

2018 구조물 내진설계 대회

"목표 성능수준을 고려한 구조물의 내진설계" Soulmotor



우조



호워



행정안전부



국토교통부



업진







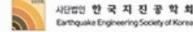


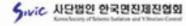


국토교통연구인프라운영원













TEAM INTRODUCTION

SOULMOTOR

교수

김진석

정재안

김석용

최호성

자문위원

총괄

ppt및 설계

구조해석

도면작성



대회 주제 및 규정분석

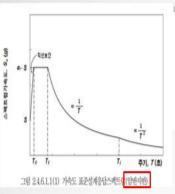
대회주제

구조물 제작 및 심사기준

목표 성능수준을 고려한 구조물의 내진설계

- 구조물의 내진설계 목표와 성능수준의 이해
- 구조물의 지진 시 거동 예측 능력 및 부재강도 평가 능력
- 500년 빈도 지진발생 시 기능수행 수준 내진설계
- 2,400년 빈도 지진발생 시 붕괴방지 수준 내진설계
- 설계지진 초과 시 구조물의 파괴를 유도하는 정밀한 설계
- 시공성과 경제성을 고려하고 구조물의 아름다움을 추구하는 설계
- 구조해석 능력 외 도면화, 수량산출 및 내역작성 기술
- -각 층의 바닥 면적은 10,000m² 이상, 30,000m² 이하이어야 한다
- -각 층의 높이는 200mm 이상으로, 총 높이 800mm 이상 900mm 이하
- -기초판의 크기는 400mm × 400mm × 6mm 이며, 구조물과 기초를 연결하기 위한 용도로 사용
- -구조물과 기초를 연결하기 위한 용도로 기초판을 천공할 수 있다.

지진발생 빈도와 0.7g지반가속도를 고려한 우수성능 구조물 설계





(2) 행정구역에 의한 방법으로 재현주기에 따른 유효수평지반가속도(S)는 지진 구역계수(Z)에 각 재현주기의 위험도계수(I)를 곱하여 결정한다.

 $S = Z \times I$

《 표2. 수평설계지반운동의 가속도 표준설계응답스펙트럼 전이주기》

华	a _A	전이주기(sec)				
	(단주기스펙트립 중복계수)	T_{o}	T_{S}	T_L		
수 평	2.8	0.06	0.3	3		

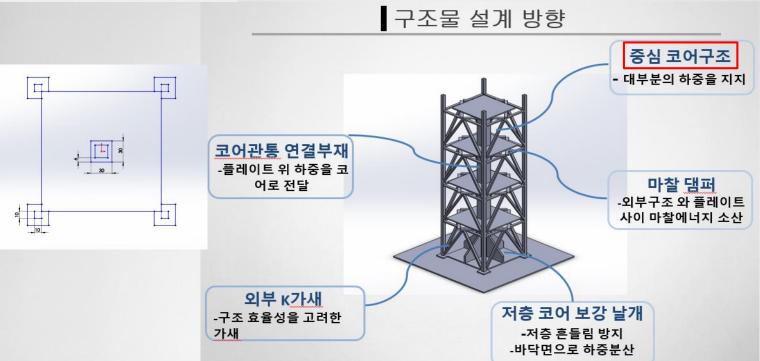
- ② 간석비(ξ , %단위)에 따른 스펙트럼 형상은 다음에 제시한 감석보정계수 C_D 를 표준설계응답스펙트럼에 곱해서 구할 수 있다. 단, 감석비가 0.5%보다 작은 경우에는 적용하지 않으며 해당 구조물의 경우 시간이력해석을 권장한다.
- @ T=0초 , 모든 감쇠비에 대해서 $C_D=1.0$
- Θ 0 $\leq T \leq T_0$, T = 0.3에서 $C_D = 1.0$, $T = T_0$ 에서 $C_D = \left(\frac{6.42}{1.42 + \xi}\right)^{6.40}$ 이며 그 사이는 작선보간

$$G_0 \leq T$$
 , $C_D = \left(\frac{6.42}{1.42 + \xi}\right)^{0.48}$

S = 0.11g X 2.7= 0. 297g

(내진설계 공통기준사항)

+ (2400년주기) S = 0.11g X 5.4 = 0.594g





내진

구조물의 부재력 이용

→ 블록하중과 직결된 내부구조의 견고한 코어강성을 이용한 지진에너지 흡수

제진

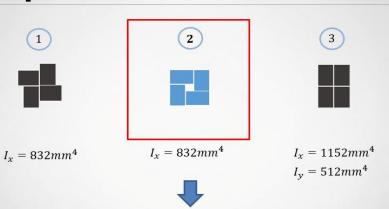
지진력 상쇄,분산

→ 외부구조와 내부구조의 분리로 인한 움직임과 마찰댐퍼를 이용한 지진에너지 소산



부재별 단면 선택 및 MDF 물성치

기둥의 단면 선택

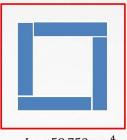


X축과 Y축 방향 모두 같은 힘으로 저항할 수 있는 1번과 2 번 중 전단 파괴면을 고려한 2번 중공형 단면 선택

Plate 형상 선택



코어의 단면 선택



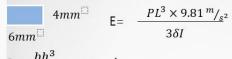




기둥과 동일한 중공형 단면 형상 선택

재료 물성치 조사 (MDF 탄성계수 실험)

