

Release Notes

Product Ver. : GTS NX Ver.360









Enhancements

1. Analysis

- 1.1 Bowl 재료모델 추가
- 1.2 다중 전단 매커니즘 고려 옵션 추가
- 1.3 슬로싱 매질요소 추가
- 1.4 Newmark-β 법 추가
- 1.5 요소(재료)별 Rayleigh 감쇠 사용자 정의
- 1.6 강도감소법 해석영역 지정

2. Pre/Post Processing

2.1 재료평가(GHE-S 모델 / RO/HD 모델 / Bowl 모델) 2.2 초기 평형력과 초기 평형력 테이블 기능 2.3 힌지(Μ-Φ) 할당 테이블 2.4 MIDAS CIVIL 비탄성 힌지 데이터 불러오기

2. Pre/Post Processing

2.5 동적 해석 출력 시간 임의 설정
2.6 동적 해석 최소/최대값 발생 시각 출력
2.7 동적 해석 ABSOLTE MAX 절대값 출력으로 변경
2.8 하중조합 테이블 기능
2.9 기하형상-요소망간 연결 기능
2.10 시공단계 위저드 기능 개선
2.11 소성도 출력방식 추가
2.12 보고서 기능 개선
2.13 변위/변형율 초기화 분리
2.14 자중 자동생성
2.15 고해상도 지원





MODS

1. Analysis

1.1 Bowl 재료모델 추가

Fukutake & Matsuoka가 다방향 단순 전단에 의한 팽창(dilatancy)을 모델링하기 위해 제안한 모델로, Modified Ramberg-Osgood 모델에 적용되어 지진 하중에 의한 액상화(liquefaction)를 고려하는데 사용되어집니다. 다른 재료 모델에 비해 파라미터 수가 적고, 실험값과 추정값으로 쉽게 결정할 수 있으며, 해석 시간이 짧아 실무에서 쉽게 사용할 수 있는 액상화 모델입니다.



일반적으로 흙의 부피 변형 증분은 전단에 의한 변형 증분 ε_{vol}^{s} 과 압밀에 의한 변형 증분 ε_{vol}^{c} 으로 나뉨 : $\varepsilon_{vol} = \varepsilon_{vol}^{s} + \varepsilon_{vol}^{c}$ 전단에 의한 체적변형 : $\varepsilon_{vol}^{s} = \varepsilon_{vol}^{\Gamma} + \varepsilon_{vol}^{G}$

Bowl 모델에서는 전단이 발생할 때 흙 입자가 주위의 입자와 접촉하면서 상승하는 움직임을 보이는 것을 bowl을 따라 움직이는 것으로 고려 : $\varepsilon_{wd}^{\Gamma} = A\Gamma^{B}$

또한 이러한 Bowl 자체도 전단에 의한 교란과 함께 체적 변형이 생기면서 압축해 나가는 것을 고려 : $\varepsilon_{vol}^{G^*} = \frac{G^*}{C+DG^*}$ 압밀에 의한 체적 변형은 초기 평균 유효 응력과 현재 bowl 모델 의 평균 유효 응력의 관계식으로 구함 : $\varepsilon_{vol}^c = \frac{C_s}{1+e_0} \log \frac{\sigma_{b,m}}{\sigma_{0,m}}$

비배수 조건을 가정 / 총 체적 변형이 0이 되는 상태의 Bowl 모델 의 평균 유효 응력 : $\sigma_{b,m} = \sigma_{0,m}^{-10} 10^{\frac{1+\epsilon_0}{C_c}\epsilon_{red}}$

Bowl 모델의 평균 유효 응력을 사용하여 Modified Ramberg-Osgood 모델의 파라미터를 현재 지반의 상태에 맞게 수정해 주는 것으로 액상화 효과를 고려

[Bowl model(with RO)]

MODS

1. Analysis

1.1 Bowl 재료모델 추가

Fukutake & Matsuoka가 다방향 단순 전단에 의한 팽창(dilatancy)을 모델링하기 위해 제안한 모델로, Modified Ramberg-Osgood 모델에 적용되어 지진 하중에 의한 액상화(liquefaction)를 고려하는데 사용되어집니다. 다른 재료 모델에 비해 파라미터 수가 적고, 실험값과 추정값으로 쉽게 결정할 수 있으며, 해석 시간이 짧아 실무에서 쉽게 사용할 수 있는 액상화 모델입니다.



B, Ag Layers → Bowl Model(with RO) 적용

Ac, Ds, Dc Layers → Modified Ramberg-Osgood Model 적용



1. Analysis

1.1 Bowl 재료모델 추가

Fukutake & Matsuoka가 다방향 단순 전단에 의한 팽창(dilatancy)을 모델링하기 위해 제안한 모델로, Modified Ramberg-Osgood 모델에 적용되어 지진 하중에 의한 액상화(liquefaction)를 고려하는데 사용되어집니다. 다른 재료 모델에 비해 파라미터 수가 적고, 실험값과 추정값으로 쉽게 결정할 수 있으며, 해석 시간이 짧아 실무에서 쉽게 사용할 수 있는 액상화 모델입니다.





MODS

1. Analysis

1.1 Bowl 재료모델 추가

Fukutake & Matsuoka가 다방향 단순 전단에 의한 팽창(dilatancy)을 모델링하기 위해 제안한 모델로, Modified Ramberg-Osgood 모델에 적용되어 지진 하중에 의한 액상화(liquefaction)를 고려하는데 사용되어집니다. 다른 재료 모델에 비해 파라미터 수가 적고, 실험값과 추정값으로 쉽게 결정할 수 있으며, 해석 시간이 짧아 실무에서 쉽게 사용할 수 있는 액상화 모델입니다.





1. Analysis

1.2 다중 전단 매커니즘 고려 옵션 추가

 다중 전단 매커니즘 고려 옵션은 기본 재료 모델(Modified Ramberg-Osgood 모델, Modified Hardin-Drnevich 모델, GHE-S 모델)에서 전단 응력만 고려하는 옵션을 사용 하는 경우, 주응력 축의 회전을 재료 모델에 반영할 수 있도록 확장된 기능입니다.



1.2 다중 전단 매커니즘 고려 옵션 추가

 다중 전단 매커니즘 고려 옵션은 기본 재료 모델(Modified Ramberg-Osgood 모델, Modified Hardin-Drnevich 모델, GHE-S 모델)에서 전단 응력만 고려하는 옵션을 사용 하는 경우, 주응력 축의 회전을 재료 모델에 반영할 수 있도록 확장된 기능입니다.

■ 해석 > 해석케이스 > 추가 > 해석종류 : 비선형해석 / 시공단계해석 / 비선형시간이력해석 / 비선형시간이력해석 + SRM > 해석 제어





[모델링]

[지반가속도]

	재료모델	단위중량 ¥t [kN/m²]	기준압 σ _m [kN/m²]	초기전단 탄성계수 G ₀ [kN/m ²]	기준변형률 Y [-]	전단구속압 의존계수 n1, n2 [-]	포아송비 υ [-]	최대감쇠비 H _{max} [-]
매립층_상	Ramberg-Osgood	17.6	18.0	64980	3.39E-04	0.5	0.33	0.30
매립층	Ramberg-Osgood	17.6	66.0	64980	1.29E-03	0.5	0.33	0.30
점성토층	Ramberg-Osgood	16.7	120.0	38250	3.97E-03	0.5	0.33	0.20
				[지반물성]]			



1. Analysis

1.2 다중 전단 매커니즘 고려 옵션 추가

 다중 전단 매커니즘 고려 옵션은 기본 재료 모델(Modified Ramberg-Osgood 모델, Modified Hardin-Drnevich 모델, GHE-S 모델)에서 전단 응력만 고려하는 옵션을 사용 하는 경우, 주응력 축의 회전을 재료 모델에 반영할 수 있도록 확장된 기능입니다.



