

Notas de Lanzamiento

Fecha de lanzamiento: Septiembre 2020,

Versión: GTS NX 2020 (v1.1)







Integrated Solver Optimized for the next generation 64-bit platform Finite Element Solutions for Geotechnical Engineering



Mejoras

1. Análisis

- 1.1 Factor parcial basado en Euro Código (solo 2D)
- 1.2 Elemento virtual Beam
- 1.3 Zona elástica en elemento Pile
- 1.4 Mejora en modelo Jointed Rock Mass
- 1.5 PM4Sand
- 1.6 Rayleigh Damping Stiffness
- 1.7 Tipo de pretensado (pretensado en múltiples etapas)
- 1.8 Mejora en la combinación de modos considerando su signo

2. Pre/Post Procesamiento

- 2.1 Nivel freático (línea o superficie)
- 2.2 Estimar propiedades no saturadas
- 2.3 Sección SRC en la base de datos
- 2.4 Cálculo automático de la sección H
- 2.5 Control de sismo artificial
- 2.6 Mejora en la función Loft
- 2.7 Ubicación de la etiqueta de carga nodal dinámica
- 2.8 Mejora en la barra Stage desde el Post-procesamiento
- 2.9 Mejora de deformación prescrita (deformación volumétrica)
- 2.10 Mejora en la aplicación LDF
- 2.11 Palabras de corrección para la función Plastic Hardening
- 2.12 Resultado del análisis 2D Lineal Equivalente
- 2.13 Convertidor de modelos de minería



Integrated Solver Optimized for the next generation 64-bit platform

Finite Element Solutions for Geotechnical Engineering



Х

1. Análisis

1.1 Factor parcial basado en Euro Código (solo 2D)

• El factor parcial que se deriva del Euro Código (EN1997-1 Anexo A) puede ser aplicado en el modelo 2D.

(Se considerará un factor parcial para los materiales que contengan cohesión, ángulo de fricción y etapas constructivas. El análisis será de esfuerzos)

• Static/Slope Analysis > Construction Stage > Partial Factor

me		DA1C2
artial Factor Material Lo	bads	
Import Database		
Eurocode 7 - DA1, C1		 Assign
Material Parameters		
Cohesion	1.25	
Frictional Angle (Φ)	1.25	
Undrained Cohesion	1.4	
Permanent Load		
Favorable	1	
Unfavorable	1	
Variable Load		
Favorable	1	
Unfavorable	1.3	
Add	Modify	Delete
ame	Material	Loads
A1C2	0	0
		Close

lame	[DA	1C2
Partial Factor	Material	Loads					
Ground Ma	terial/Struc	tural Pro	perty				
			Material			1	•
1			1: Clay				1.
2			2: Sand				
3	5	: Interfa	ce Material	(Wizaro	i)		
+							
							,
						~	,
Partial Fact	or						•
Partial Fact	or er	(Driginal	Fa	ctored		, 11
Partial Fact Paramete Cohesion	er (c)	(Original 1.34	Fa	ctored 1.072	kN/m ²	,
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional	er I (c) Angle (Ф)	(Driginal 1.34 3.7047	Fa	ctored 1.072 1.0391	kN/m² [deg]	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C	or er (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0	Fa 11	ctored 1.072 1.0391 0	kN/m² [deg] kN/m³	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C	or er ι (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0	Fa 11	ctored 1.072 1.0391 0	kN/m² [deg] kN/m³	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add	er ι (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify	Fa 11	ctored 1.072 1.0391 0	kN/m² [deg] kN/m² Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add	tor tr (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material	Fa 1:	ctored 1.072 1.0391 0	kN/m² [deg] kN/m³ Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add Name DA 1C2	tor 2r (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material	Fa	ctored 1.072 1.0391 0 Loa	kN/m² [deg] kN/m³ Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add Name DA 1C2	tor tr (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material O	Fa	ctored 1.072 1.0391 0 Loa 0	kN/m² [deg] kN/m³ Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add Name DA 1C2	er (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material O	Fa 11	ctored 1.072 1.0391 0 Loa O	kN/m² [deg] kN/m³ Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add Name DA 1C2	er (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material O	Fa 11	ctored 1.072 1.0391 0 Loa 0	kN/m² [deg] kN/m³ Delete	
Partial Fact Paramete Cohesion Frictional Inc. of C Add Name DA 1C2	or (c) Angle (Φ) ohesion	1	Driginal 1.34 3.7047 0 Modify Material O	Fa	ctored 1.072 1.0391 0 Loa 0	kN/m² [deg] kN/m² Delete ids	

