中から (3)に着目し、連續曲線橋および支承の温度変化に伴う水平面内の挙動について 実橋の計測と理論解析を行なった。

以下、調査内容および結果について報告する。

### 2. 調査内容および方法

#### 2.1 調査対象橋梁

今回の調査対象橋梁の諸元を、表-1に示す。

#### 2.2 桁および支承の変位計測

基礎的な挙動を把握するため、桁の温度変化に伴う移動量、方向について実橋を用いて計測した。計測方法については、図-1に示すように トランシットを用いた。

#### 2.3 桁温度と外気温の対応

桁移動の実測値は、解析値と比較されるが、この時に用いられる温度とは、桁移動の実測時に平地上1.5m附近にて計測された外気温である。この平地部気温により、桁温度を推定しようとする時、どの程度の誤差が生ずるか確認する必要がある。代表的橋梁を選定し、桁に温度ゲージを取りつけ比較した。(図-1に示す上フランジ下面、ウェブ、下フランジ下面の3カ所で計測した。)

2千時間計測による比較を、図-2に示す。温度ゲージを日陰側に設置したために、日中のバラツキが著しいが、夜間のような日陰状態では、外気温と桁温度は1~2°Cのバラツキの範囲にあると考えられる。

しかし、日中では、日照・地表輻射の影響が大きく現れることから、何らかの対策を講じない限り、外気温から桁温度を推定するのは難しくなる。

#### 2.4 解析方法

曲線橋の温度変化に伴う解析は、変形法を用いて行った。ただし、曲線橋は、折れ線近似とし、出来るだけ実橋に近づけモデル化を行った。

### 3. 調査結果と考察

#### 3.1 調査結果

桁伸縮量の最も大きい箇所に着目し、実測値と理論値との比較を図-3~5に示す。

表-1 橋梁諸元

| 橋名  | 橋梁形式  | 橋長(m) | 支間割(m)                            | 支承配置方向                     | 横断形状 |
|-----|---|-------|-----------------------------------|----------------------------|------|
| 橋梁A | 3径間連続<br>曲線箱桁<br>(1-Box)<br>$R = 111\text{m}$ | 117.0 | 38.55<br>39.00<br>38.55           | 折接続方向<br>1本ローラー            |      |
| 橋梁B | 3径間連続<br>曲線箱桁<br>(2-Box)<br>$R = 54\text{m}$  | 115.0 | 31.65<br>+<br>51.50<br>+<br>31.65 | 固定支承方向<br>支承板支承<br>+2本ローラー |      |
| 橋梁C | 3径間連続<br>直線工桁<br>$R = \infty$                 | 140.0 | 44.50<br>+<br>50.00<br>+<br>44.50 | 桁方向<br>1本ローラー              |      |

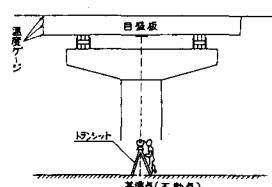


図-1 变位計測図

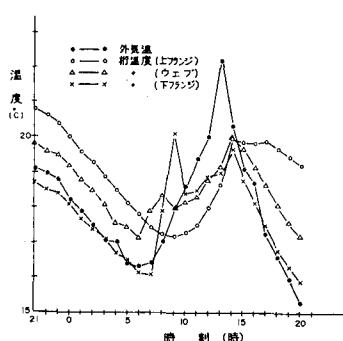


図-2 桁温度と気温の比較

橋梁AおよびBとともに、解析値を若干下回る値が実測された。この要因としては、(1)解析上の仮定と実橋との差が生じたこと、(2)床版構造がRCであることの影響などが考えられる。

橋梁Cは、直線桁であり解析値に近い実測値が得られた。この要因としては、(1)床版構造が鋼床版であること、理論計算値との差が小さること、(2)直線桁であることで解析上の仮定と実橋との差が少ないことなどが考えられる。