1.3 슬로싱 매질요소 추가

- 원자로, 탱크, 배관 등의 구조해석에서는 유체/구조 상호작용이 중요한 문제입니다. 이러한 유체-구조 상호작용(fluid-structure interaction)을 모사하기 위해서 슬로싱 매질(sloshing medium) 요소가 추가되었습니다.
- 유체의 압력을 자유도로 고려하며, 자유표면(free surface)의 움직임을 고려하는 자유경계 요소와 구조물의 변위와 상호작용(FSI)하는 연계요소를 동반하여 동해석을 수행할 수 있습니다.



■ 요소망 > 재료/좌표계/함수 > 재료 > 생성 > 슬로싱 매질

1.3 슬로싱 매질요소 추가

- 원자로, 탱크, 배관 등의 구조해석에서는 유체/구조 상호작용이 중요한 문제입니다. 이러한 유체-구조 상호작용(fluid-structure interaction)을 모사하기 위해서 슬로싱 매질(sloshing medium) 요소가 추가되었습니다.
- 유체의 압력을 자유도로 고려하며, 자유표면(free surface)의 움직임을 고려하는 자유경계 요소와 구조물의 변위와 상호작용(FSI)하는 연계요소를 동반하여 동해석을 수행할 수 있습니다.

[물체와 접하는 부분과 액체 상면에 경계 요소 설정] , 기타 특성 생성/변경 탱크 구조물 액체 점 스프링 매트릭스 스프링 번호 3 이름 색상 ATT 3 탄성 링크 강체 링크 종류 평면 \sim 인터페이스 쉘 인터페이스 액체경계요소 타입 자유표면 \sim 사용자 제공 쉘 인터페이스 말뚝끝단 무한요소 중력가속도(g) 9.80665 m/sec2 자유장 선택투수 자유 표면 FSI 경계 (액체 상면) (구조물과 액체의 경계면) 자유 표면 [속도 포텐셜 이론식] 액체 고유주기: $T_{si} = \frac{2\pi}{\omega_i} = 2\pi \sqrt{\frac{R}{\varepsilon_i g} \operatorname{coth}\left(\varepsilon_i \frac{H}{R}\right)}$ 고유 진동수 : $f(Hz) = \frac{1}{2\pi} \cdot \sqrt{\frac{(2n-1)\cdot \pi \cdot g}{L} \cdot \tanh\left(\frac{(2n-1)\cdot \pi \cdot H}{L}\right)}$ 구조물 , FSI 면 [Sloshing 요소 개념도]



1.4 Newmark-β 법 추가

- 시간이력해석(직접적분법)에 Newmark-β 방법이 추가되었습니다.
- 세 가지의 입력방식을 지원하며, 이 가운데 항상 안정적인 해석이 가능한 평균가속도법을 사용할 것을 권장합니다.
- 기존 GTSNX에서는 Hiber, Hughes, Taylor가 제안한 α 방법(HHT-α)을 사용하였습니다. HHT-α 는 Newmark 방법의 일반화된 형태이며, 조절가능한 수치적 감쇠효과를 갖습니다. GTSNX에서는 αH=-0.05를 기본값으로 사용합니다.

▪ 해석 > 해석케이스 > 추가 > 해석종류 : 선형시간이력해석(직접) / 비선형시간이력해석 / 비선형시간이력해석 + SRM / 시공단계해석 > 해석 제어

만 공격에격				
감쇠 정의 그룹				
감쇠법				M
지반댐퍼 완화계수				
Ср	1	Cs	1	
시간적분법				
Newmark 법				
Gamma	0.5	Beta	0.25	
◙ 평균가속도법	0	선형가속도법	○ 사용	자 정의
HHT-0 법			-0.05	
변위/속도/가속도 온	··화계수		0.25	

- Newmark 법 : 직접적분법에서는 운동방정식의 수치적분을 위해 Newmark 법을 사용하고 있으며 이에 관련된
 Gamma와 Beta의 두 개의 파라미터를 입력합니다.
 - 평균가속도법 : 구조물의 가속도가 각 Time Step의 시간 간격 동안에는 일정한 값으로 유지 된다고 가정하며 이에 해당되는 Gamma(=1/2)와 Beta(=1/4)를 자동 입력해 줍니다. 이 가정에 의하면 직접 적분에 의한 해석에 있어서 Time Increment의 값에 무관하게 해석결과의 발산을 막을 수 있습니다.
 - 선형가속도법: 구조물의 가속도가 각 Time Step의 시간 간격 동안에는 직선으로 변화한다고 가정 하며 이에 해당되는 Gamma(=1/2)와 Beta(=1/6)를 자동 입력해 줍니다. 이 가정에 의하면 직접적분에 의한 해석에 있어서 Time Increment의 값이 구조물에 포함된 가장 짧은 주기의 0.551배 이상인 경우 에 해석 결과가 발산할 수 있습니다.
 - 사용자 정의 : Gamma와 Beta의 값을 사용자가 직접 입력합니다.
- 변위/속도/가속도 완화계수 : 동해석에서는 급격한 변화로 인해 수렴성이 저하되는 것을 막기 위해 솔버내에서 입력한 곡선을 스무딩하여 사용하고 있습니다. '0'을 입력하면 스무딩되지 않습니다.

※ 시간적분법에 따른 Newmark 법 제어는 시공단계별로 제어를 할 수 없기에, 전역 설정으로 추가되었습니다 이에 따라 일반 시공단계해석에서도 동적 해석 탭이 보여지나, 해당 동적 해석탭의 제어값들은 응력-비선형시간이력해석을 수행하는 경우에만 해석에 반영되어집니다.





1. Analysis

1.5 요소(재료)별 Rayleigh 감쇠 사용자 정의

기존에는 주기와 주파수를 입력하여, 내부에서 계산된 α, β 를 이용하여 근사적인 설정밖에 할 수 없었으나, 사용자가 직접 α, β 값을 입력할 수 있도록 기능이 확대되었습니
 다. 감쇠가 서로 다른 재료에 대해 각각의 고유치해석을 수행(변형에너지 비례 감쇠비 계산)하여, 이를 통해 얻어진 α, β 값을 해석에 적용할 수 있습니다.



MODS

1. Analysis

1.6 특정 영역 강도감소 해석 기능

- 기본적으로 강도감소법은 해석 계산 시 전체 모델의 안정성을 고려하며, 이는 모델상 취약한 구간이 어느 곳에서나 발생할 수 있음을 의미합니다. 그러나 모델의 특정 영역의 안정성에 초점을 맞추고 싶은 상황이 있으며, 이 경우 모델의 특정 영역에 강도감소 분석을 적용할 수 있는 경계조건을 생성하여 해석을 수행할 수 있습니다.
- 예로 댐이나 제방 모델에서 모델의 각 측면의 안정성을 독립적으로 분석할 수 있습니다. (※ 강도감소 영역해석은 시공단계해석에서만 적용할 수 있습니다.)



2.1 재료평가(GHE-S 모델)

GTSNX V.360

- 일본 철도 동적 비선형 재료모델로, 골격곡선은 Tatsuoka and Shibuya 가 제안한 GHE(General Hyperbolic Equation) 모델을 사용하고 이력법칙은 Massing 법칙을 개선 하여 G/G₀~γ 관계 및 h~γ관계 를 만족시키는 모델입니다.
- G/G₀~γ 및 h~γ관계 실험데이터를 입력하면 재료 정의에 필요한 파라미터가 자동으로 계산됩니다.