Cantilever 보의 처짐 실험을 통한 탄성계수 도출



$$I = \frac{bh^3}{12} = 32mm^4$$

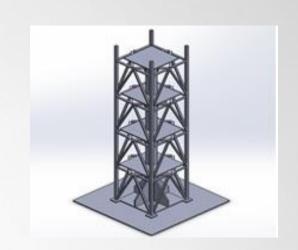
실험횟수	P하중(kg)	$\delta(mm)$	E(Mpa)
1	0.3	16	1,914
2	0.3	15	2,041
3	0.3	16	1,914
4	0.3	14.5	2,126
5	0.3	15	2,041
AVE	0.3	15.3	2,007





가새 모양 설정

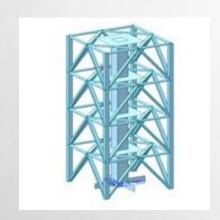
종류	기본구조	KZŁAŁ	X <u>ZFAH</u>		
수평 <u>처짐형상</u>	William Comment of the Comment of th	### A PART OF THE	## 143		
처짐	7.85mm	4.79mm	4.66mm		





- 기본구조의 비해 약 60%의 변위
- X가새와의 변위 차이대비 경제성 우위 기둥 하중의 일부를 부담

붕괴 메커니즘



	1st MODE		2nd Mode		3rd MODE		4th MODE		5th MODE		6th MODE	
MODE												
형상		March American A		March Marc	X	### CONTROL OF THE PROPERTY OF				- 1-2-20 - 1		- 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1 - 1
	極	Maria		on a		MA T B		en i en i en en pa en en pa en en en en		The state of the s		600 A 600 A
	Mode			00 - 1 014 - 4444 015 - 6444 016 - 6444	ency	Mile Services	EIGE	NVAL		NO MAN		
	No	4	(rad/sec	Freque		cle/sec)		NVAL	iod ic)	NALYS	Toleran	oe .
	No 1	4	1.	Freque		cle/sec) 0.166	276	NVAL Per	iod ic) 6.01409	WALYS	Toleran	ce 00e+000
natural	No 1 2	4	1.	Freque 2) 044744 044744		cle/sec) 0.166 0.166	276 276	NVAL Per	6.01409 6.01408	ALYS	0.00 0.00	ce 00e+00e
natural	No 1 2 3	4	1. 1. 5.	Freque 0 0 4 4 7 4 4 8 7 5 2 8 3		(cle/sec) 0.166 0.935	276 276 080	NVAL Per	6.01409 6.01408 1.06942	NALYS	0.000 0.000 0.000	00e+000
natural period	No 1 2	4	1. 1. 5. 12.	Freque 2) 044744 044744		cle/sec) 0.166 0.166	276 276 080 374	NVAL Per	6.01409 6.01408	NALYS 90 39	0.000 0.000 0.000 0.000	oe .



구조물 제작 시스템



Plate 가공

-단면 마찰력 증가를 위한 플레이트 단면가공



최저층 날개 보강재

-가장 큰 하중을 버티기 위한 <u>네방향</u> 코어연결

before



after



마찰댐퍼로 지진에너지 소산



외부기둥의 움직 임으로 인한 플 레이트와의 마찰 발생

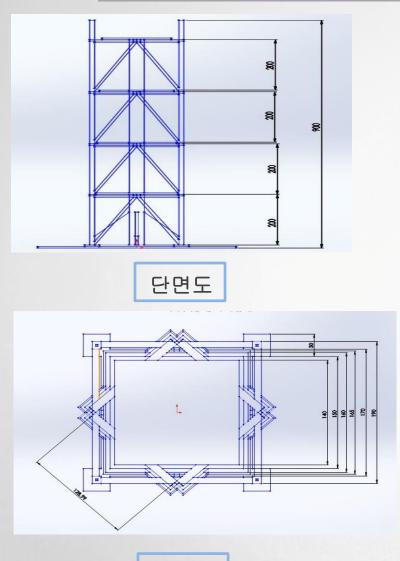
마찰댐퍼와 외부 기둥 수평가새를 실로 연결

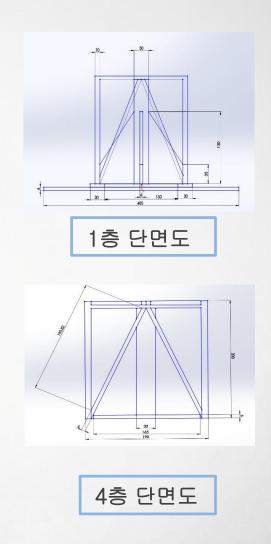
코어 관통부재

플레이트위 하중을 하부 코어로 전달



설계도면



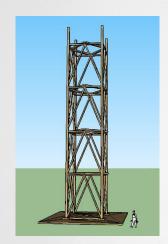


평면도

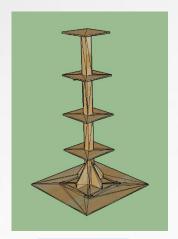
단위(mm)



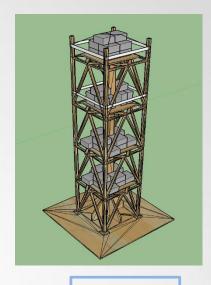
설계도면



외부구조



내부구조



최종 모델링



실제 하중연결 모형



재료 내역서 및 공정표

재료 내역서

재료명	기둥	슬래브	코어	날개	가새	코어 접 합부재	합계	단가(백만원)	총합(백만원)
MDF Strip	25	16	-	-	31	1	73	10	730
MDF Plate	_	4	2.5	0.5	-	-	7	100	700
면줄	12	-	_	-	-	-	8	10	80
A4지	3	-	-	-	-	-	3	10	30
접착제	-	-	-	-	-	-	2	200	400
총합							-	-	1940

제한(규정): 2400(백만원) > 총 합계: 1940(백만원)