以上のように、温度変化と伴う桁の移動方向・移動量は理論上のものとよく一致している。

### 3.2 考察

温度変化に伴う曲線桁の挙動は、理論上の導導走ることが確認された。すなはち、可動支承の設置方向が固定支承方向である場合(橋梁B)には、桁は固定支承方向に移動する。可動支承の設置方向が桁接続方向の場合(橋梁A)には、桁は接続方向に移動する。

曲線桁では、可動支承の設置方向と桁伸縮方向の違いにより支承部では桁直角方向に拘束反力が生ずることが知らており、支承のセイド方向の決定に際して問題になることが多い。

通常の温度範囲(50°C)において、今回調査を行った橋梁型式では、拘束反力が約10tであった。このようないことは、支承の拘束は生じないが常時負荷された状態で桁が伸縮すれば支承部、特にローラーと導板との接触面は摩耗すると考えやすく、実橋の支承でもこの現象が観察に現れていける。今後、曲線桁の可動支承型式の選定にあたっては、十分な配慮が必要である。

### 4. あとがき

曲線桁可動支承の損傷原因究明および今後の設計・施工に反映すべく今回の調査を実施した。対象橋梁が比較的良好な状態であるため、曲線桁の基礎的な挙動性状を把握したもののが損傷を誘発するような異常に挙動は見当らなかった。損傷のある曲線桁可動支承はどの多くが負反力を受ける杏といつてもよく、特に死荷重状態でアーフリットが生じるような杏は、どの構造上欠陥や活荷重走行時の上下変動により損傷し易い。

したがって、今後の検討事項として(1)負反力を受ける可動支承構造の検討 (2)全方向可動性杏の開発これらに伴う構造上の問題(特に地盤時対策) (3)拘束力に抵抗する杏構造の開発などが挙げられる。

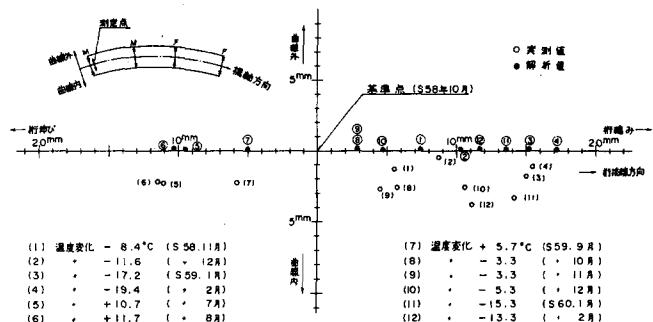


図-3 橋梁Aの温度変化による変位

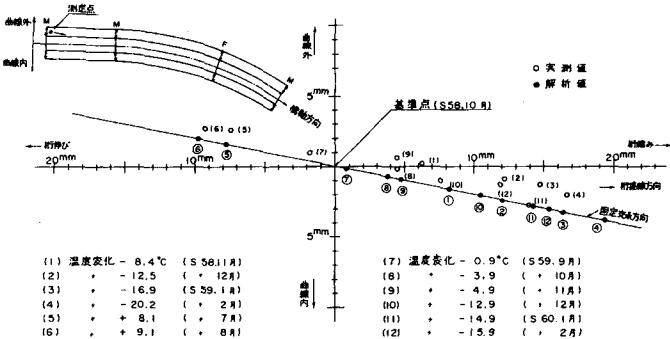


図-4 橋梁Bの温度変化による変位

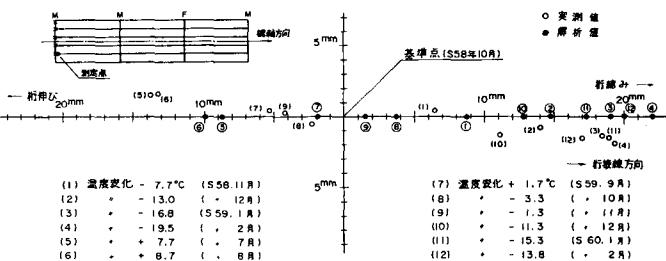


図-5 橋梁Cの温度変化による変位