▪ 동적 해석 〉 도구 〉 <mark>재료 평가</mark> 〉 GHE-S 모델

Enhancement

기름	Cond						작성방	법			
	Sanu							데이	이타베이스	물러오기	
21 B	(Sand (Se	ed et al.) & S	Sand (Seed et al.))				동적 변형	률 적합 방정식 사용	내보내기	초기화
기름	결과	G/Gmax~	Υ h~γ								
and	0										
Clay	0	입력티	네이블		결고	바테이블					
lay_N	0							1.0			
Sand_N	0			C/Cmax			G/Gmax				
Sand_N2	0		v	Gramax		Y	a/andx				
_			10-006	1		10-006	0.98614	8.0			
			28-006	0.987		1 2e-006	0.98341				
			5e-006	0.937		1.4e-006	0.98069	0.6			
			1e-005	0.872		1.6e-006	0.97798				
			2e-005	0.783		1.8e-006	0.97529	3 0.4			
			5e-005	0.653		2e-006	0.97261	R.			
			0.0001	0.55		2.2e-006	0.96994	Ŭ 0.2			
			0.0002	0.434		2.4e-006	0.96729	3.2			
			0.0005	0.293		2.6e-006	0.96465				
			0.001	0.2		2.8e-006	0.96202	0.0	1e-5 0 0001	0.001 0.01	0.1
			0.002	0.132		3e-006	0.95941	16-0	10 0.0001	0.001 0.01	0.1
			0.005	0.072		3.2e-006	0.95681		Y		
			0.01	0.049		3.4e-006	0.95423				
			0.02	0.036		3.6e-006	0.95166		Input G/Gmax	Result G/Gmax	
			1 0.05	0 027		3 8e-006	0 9491				
		GHE-S	; 파라미터					결과			
		유형		G/Gmax~y	~	기준변형률	0.0005	C1(0)	1 C2(0)	0.14 alpha	0.396
			에 대하 오차표준	절대오차	~	공차	1e-008	C1(∞)	0.31 C2(∞)	1 beta	0.444
	IE and lay Nay_N and_N and_N2	I 등 결과 and O lay O and N O and N O and N O A A A A A A A A A A A A A A A A A A A	I몸 결과 and O lay O and N O and N O and N2 O	I 등 결과 and 0 lay 0 and N 0 and N 0 and N2 0 I = 006 22-006 5e-005 5e-005 5e-005 5e-005 5e-005 0.0001 0.0001 0.0002 0.0005 0.0001 0.0005 0.0001 0.0005 0.0001 0.0005 0.005	IB 결과 and 0 lay 0 ay 0 and_N 0 and_N 0 and_N2 0 1e-006 1 2e-006 0.987 5e-005 0.633 5e-005 0.653 0.0001 0.55 0.0001 0.55 0.0001 0.22 0.002 0.132 0.001 0.22 0.002 0.132 0.001 0.22 0.002 0.132 0.001 0.02 0.01 0.049 0.02 0.036 0.05 0.055 0.05 0.055 0.05 0.057	IE 결과 G/Gmax~Y h~y and 0 0 0 lay 0 0 0 and 0 0 0 and_N2 0 1e-006 1 2e-006 0.987 5e-006 0.937 1e-005 0.872 2e-005 0.783 5e-005 0.0001 0.55 0.00001 0.55 0.00001 0.555 0.0002 0.132 0.0002 0.132 0.002 0.132 0.001 0.025 0.036 0.025 0.002 0.032 0.036 0.025	IB 결과 G/Gmax~Y h~y and O O O lay O O O and N O O and N O O and_N2 O 1e-006 1 2e-006 0.987 1.2e-006 5e-006 0.937 1.6e-006 1e-005 0.872 1.6e-006 2e-005 0.783 1.6e-006 2e-005 0.783 2.2e-006 0.0001 0.55 0.0001 0.23 0.00001 0.55 0.0002 0.132 0.0002 0.132 2.8e-006 2.8e-006 0.001 0.072 3.2e-006 3.8e-006 0.002 0.032 0.36e-006 3.8e-006 0.02 0.032 0.36e-006 3.8e-006	IE 望과 and 0 lay 0 ay 0 ay 0 and_N 0 and_N2 0 1e-006 1 2e-006 0.987 5e-006 0.937 1e-005 0.872 1e-005 0.872 1e-005 0.783 5e-005 0.783 5e-005 0.653 0.0001 0.555 0.0002 0.434 0.0002 0.434 0.0002 0.132 0.0002 0.132 0.0002 0.32 0.001 0.0293 0.002 0.32 0.002 0.32 0.001 0.0293 3.8e-006 0.9561 3.8e-006 0.95166 0.902 3.8e-006 0.95166 0.02 0.032 3.8e-006 0.95166 0.95166 0.95166 0.9481 3.8e-006 0.95166	IB 결과 and 0 lay 0 ay 0 and_N 0 and_N 0 and_N2 0 ie-006 1 ie-006 0.9871 ie-006 0.9871 ie-005 0.6872 ie-005 0.6733 ie-005 0.6733 ie-006 0.99729 ie-005 0.6733 ie-005 0.6733 ie-005 0.6733 ie-006 0.997291 ie-006 0.997291 ie-005 0.653 ie-005 0.653 ie-006 0.997291 ie-e006 0.997291 ie-e006	IE 결과 and 0 ay 0 ay 0 and_N 0 and_N 0 and_N2 0 1e-006 1 1e-006 1 2e-006 0.987 5e-006 0.937 1e-005 0.872 2e-005 0.783 5e-005 0.6533 0.0001 0.555 0.0002 0.434 0.0002 0.434 0.0002 0.132 0.0002 0.132 0.0002 0.132 0.001 0.555 0.002 0.332 0.002 0.332 0.002 0.332 0.002 0.332 0.002 0.332 0.01 0.025 0.02 0.332 0.01 0.025 0.02 0.332 0.02 0.332 0.02 0.332 0.02 0.336 0.02 0.336	IB Yar and 0 av 0 av 0 and_N 0 and_N 0 and_N2 0 1e-006 1 2e-006 0.9871 1e-005 0.9377 1e-005 0.7373 2e-005 0.7833 2e-005 0.6533 0.0001 0.23 0.0001 0.23 0.0005 0.2233 0.0001 0.22 0.0005 0.0723 0.001 0.02 0.002 0.0361 3.4e-006 0.957529 2.2e-006 0.96729 2.2e-006 0.96729 2.2e-006 0.956202 0.0005 0.0723 0.0005 0.0723 0.001 0.02 0.002 0.0361 0.002 0.3660 3.8e-006 0.95581 3.8e-006 0.95581 3.8e-006 0.95581 0.001 0.9401 <

※ 기존 GHE-S 모델 정의시 비선형탭 하단 재료평가 기능이 V350에서는 도구 위치로 이동되었습니다.

유형: G/G_{max}~γ 실험데이터 중 원데이터
 로부터 파라미터를 추정할지 Normalized한
 데이터로부터 파라미터를 추정할지를 선택
 합니다.

- 적합에 대한 오차표준 : 데이터를 추정할 때
 의 오차기준을 선택합니다.
- Relative Error(상대오차) : (참값-근사값)/ 참값
- Absolute Error(절대오차) : 참값-근사값

※ *G*/*G*_{max}~γ 및 Normalization은 Relative error 를, h~γ 는 absolute error 를 선택하는 것을 추천합니다.

MODS

2. Pre/Post Processing

2.1 재료평가(RO/HD 모델)

이력재료 모델로, G/G₀~γ 및 h~γ관계 실험데이터를 입력하면 재료 정의에 필요한 파라미터(Hardin-Drnevich 일 경우 기준변형율, Ramberg-Osgood 일 경우 기준변형율
 및 최대 감쇠비)가 자동으로 계산됩니다.