			- 1
	Loads	Factor	Í
1	1: SC	Permanent-Favor	
+			
Add	Modify	/ Delete	2
Add	Modify	rial Loads	2
Add Name DA 1C2	Modify Mater O	rial Loads O	2
Add Name DA1C2	Modify Mater O	rial Loads O	2
Add Name DA1C2	Modify Mater O	rial Loads O	2

Partial Factor

[Factor Parcial – Factor Parcial]

[Factor Parcial - Material]

[Factor Parcial – Carga]

1. Análisis

1.1 Factor parcial basado en Euro Código (solo 2D)

• El factor parcial que se deriva del Euro Código (EN1997-1 Anexo A) puede ser aplicado en el modelo 2D.

(Se considerará un factor parcial para los materiales que contengan cohesión, ángulo de fricción y etapas constructivas. El análisis será de esfuerzos)

- Static/Slope Analysis > Construction Stage > Partial Factor
 - Base de datos para importar el Factor Parcial: El factor parcial para carga permanente, carga variable y materiales, puede definirse desde la base de datos o el usuario lo puede definir. En la ventana se indicará si se aplican los factores para cargas o materiales.
 - El material debe seleccionarse en la pestaña. Se pueden comparar propiedades originales y factorizadas de la ventana del Factor Parcial.
 - El Factor se aplicará al set de carga seleccionado.

	Perm	anent	١	/ariable		Soil	
Values of Partial Factor	Fav.	Unfav.	Fav.	Unfav.	Effective Cohesion (c)	tan Φ'	Undrained Strength (su)
Eurocode 7 - DA1, C1	1.000	1.350	1.000	1.500	1.000	1.000	1.000
Eurocode 7 - DA1, C2	1.000	1.000	1.000	1.300	1.250	1.250	1.400
Eurocode 7 - DA2	1.000	1.350	1.000	1.500	1.000	1.000	1.000
Eurocode 7 - DA3	1.000	1.350	1.000	1.500	1.250	1.250	1.400

- DA1, C1: El Factor Parcial se aplicará solo a la carga.
- DA1, C2: Se aplicará un factor parcial a la carga y al material del suelo.
- DA2: DA2 es similar con DA1, C1. Pero, los factores para el pilote y la zapata son diferentes.
- DA3: DA3 es similar con DA1, C2. Pero, el factor de carga (desfavorable bajo variable) es diferente.

1. Análisis

1.1 Factor parcial basado en Euro Código (solo 2D)

- El factor parcial que se deriva del Euro Código (EN1997-1 Anexo A) puede ser aplicado en el modelo 2D.

(Se considerará un factor parcial para los materiales que contengan cohesión, ángulo de fricción y etapas constructivas. El análisis será de esfuerzos)

• Static/Slope Analysis > Construction Stage > Stage Set > Define Con...



Analysis Control General Nonlinear Age Geometry Nonlinearlity Consider Geometric Nonlinear Effects Update Pore Pressure with Deformation Partial Factor Consider Partial Factor DA1C2 ~ Basic Nonlinear Parameters O Load Steps Number of Increments Intermediate Output Request Last Increment \sim O Manual with User-Defined Steps Time Steps 86400 sec (i) Time(Duration) Intermediate Output Reques Manual with User-Defined Steps Iterative Scheme General C Enhanced Init Stress Convergence Criteria / Error Tolerance Displacement(U) 0.01 0.001 Load(P) Work(W) 1e-006 Advanced Nonlinear Setting... OK Cancel

- Analysis > Analysis Case > General > Analysis Control > Nonlinear
 - El Factor Parcial se define en Analysis Control y se aplicará en cada etapa constructiva. El usuario deberá definir manualmente el factor parcial para la sub-etapa.
 - Por ejemplo: PF1 (Factor parcial 1) es aplicado desde analysis control, PF2 (Factor parcial 2) es aplicado desde la sub-etapa.

