

## 1. 검토배경

- 이형철근 겹침이음길이는 인장과 압축부위에 따라 산정함
- T형 교각 기초상부는 압축응력이 발생하나 철근 겹침이음길이를 인장부로 산정하는 경향이 있어 원인분석 및 적용방안을 수립코자 함

## 2. 시방기준

### □ 콘크리트 설계기준

- 인장 이형철근의 겹침이음길이(8.2.2)

$$\ell_{tsp,d} = 1.3 \frac{0.90d_b f_y}{\sqrt{f_{ck}}} \left( \frac{\alpha \beta \gamma \lambda}{c + k_{tr}} \right) \geq 300mm$$

- 압축 이형철근의 겹침이음길이(8.6.3)

$$\ell_{csp,d} = 0.072 f_y d_b \geq 300mm$$

## 3. T형 교각 상부철근 인장 설계 사유 및 적용사례

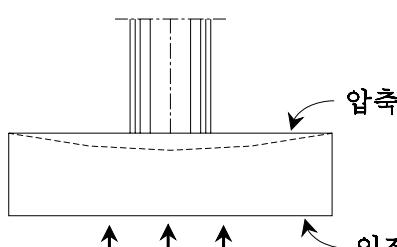
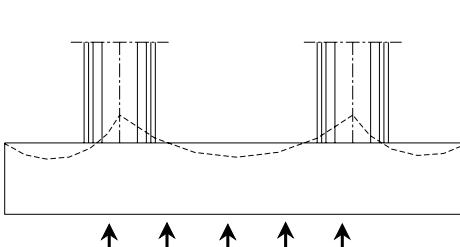
### □ T형 교각 상부철근 인장으로 설계 사유

- 철근배치 위치계수(a) 상부철근의 적용 오류
  - 상부철근은 정착길이 또는 이음부 아래 300mm를 초과되게 굳지 않은 콘크리트를 친 수평철근으로 정의되어 있으며
  - 상부철근 위치계수(1.3)는 인장응력 발생 구간에서 적용
- 철근조립시등 작업원의 하중이 인장응력으로 발생될 것으로 판단

### □ 적용사례

- 전주광양(2공구) 신리6교(L=420m, PSC빔)
- 대구부산(7공구) 용두교 (L=300m, ST BOX)
- 대구부산(6공구) 고정교 (L=1,320m, PSC BOX) 등

## 4. 교각기초 용력 발생 현황

<ul style="list-style-type: none"> <li>○ T형</li> </ul> 	<ul style="list-style-type: none"> <li>○ II형</li> </ul> 
<ul style="list-style-type: none"> <li>○ 상부 : 압축</li> <li>○ 하부 : 인장</li> </ul>	<ul style="list-style-type: none"> <li>○ 상부 : 인장 · 압축 교차발생</li> <li>○ 하부 : 인장 · 압축 교차발생</li> </ul>

## 5. 겹침길이 적용 검토

- T형 교각 기초 상부철근은 직접기초, 말뚝기초 모두 압축응력 발생
- 철근배근 및 콘크리트 타설 등 작업시 하중은 후팅 간격재를 설치하므로 인장응력 발생 없음

↓  
 압축이형철근 겹침이음길이  
 산정식 적용

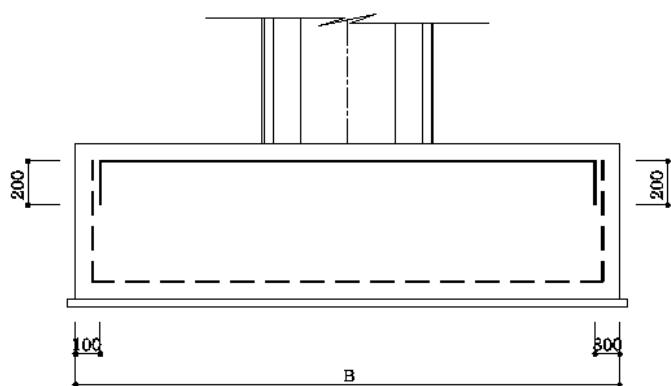
※ 압축철근 적용시 경제성 검토 (세부 산출기준 별첨)

형식	교각 1기당		비고
	철근 감소량(kg)	절감액(천원)	
PSC빔교	81.5	122	전주~광양 2공구 신리6교
STEEL Box교	111.6	167	대구~부산 7공구 용두교
PSC Box교	255.8	384	대구~부산 7공구 금시교

## 6. 결 론

- T형 교각 기초상면은 압축응력이 발생되므로 겹침이음길이는 압축 이형철근 겹침이음길이 산정식 적용하여 산출
- 교각 1기당 24~39%의 철근량 감소로 122천원~384천원 원가절감 가능
- 설계중인 용역부터 본 기준 적용

## 철근 규격별 이음길이 비교표



- 철근항복강도  $f_y=400\text{MPa}$
- 콘크리트설계기준강도  $f_{ck}=27\text{MPa}$
- 덮개 C = 100mm

철근규격	인장철근 겹침이음길이( $\ell_{tsp, d}$ )	압축철근겹침이음 길이( $\ell_{csp, d}$ )	$\ell_{tsp, d}/\ell_{csp, d}$
H13	480	366	0.76
H16	600	458	0.76
H19	720	550	0.76
H22	1,050	639	0.61
H25	1,200	732	0.61
H29	1,350	824	0.61
H32	1,500	916	0.61