[RO/HD 모델 재료평가]

MODS

2. Pre/Post Processing

2.1 재료평가(RO/HD 모델)

이력재료 모델로, G/G₀~γ 및 h~γ관계 실험데이터를 입력하면 재료 정의에 필요한 파라미터(Hardin-Drnevich 일 경우 기준변형율, Ramberg-Osgood 일 경우 기준변형율
 및 최대 감쇠비)가 자동으로 계산됩니다.



[RO/HD 모델 재료평가]

MIDAS

MODS

2. Pre/Post Processing

2.1 재료평가(Bowl 모델)

 Fukutake & Matsuoka가 다방향 단순 전단에 의한 팽창(dilatancy)을 모델링하기 위해 제안한 모델로, Modified Ramberg-Osgood 모델에 적용되어 지진 하중에 의한 액상화 (liquefaction)를 고려하는데 사용되어집니다. 실험값과 추정값을 입력하면 재료 정의에 필요한 파라미터가 자동으로 계산됩니다.



확인 취소 적용

하중세트 초기평형력

초기평형력

초기평형력 초기평형력

초기평형력

초기평형력

초기평형력 초기평형력

초기평형력

초기평형력

초기평형력 초기평형력

초기평형력 초기평형력

초기평형력 확인 취소 적용

자중 고려

2. Pre/Post Processing

2.2 초기 평형력과 초기 평형력 테이블 기능

■ 다양한 요소(트러스/임베디드 트러스 , 보/임베디드 보 , 평면 변형률/평면 응력 , 축대칭 , 솔리드 , 쉘)에 초기 평형력을 반영할 수 있습니다. 기존에는 사용자가 직접 해당 초기 평형력을 입력하였으나, 해석된 결과로부터 초기 평형력을 생성할 수 있도록 기능이 확장되었습니다.

상시해석결과(응력, 단면력 등)를 동해석 초기조건으로 설정하여 동해석을 수행할 수 있습니다.

■ 정적/사면 해석 〉 하중 〉 초기평형력 / 초기평형력 테이블

초기폐혀려 🛛	초기평형력 X	조기평형력
-1887	2.1889	트러스/임비디드 트러스 보/임비디드 보 경면분령/경면응력 측대장 슬리드 열
초기평형력 결과변환	초기평형력 결과변환	요소 Sxx Siyy Szz Siy, 자중고려 하중세트 잠조좌표계 Base Func. Base F
이름 초기평형력-1	종류	(Nem)
요소 유형 교면변처/교면으려	요소 유형 평면벼혀/평면으럼 🗸	2 -5.027+02 -1.173+03 -5.028+02 9.884+03 No 초기생형력 전체교좌표 None None None None None None None None
대상형상	참조좌표계 전체직교좌표계 🗸 📢	5 -3.839e+02 -8.961e+02 -3.840e+02 5.505e+03 No 초기평형력 전체직교좌표 None None None None
종류 2D 요소 🗸		6 -3.483e+02 -8.131e+02 -3.484e+02 4.179e-03 No 초기영향태 전체직교좌표 None None None None
	□ 자중 고려	1 -3.15/64/UZ -7.3/224/UZ -3.1596/UZ -3.0386/03/NO 소기생성적 전체적과표 NORE NORE NORE NORE 8 2.38554-07 6.6014/10/2 2.027674-02 2.1172-03 No 조기생성적 전체교관표 None None None None None
		9 -2.600e+02 -6.071e+02 -2.601e+02 1.394e-03 No 초기평형력 전제직교좌표 None None None None
	2과 세트	10 2.25(1+02) -5.513e+02 -2.352e+02 8.550e-04 No) 초기평형력 전체직교좌표 None None None None
삼소와표계 전체직교좌표계 🗸 🍕	해석케이스 1 🗸	11 -2.17/84102 -5.08564102 -2.17964102 5.2456-04 No 소기영영막 전체식교화표 None None None None None None None None
하충성훈		13 - 1893-0-02 - 4.222-0-02 - 1.8944-02 1.7772-04 No 초기용응력 전체적교좌표 None None None None None
기준함수	스텝 선형 정적해석 🗸	14 -1.757e+02 -4.104e+02 -1.758e+02 8.554e-05 No 초기평형력 전체직교관표 None None None None
Sxx D kN/m² 없음 > PA	÷	15 -1.630e+02 -3.809e+02 -1.632e+02 4.561e-05 No [조기생형역 [전제직교좌표 None None None None None
Syy 0 kN/m² 없음 ✓ 🏟	이장(고) 안춘(.)	
S77 0 kN/m² 91€ → 10		
	아궁세트 조기평형력 🗸 😻	[테이블 변화 – 지반 응력]
Sxy 0 kN/m² 없을 ~ 면	회 화인 최소 전용	
🗌 자중 고려		
		소기행정역
인장(+), 압축(-)		트러스/임베디드 트러스 보/임베디드 보 공연변형/공연용력 축대장 슬리드 별
하중세트 하중세트-1 🗸 😻		Q:☆ FX_j FY_j FZ_j MX_j MY_j MZ_j FY_j FZ_j MX_j MZ_j (kN) (kN) (kN) (kN) (kN) (kN·m)
👿 🥒 확인 취소 적용		1733 -5.124e+02 0.000e+00 1.238e+01 0.000e+00 0.000e+00 0.000e+00 -5.000e-01 -5.000e-01 -5.003e-01 -5.000e-01 -5.000e-000E-000E-000E-000E-00E-00E-00E-00E
		1768 -5.124e+02 0.000e+00 1.238e+01 0.000e+00 0.000e+00 0.0000e+01 -5.000e-01 -5.000e-00 -5.000e-00 -5.000e-00 -5.000e-00 -5.000e-00 -5.000e-00 -5.000e-00
		1772 -7.229e+02 0.000e+00 1.884e+01 0.000e+00 -1.172e+01 0.000e+00 -6.974e+02 0.000e+00 1.884e+01 0.000e+00 e-2.724e+01 0.000e+00 e-2.724e+00 e-2.724e+0000e+00 e-2.724e+00 e-2.724e+00 e-2.724e+0
		1773 -7.938e+02 0.000e+00 2.326e+01 0.000e+00 -2.724e+01 0.000e+00 -7.689e+02 0.000e+00 2.326e+01 0.000e+00 4.810e+01 0.000e+00 10.000e+00 10.0000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.000e+00 10.0000e+00 10.000e+00 10.0000e+0000000000000000000000000000000
		1774 - 8.131e-02 0.000e+00 4.286e-01 0.000e+00 - 4.810e+01 0.000e+00 7.880e+02 0.0000e+00 4.286e+01 0.000e+00 - 8.572e+01 0.000e+00 1.2756.472e+01 0.2756.472e+01 0.000e+00 1.2756.472e+01 0.000e+00 1.2756.472e+01 0.000e+00 1.2756.472e+01 0.000e+00 0.2756.472e+01 0.000e+00 0.2756.472e+01 0.000e+00 0.2756.472e+000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+00 0.2756.472e+0000e+000000000000000000000000000000
		1776 8.215+02 0000e+00 5.826e+01 0.000e+00 -1.340e+02 0.000e+00 7.984e+02 0.000e+00 5.826e+01 0.000e+00 -1.888e+02 0.000e+00
		1777 -7.737e+02 0.000e+00 3.450e+01 0.000e+00 -1.868e+02 0.000e+00 -7.516e+02 0.000e+00 3.450e+01 0.000e+00 -2.143e+02 0.000e+00 1
		1778 -7.191e-02 0.000e-100 9.026e-00 0.000e-00 2.213e-02 0.000e-00 -6.977e-02 0.000e-00 9.026e-00 0.000e-00 2.213e-02 0.000e-00 1.213e-02 0.213e-02 0.213e-020000000000000000000
		1778 0-05954702 00000-00 -14165701 00000700 -2.1076702 0.0000700 -3.5656+02 0.00000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -17160 -5.7656+02 0.00000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -1.4165701 0.0000700 -2.1076702 0.000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.1076702 0.0000700 -2.107670000000000000000000000000000000000
		1781 -5.319e+02 0.000e+00 -4.879e+01 0.000e+00 -1.863e+02 0.000e+00 -5.125e+02 0.000e+00 -4.879e+01 0.000e+00 -1.523e+02 0.000e+00 1.523e+02 0.000e+00 0.000e+00 1.523e+02 0.000e+00 1.523e+02 0.000e+00 1.523e+02 0.000e+00 1.523e+02 0.000e+00 1.523e+000000000000000000000000000000000000
		1782 -4.663=02 0.000e+00 -5.934e+01 0.000e+00 -1.253+02 0.000e+00 -4.475e+02 0.000e+00 -5.894e+01 0.000e+00 -1.125e+02 0.000e+00 -1.125e+00 -1
		1/83 -4.005e+02 0.000e+00 -5.285e+01 0.000e+00 -1.125e+02 0.000e+00 -3.825e+02 0.000e+00 -6.285e+01 0.000e+00 -7.194e+01 0.000e+00 6
		[테이블 변환 – 단면력]

2.3 힌지(M-Φ) 할당 테이블

- 구조부재 요소를 선택하여 비탄성 힌지 속성(M-Φ)을 부여하는데, 구조부재가 많은 경우 이를 매번 반복적으로 설정하는 단순작업이 필요했습니다. 이를 개선하여 사용자가 손 쉽게 테이블을 통해 힌지 특성을 할당할 수 있도록 기능이 추가되었습니다.
- 또하, 히지 속성을 정의할 때 CSV 파일로부터 히지 특성파일을 손쉽게 불러오기/내보내기할 수 있도록 기능이 추가되었습니다.
 - 요소망 〉 특성/좌표계/함수 〉 한지 〉 한지 특성 H 힌지 🔻 특성 추가/수정 🔄 액체경계요소 힌지 생성 생성 번호 이름 종류 하지 테이블 2030_Mphi 수정... 2031_Mphi 보 2 복사 보 3 2032 Mphi 힌지 생성 × 4 2033_Mphi 보 삭제 보 5 2034_Mphi 불러오기... 보 6 2035 Mphi 보 트러스 탄성링크 점스프링 7 보 2036_Mphi 번호수정 보 8 2037_Mphi 동전 김 요공유 요소 한지 속성 9 보 CSV Import 2038_Mphi ∑ 자동 합계 👬 💓 표준 🖶 🏋 İ ' 🖓 🔎 일반 나쁨 보 🐺 채우기 🕶 10 2039_Mphi % * % % 조건부 표 서식 * 서식 * 정렬 및 찾기 및 필터 * 선택 * **#**# 삽입 삭제 서식 진우기 -CSV Export 2030 2030_Mphi 보 11 2040 Mphi 2031 2031_Mphi 보 12 2041_Mphi 13 2042 Mphi 보 2032 2032_Mphi G H 2,02E+03 9,88E-05 4,61E+03 1,12E-03 6,41E+03 1,09E-02 1,09E+03 1,98E-04 2,95E+03 2,08E-03 3,57E+03 3,37E-02 보 14 2043 Mphi 2033 2033_Mphi 2 02E+03 9 86E-05 4 60E+03 1 12E-03 6 41E+03 1 09E-02 M 보 2.02±403 9.80±403 4.80±403 1.12±403 6.41±403 1.08±403 1.97±404 2.94±403 2.08±403 1.92±403 2.02±403 9.85±405 4.59±403 1.12±403 6.39±403 1.08±403 1.97±404 2.94±403 2.08±403 3.57±403 2.01±403 9.83±405 4.59±403 1.12±403 6.39±403 15 2044_Mphi 닫기 KN 3.38E-02 2034 2034_Mphi .10E-02 KN KN 2035 2035_Mphi 033_Mpł 10E-02 2033_Mphi 2034_Mphi 1.08E+03 1.97E-04 2.94E+03 2.08E-03 3.56E+03 2.01E+03 9.81E-05 4.58E+03 1.12E-03 6.39E+03 S M1 й 41E-02 3 M1 2036 2036 Mphi .10E-02 3 M1 1.08E+03 1.96E-04 2.93E+03 2.08E-03 3.56E+03 3.41E-02 2.01E+03 9.79E-05 4.57E+03 1.11E-03 6.38E+03 1.10E-02 10 2034_Mphi M 11 2035_Mphi MT 2037 2037_Mphi 12 2035_Mphi 13 2036_Mphi 14 2036_Mphi 1.08E+03 1.96E-04 2.93E+03 2.08E-03 3.55E+03 3.42E-02 2.00E+03 9.78E-05 4.57E+03 1.11E-03 6.37E+03 1.10E-02 1.07E+03 1.96E-04 2.93E+03 2.08E-03 3.55E+03 3.44E-02 MT 2038 2038_Mphi kΝ 15 2037_Mphi 16 2037_Mphi 2,00E+03 9,76E-05 4,56E+03 1,11E-03 6,36E+03 1,07E+03 1,95E-04 2,92E+03 2,08E-03 3,54E+03 MT MT kħ .11E-02 2039 2039_Mphi kN 45E-02 1.07E+03 1,95E+04 2,92E+03 2,06E+03 3,54E+03 1.99E+03 9,74E+05 4,55E+03 1,11E+03 6,35E+03 1.97E+03 1,95E+04 2,92E+03 2,07E+03 3,54E+03 1.07E+03 1,94E+04 2,91E+03 2,07E+03 3,55E+03 17 2038_Mphi 18 2038_Mphi MT kΝ .11E-02 2040 2040_Mphi MT KN 45E-02 19 2039_Mphi kN 20 2039_Mphi 21 2040_Mphi MT 2041 2041_Mphi 1.99E+03 9.71E-05 4.53E+03 1.11E-03 6.33E+03 kΝ .11E-02 22 2040_Mphi 23 2041_Mphi 1.07E+03 1.94E-04 2.91E+03 2.07E-03 3.53E+03 1.98E+03 9.69E-05 4.53E+03 1.11E-03 6.33E+03 B MT B MT kħ 48E-02 2042 2042_Mphi kΝ 1.11E-02 24 2041_Mphi 25 2042_Mphi 1.06E+03 1.94E-04 2.91E+03 2.07E-03 3.53E+03 3.49E-02 1.98E+03 9.67E-05 4.52E+03 1.11E-03 6.32E+03 1.11E-02 MT MT ΚN 2043 2043_Mphi 2042_Mohi kΝ 1.06E+03 1.93E-04 2.90E+03 2.07E-03 3 52E+03 2044 2044_Mphi 2043_Mphi B MT .98E+03 9.65E-05 4.51E+03 28 2043_Mphi kN 1.06E+03 1.93E-04 2.90E+03 2.07E-03 3.52E+03 3.51E-02 2045 2045 Mphi 29 2044_Mphi | 30 2044_Mphi | B MT 1.97E+03 9.64E-05 4.51E+03 1.11E-03 6.30E+03 1.12E-02 1.06E+03 1.93E-04 2.90E+03 2.07E-03 3.51E+03 3.52E-02 31 2045_Mphi 32 2045_Mphi 33 2046_Mphi MT 1.97E+03 9.62E+05 4.50E+03 1.11E+03 6.30E+03 1.12E+02 1.06E+03 1.92E+04 2.89E+03 2.07E+03 3.51E+03 3.54E+02 1.12E-02 MT 1,97E+03 9,60E-05 4,49E+03 1,11E-03 6,29E+03 1,12E-02 확인 취소 적용 III II ---[힌지 테이블] [힌지 특성 불러오기]
- 요소망〉요소〉 한지

MIDAS

2.4 MIDAS CIVIL 비탄성 힌지 데이터 불러오기

■ 기존에는 MIDAS CIVIL에서 모델링한 요소에 비탄성 힌지 데이터가 있는 경우 이를 불러들이지 못하였으나,이를 호출할 수 있도록 기능을 확대하였습니다.





- 2.5 동적 해석 출력 시간 임의 설정
 - 기존에는 시간스텝 정의시 중간결과 출력에서 설정한 시간에서만 결과를 출력하였으나, 특정시간에 대해 결과를 출력할 수 있도록 기능이 추가되었습니다. 예로 시간간격을 0.01초, 중간결과 출력 100으로 설정하였을 때 1초마다의 결과가 출력되어지나, 특정시간 결과 출력에 보고자 하는 시간을 입력하면 해당 시간에 대해서도 결과항목이 추가 적으로 출력되어집니다.

Enhancement

GTSNX V.360

2.6 동적 해석 최소/최대값 발생 시각 출력

- 동적해석의 최소/최대값 테이블 확인시 해당 값의 발생 시각을 출력하도록 기능이 개선되었습니다.
- 변위나 부재력이 어느 시간에서 최소/최대값을 가지는지 빠르게 확인할 수 있습니다.

• 결과트리 > MIN / MAX / ABSOLUTE MAX > 테이블 보이기

결과 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		번	BENDING N	IOMENT Y 0/4 N∙m)	BENDING N (k	IOMENT Y 1/4 N·m)	BENDING M	OMENT Y 1/4 √m)	BENDING M	OMENT Y 2/4 I∙m)	BENDING M (ki	IOMENT Y 2/4 N∙m)	BENDING M (k	IOMENT Y 3/4 N∙m)	BENDING M (ki	IOMENT Y 3/4 N∙m)	BENDING M (k)	DMENT Y 4/4 I·m)
INCR=1600 (TIME=1.600e+001)			Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)	Value	Time (sec)
INCR=1700 (TIME=1.700e+001)		▶ 31	36 7.649e+001	7.650e+000	6.556e+001	7.650e+000	6.556e+001	7.650e+000	5.463e+001	7.650e+000	5.463e+001	7.650e+000	4.370e+001	7.650e+000	4.370e+001	7.650e+000	3.277e+001	7.650e+000
INCR=1800 (TIME=1.800e+001)		31	37 1.122e+002	7.650e+000	1.033e+002	7.650e+000	1.033e+002	7.650e+000	9.434e+001	7.650e+000	9.434e+001	7.650e+000	8.541e+001	7.650e+000	8.541e+001	7.650e+000	7.649e+001	7.650e+000
i INCR=1900 (TIME=1.900e+001)		31	38 3.277e+001	7.650e+000	2.458e+001	7.650e+000	2.458e+001	7.650e+000	1.639e+001	7.650e+000	1.639e+001	7.650e+000	8.193e+000	7.650e+000	8.193e+000	7.650e+000	3.420e-010	2.493e+001
INCR=2000 (TIME=2.000e+001)		31	39 8.465e+001	8.790e+000	6.812e+001	8.790e+000	6.812e+001	8.790e+000	5.161e+001	8.780e+000	5.161e+001	8.780e+000	3.639e+001	5.120e+000	3.639e+001	5.120e+000	2.220e+001	5.120e+000
INCR=2100 (TIME=2.100e+001)		31	40 1.547e+002	7.650e+000	1.371e+002	7.650e+000	1.371e+002	7.650e+000	1.196e+002	7.650e+000	1.196e+002	7.650e+000	1.020e+002	7.650e+000	1.020e+002	7.650e+000	8.465e+001	8.790e+000
INCR=2200 (TIME=2.200e+001)		31	41 2.220e+001	5.120e+000	1.310e+001	4.680e+000	1.310e+001	4.680e+000	1.993e+001	4.700e+000	1.993e+001	4.700e+000	3.051e+001	4.870e+000	3.051e+001	4.870e+000	4.439e+001	4.880e+000
INCR=2300 (TIME=2.300e+001)		31	42 4.439e+001	4.880e+000	5.669e+001	7.640e+000	5.669e+001	7.640e+000	6.991e+001	7.650e+000	6.991e+001	7.650e+000	8.314e+001	7.650e+000	8.314e+001	7.650e+000	9.637e+001	7.650e+000
INCR=2400 (TIME=2.400e+001)		31	43 3.435e+001	7.650e+000	4.888e+001	7.650e+000	4.888e+001	7.650e+000	6.340e+001	7.650e+000	6.340e+001	7.650e+000	7.793e+001	7.650e+000	7.793e+001	7.650e+000	9.245e+001	7.650e+000
INCR=2500 (TIME=2,500e+001)	I –	31	44 9.245e+001	7.650e+000	1.080e+002	7.650e+000	1.080e+002	7.650e+000	1.236e+002	7.650e+000	1.236e+002	7.650e+000	1.391e+002	7.650e+000	1.391e+002	7.650e+000	1.547e+002	7.650e+000
MIN		31	45 3.054e-010	2.455e+001	8.588e+000	7.650e+000	8.588e+000	7.650e+000	1.718e+001	7.650e+000	1.718e+001	7.650e+000	2.576e+001	7.650e+000	2.576e+001	7.650e+000	3.435e+001	7.650e+000
	L H	31	46 1.096e+002	7.650e+000	1.100e+002	7.650e+000	1.100e+002	7.650e+000	1.105e+002	7.650e+000	1.105e+002	7.650e+000	1.109e+002	7.650e+000	1.109e+002	7.650e+000	1.114e+002	7.650e+000
	L H	31	47 1.066e+002	7.650e+000	1.074e+002	7.650e+000	1.074e+002	7.6508+000	1.081e+002	7.650e+000	1.081e+002	7.650e+000	1.089e+002	7.650e+000	1.089e+002	7.650e+000	1.0966+002	7.650e+000
Displacements		31	48 1.114e+002	7.650e+000	1.116e+002	7.650e+000	1.116e+002	7.6508+000	1.118e+002	7.650e+000	1.118e+002	7.650e+000	1.120e+002	7.650e+000	1.120e+002	7.650e+000	1.122e+002	7.650e+000
Displacements			49 9.637e+00	7.650e+000	9.0940+00	7.050e+000	9.6946+001	7.650e+000	1.015e+002	7.650e+000	1.015e+002	7.650e+000	1.041e+002	7.650e+000	1.0410+002	7.650e+000	1.0668+002	7.650e+000
			50 8.2208+00	7.650e+000	0.0000+00	7.650e+000	0.000+001	7.6500+000	0.0010+001	7.650e+000	0.001e+001	7.650e+000	9.2120+001	7.6500+000	9.2120+001	7.650e+000	9.5420+001	7.650e+000
		31	51 9.5420+00 52 1.066e+002	7.650e+000	9.0220+00 1 100e+001	7.650e+000	1.100e+002	7.650e+000	1.134e+002	7.650e+000	1.0100+002	7.650e+000	1.0388+002	7.650e+000	1.0380+002	7.650e+000	1.0000+002	7.650e+000
TX RELATIVE TRANSLATION (V)		31	52 1.0000+002	7.650e+000	1 239e+002	7.650e+000	1.239e+002	7.650e+000	1.754c+002	7.650e+000	1.1346+002	7.650e+000	1.312e+002	7.650e+000	1.312e+002	7.650e+000	1 349e+002	7.650e+000
TY RELATIVE TRANSLATION (V)		31	54 8.397e+001	7.650e+000	9.679e+001	7.650e+000	9.679e+001	7.650e+000	1.096e+002	7.650e+000	1.096e+002	7.650e+000	1.224e+002	7.650e+000	1.224e+002	7.650e+000	1.352e+002	7.650e+000
TZ RELATIVE TRANSLATION (V)		31	55 3 454e+001	7.650e+000	4 690e+001	7.650e+000	4 690e+001	7.650e+000	5.926e+001	7.650e+000	5.926e+001	7 650e+000	7 161e+001	7.650e+000	7 161e+001	7.650e+000	8 397e+001	7 650e+000
TOTAL RELATIVE ROTATION (V)		31	56 2.441e+001	7.650e+000	1.831e+001	7.650e+000	1.831e+001	7.650e+000	1.221e+001	7.650e+000	1.221e+001	7.650e+000	6.103e+000	7.650e+000	6.103e+000	7.650e+000	2.341e-010	2.466e+001
- TX RELATIVE ROTATION (V)		31	57 5.883e+001	7.650e+000	5.023e+001	7.650e+000	5.023e+001	7.650e+000	4.162e+001	7.650e+000	4.162e+001	7.650e+000	3.302e+001	7.650e+000	3.302e+001	7.650e+000	2.441e+001	7.650e+000
TY RELATIVE ROTATION (V)		31	58 1.010e+002	7.650e+000	9.046e+001	7.650e+000	9.046e+001	7.650e+000	7.992e+001	7.650e+000	7.992e+001	7.650e+000	6.938e+001	7.650e+000	6.938e+001	7.650e+000	5.883e+001	7.650e+000
RZ RELATIVE ROTATION (V)		31	59 1.349e+002	7.650e+000	1.264e+002	7.650e+000	1.264e+002	7.650e+000	1.180e+002	7.650e+000	1.180e+002	7.650e+000	1.095e+002	7.650e+000	1.095e+002	7.650e+000	1.010e+002	7.650e+000
🖈 🛷 Grid Forces		31	60 3.229e+001	4.750e+000	4.423e+001	7.640e+000	4.423e+001	7.640e+000	5.682e+001	7.640e+000	5.682e+001	7.640e+000	6.948e+001	7.650e+000	6.948e+001	7.650e+000	8.220e+001	7.650e+000
🗄 🚸 Reactions		31	61 1.352e+002	7.650e+000	1.209e+002	7.650e+000	1.209e+002	7.650e+000	1.065e+002	7.650e+000	1.065e+002	7.650e+000	9.217e+001	7.650e+000	9.217e+001	7.650e+000	7.782e+001	7.650e+000
🕀 🎬 Velocities		31	62 2.493e+001	5.110e+000	1.300e+001	5.120e+000	1.300e+001	5.120e+000	1.169e+001	4.690e+000	1.169e+001	4.690e+000	2.100e+001	4.730e+000	2.100e+001	4.730e+000	3.229e+001	4.750e+000
Relative Velocities		31	63 7.782e+001	7.650e+000	6.400e+001	9.920e+000	6.400e+001	9.920e+000	5.040e+001	9.930e+000	5.040e+001	9.930e+000	3.695e+001	5.110e+000	3.695e+001	5.110e+000	2.493e+001	5.110e+000
Accelerations		31	64 1.424e-010	2.439e+001	8.635e+000	7.650e+000	8.635e+000	7.650e+000	1.727e+001	7.650e+000	1.727e+001	7.650e+000	2.590e+001	7.650e+000	2.590e+001	7.650e+000	3.454e+001	7.650e+000
Relative Accelerations		31	65 8.191e+001	7.650e+000	9.511e+001	7.650e+000	9.511e+001	7.650e+000	1.083e+002	7.650e+000	1.083e+002	7.650e+000	1.215e+002	7.650e+000	1.215e+002	7.650e+000	1.347e+002	7.650e+000
Spring Element Forces		31	66 3.323e+001	7.640e+000	4.538e+001	7.650e+000	4.538e+001	7.650e+000	5.755e+001	7.650e+000	5.755e+001	7.650e+000	6.973e+001	7.650e+000	6.973e+001	7.650e+000	8.191e+001	7.650e+000
A Beam Element Forces		31	67 2.435e+001	7.650e+000	1.826e+001	7.650e+000	1.826e+001	7.650e+000	1.218e+001	7.650e+000	1.218e+001	7.650e+000	6.088e+000	7.650e+000	6.088e+000	7.650e+000	2.276e-010	2.479e+001
	I –	31	68 5.897e+001	7.650e+000	5.032e+001	7.650e+000	5.032e+001	7.650e+000	4.166e+001	7.650e+000	4.166e+001	7.650e+000	3.301e+001	7.650e+000	3.301e+001	7.650e+000	2.435e+001	7.650e+000
	L H	31	69 1.004e+002	7.650e+000	9.008e+001	7.650e+000	9.008e+001	7.650e+000	7.971e+001	7.650e+000	7.971e+001	7.650e+000	6.934e+001	7.650e+000	6.934e+001	7.650e+000	5.897e+001	7.650e+000
	L H	31	70 1.324e+002	7.650e+000	1.244e+002	7.650e+000	1.244e+002	7.650e+000	1.164e+002	7.650e+000	1.164e+002	7.650e+000	1.084e+002	7.650e+000	1.084e+002	7.650e+000	1.004e+002	7.650e+000
- Au Shear Furce 2		31	71 7.898e+001	7.650e+000	6.569e+001	9.930e+000	6.569e+001	9.930e+000	5.258e+001	9.930e+000	5.258e+001	9.930e+000	3.947e+001	9.930e+000	3.947e+001	9.930e+000	2.777e+001	5.110e+000
			72 1.3476+004	1.0500+000	1.2000+004	1.0500+000	1.2000+000	1.6500+000	F 4260+004	1.0500+000	F 4260+004	1.0500+000	9.2920+00	7.6500+000	9.2920+001	7.6500+000	7.0900+00	7.6500+000
	E H	31	73 3.2010+00	4.7500+000	1.620e+001	4.700e+000	4.3400+00 1.620e+001	4.760e+000	1 321e+001	4.7608+000	1 321e+001	4.700e+000	2.100e+001	4 740e+000	2 100e+001	4 740e+000	3 261e+001	4.750e+000
La BENDING MOMENT Z	2 H	- 31	75 2 371e-01	2.466e+001	8.309e+000	7.640e+000	8 309e+000	7.640e+000	1.662e+001	7.640e+000	1.662e+001	7.640e+000	2.493e+001	7.640e+000	2.10001001	7.640e+000	3.323e+001	7.640e+000
👜 🔚 Plane Strain Forces		31	76 9 115e+001	Z 650e+000	9.400e+001	7.650e+000	9.400e+001	7.650e+000	9.684e+001	7.650e+000	9.684e+001	7.650e+000	9.969e+001	7.650e+000	9.969e+001	7.650e+000	1.025e+002	7.650e+000
👜 🤹 Spring Element Stresses		31	77 1 168e+002	7.650e+000	1 207e+002	7 650e+000	1.207e+002	7.650e+000	1 246e+002	7.650e+000	1 246e+002	7 650e+000	1.285e+002	7.650e+000	1 285e+002	7.650e+000	1.324e+002	7 650e+000
👜 🧤 Beam Element Stresses		31	78 1.025e+002	7.650e+000	1.061e+002	7.650e+000	1.061e+002	7.650e+000	1.097e+002	7.650e+000	1.097e+002	7.650e+000	1.132e+002	7.650e+000	1.132e+002	7.650e+000	1.168e+002	7.650e+000
🗈 🚰 Plane Strain Stresses		31	79 7.784e+001	7.640e+000	8.113e+001	7.640e+000	8.113e+001	7.640e+000	8.445e+001	7.650e+000	8.445e+001	7.650e+000	8.780e+001	7.650e+000	8.780e+001	7.650e+000	9.115e+001	7.650e+000
÷		31	80 8.058e+001	9.930e+000	6.917e+001	9.930e+000	6.917e+001	9.930e+000	5.776e+001	9.930e+000	5.776e+001	9.930e+000	4.635e+001	9.930e+000	4.635e+001	9.930e+000	3.494e+001	9.930e+000
-		31	81 3.494e+001	9.930e+000	2.621e+001	9.930e+000	2.621e+001	9.930e+000	1.747e+001	9.930e+000	1.747e+001	9.930e+000	8.735e+000	9.930e+000	8.735e+000	9.930e+000	1.814e-010	2.376e+001
모멜 해석 결과		()) RÎ	NDING MON		4.072001	7.000000	4.070003	7 000 - 000	0.000004	0.000000	0.000004	0.000000	0.042004	0.000000	0.040004	0.000000	0.050004	0.000000
														1				
[결과트리]									[결	과 테이	블]							

2. Pre/Post Processing

2.7 동적 해석 ABSOLTE MAX 절대값 출력으로 변경

기존에는 ABSOLTE MAX의 결과는 전체 시간대에서 절대값 비교 후 부호를 고려한 실제 결과값을 출력해주었으나, ABSOLTE MAX 검토시 일률적인 변형성을 확인할 수
 있도록 절대값으로 변경하였습니다.



2.8 하중조합 테이블 기능 추가

생성되어 있는 각 하중세트별 팩터를 적용하여, 하중계수에 따른 새로운 조합하중 세트를 생성합니다. 기존에는 이렇게 생성한 하중세트조합에 대해 얼마만큼의 하중계수 팩터가 적용되었는지 쉽게 파악하기 어려웠지만 되지 않았지만, V360에서부터는 이를 쉽게 확인할 수 있도록 작업트리 내 하중조합 항목에 등록되어집니다.



2.9 기하형상-요소망간 연결 기능

- 요소망이 생성된 기하형상으로부터 하위형상을 추출하기 전 해당 기하형상이 다른 형상세트로 이동되거나 삭제되는 경우 기하형상과 요소망간의 관계가 끊어져서 하위요소
 를 추출할 수 없습니다. 이런 경우 기존에는 요소망을 삭제한 후 해당 기하형상으로부터 다시 요소망을 재생성하여 기하형상과 요소망간 연결성을 확보해야 했습니다.
- 금번 V360부터에서는 기하형상이 존재하는 경우 수동편집과 요소망세트와 공차범위를 통해 자동탐색연결하거나 필요시 사용자가 직접 개별 기하형상에 대한 연결/분리/검
 토를 수행할 수 있습니다.

▪ 요소망 > 도구 > 형상연결



STEP 1. 형상 – 요소망 관계 검토

검토 수동연결 자동연결 분리

형상에 연결된 요소망이 없습니다.

O 면

대상형상 선택됨

확인

○ 요소

○선

닫기 적용

형상 연결

형상 종류

○ 솔리드

연결된 대상

👿 🥒 📦

○ 절점

STEP 2. 수동 또는 자동 연결

검토 수동연결 자동연결 분리

대상형상 선택됨

10538개 요소 선택됨

확인

0.0001 m

적용

취소

형상 연결

 \checkmark

연결 대상

거리 기준

👳 🥒 📦

✓ 면-요소
✓ 선-요소



2.10 시공단계 위저드 기능 개선

- 기존에는 해석종류가 하나의 타입인 경우에만 시공단계 위저드가 사용가능하였으나, 침투-응력 일방향 연계해석의 경우에도 시공단계 위저드를 통해 시공단계를 손쉽게 구성 할 수 있도록 기능이 개선</mark>되었습니다.
- 침투단계-응력단계의 순차적인 단계 정의만 가능하며, 이외의 경우 시공단계세트에서 별도 수정이 필요합니다.
- 정적/사면 해석 〉 시공단계 〉 시공단계위저드

Set of a flag de production Set of a da 2 registration Set of a da 2 registration <t< th=""><th>▲ 82년계 452 ▲ 82년계 452 ▲ 81 24 4 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 24 5 84 24 5 84 5 8</th><th>팬석 및 × 항목 번호 색상 나공단계세트 시공단계세트 ····································</th></t<>	▲ 82년계 452 ▲ 82년계 452 ▲ 81 24 4 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 4 5 84 24 24 5 84 24 5 84 5 8	팬석 및 × 항목 번호 색상 나공단계세트 시공단계세트 ····································
	Betwein Big mit and mit Big mit and mit Big mit and mit 24, 301, 458 Bit Vitt Image: Section of the sectio	정택_250 [U:14] 정택_P7 [U:15] 응력_S7 [U:16] 음력_S8 [U:17] 응력_S8 [U:18] 음력_S9 [U:20] 음력_S9 [U:20] 음력_S10 [U:22] 음력_S10 [U:22] 음력_S11 [U:24] 광력_S11 [D:24] 음력_S12 [U:26] 음력_S13 [D:28] 음력_S13 [D:28] 음력_S13 [D:28] 음력_S14 [U:29]

※ Elastic 상태의 경우 화면상 복잡해 보이는 것을 방지하기 위해 기본값으로는 체크가 해제되어 있습니다.

2. Pre/Post Processing

2.11 소성도 출력 방식 추가

- Hardening Soil, Modified Mohr Coulomb 재료모델에서 대해 해석이 수행 이후 소성이나 파괴가 발생한 영역 중 Plastic Hardening과 Cap+Hardening 영역을 세분화하여 출력해 주도록 기능이 추가되었습니다.
- 또한 사용자가 소성 또는 파괴 발생영역에 대해 직관적으로 확인할 수 있도록, 속성창을 통해 해당 Marking을 끄고 켤 수 있도록 기능이 추가되었습니다.



적용

2.12 보고서 기능 개선

- 보고서 옵션을 활용하여 결과 출력 시, 사용자의 휴먼에러를 방지하기위한 자동저장 기능이 추가되었습니다.
- 옵션 사용 시 직관적인 이해를 돕기 위해 일부 명칭이 변경되었습니다.
- 보고서 출력 중 출력 중단을 통해 끝까지 보고서 자료를 출력하기 전에 종료할 수 있는 기능이 추가되었습니다.
- MS Excel에서 특수문자 출력 시 오류 방지를 위해 일부 특수문자를 '_'로 치환하는 기능이 추가되었습니다.
- 하중 출력 시 일부 이미지 잘림현상 개선 및 요소특성변경으로 사용된 재료특성 출력 기능개선이 추가되었습니다.

V340		V360	
		보고서	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
이름 이름	1/7	☑ 이름	
○ 연계해석	수정	연계해석	보고서 수정
	삭제		보고서 삭제
c.tthurp.ec	·····································		보고서 출력
C: WMIDAS		보고서 출력 위치 C:₩MIDAS	
	 Eb31		

2.13 변위/변형율 초기화 분리

• 기존에는 변위 초기화시 변형율도 초기화되었으나, 변위만 초기화할 수 있도록 기능이 분리되었습니다.

2.14 자중 자동생성

■ 새로운 모델 생성시 해석설정(2차원/3차원)에 따라 자중이 미리 등록되도록 변경되었습니다.

2.15 고해상도 지원

 기존 FHD(1920x1080pixel)에 최적화로 제공하던 GUI에 대하여 4K(3840x2160pixel)까지 범위를확장하여 인터페이스, 기능아이콘, 텍스트 등 윈도우 사용자 배율에 따라 표현되도록 확장 개선되었습니다.