Etapa 1 (PF1) ↓ → Etapa 1_1 (PF2) Etapa 2 (PF1)

Propiedad PF1: Propiedades originales xPF1 Propiedad PF2: Propiedad original xPF2

[Definir etapas constructivas]

[Analysis Control]

- El factor parcial se definirá con el análisis de etapas constructivas siempre y cuando sea de esfuerzos y se puede crear una sub-etapa.
- La sub-etapa se definirá con el nombre de la etapa y el factor parcial que se crea en la función. El nombre de la sub-etapa se especificará con el "nombre de la etapa_nombre de la sub-etapa".

MIDAS

1. Análisis

1.2 Elemento virtual Beam

- El element virtual Beam es creado a partir de los elementos 2D y 3D, el resultado se observará como un diagrama. Al activar la malla del element virtual en el proceso constructivo y resolver el análisis, se observará la fuerza en el elemento.
- El plano 3D se creará en la dirección normal al elemento virtual y la fuerza se obtendrá de la dirección normal sumando la fuerza que está en el mismo plano.



Mesh > Element > Create > Other > Virtual Beam

1. Análisis

1.3 Zona elástica en element Pile

- Se considerará la zona elástica que utiliza la interfaz de los pilotes en elementos Beam 1D, dentro de los modelos 2D y 3D.
- Sin considerar la zona elástica se genera plastificación y se produce una gran deformación, por tanto, la zona elástica evitará que se genere la plastificación en el área, considerando el diámetro del pilote.
- Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Interface and Pile > Pile

Material	×
ID 9 Name Interface	Color 🗸 🗸
Model Type Pile	\checkmark
General Thermal	
Ultimate Shear Force	kN/m²
Shear Stiffness Modulus(Kt)	0 kN/m³
Function	Þ₿ Setting
Normal Stiffness Modulus(Kn)	0 kN/m³
Consider Elastic Zone	

[Considerar zona elástica]



[Modelo de prueba]



[Desplazamiento Total sin Zona Elástica]



0

θ

[Plastificación sin Zona Elástica]



[Desplazamiento Total con Zona Elástica]



[Plastificación con Zona Elástica]

1. Análisis

1.4 Mejora en modelo Jointed Rock Mass

- El ángulo de dilatancia y la resistencia a la tensión se han incorporado en cada discontinuidad. Además, el criterio de falla de Mohr Coulomb se puede aplicar en la roca intacta.
- Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Orthotropic > Jointed Rock Mass

ю (9	Name	Orthotr	ropic		Colo	r	
Model T	ype	Jointed R	ock Mass			~	St	ructure
Paramet	er1 p	Parameter 2	2 Porous	Therma	l			
Elasti	ic Modu	ulus(E1)		Γ	200	00000	kN/m²	
Elasti	ic Modu	ulus(E2)		Γ	100	00000	kN/m²	
Poiss	on's Ra	atio (v1)		Γ		0.4		
Poiss	on's Ra	atio (v2)		Γ		0.2		
Shear	r Modu	lus(G12,G	13)	Γ	80	00000	kN/m²	
Shea	r Modu	ilus(G23)		Γ	4(00000	kN/m²	
Declir	nation			Γ		0	[deg]	
Numb	per of 2	Joints		Γ		1	- -	
			1-1-10	1.1.10	_			
~		30	Joint2	Joint3) 6016	- 2		
د ۳	-	35	35	3	i Idec	1 C	Cohesion	
۳ a1		45	45	45	ide <u>c</u>	പര	· Erictional	' I Δnale
a2	\vdash	60	60	60) [deg	υ – il Ψ	: Dilatancy	/ Angle
ΨΨ		35	35	3	5 [deg	j] ot	: Tensile S	Strengt
		0	0	(kN/r	n²		
	Intact	Parameter						
c	ohesio	n (C)					30 kN/m	2
F	rictiona	al Angle (Φ)				35 [deg]	1
	Dilata	ancy Angle	(Ψ)				35 [deg]	1
\$ <u></u>			•••••				•••••	
				014		C		Analys

- El módulo de elasticidad, relación de poisson, cohesión, ángulo de fricción, ángulo de dilatancia y la resistencia a la tensión son los mismos que en el modelo Mohr Coulomb.
- El método para definir la dirección de buzamiento, grado de buzamiento y la inclinación es el mismo que en el modelo isotrópico transversal, sin embargo, en el modelo Jointed Rock Mass se pueden definir tres discontinuidades, además el comportamiento anisotrópico elástico será definido por alfa 1 y alfa 2 de la discontinuidad 1. La discontinuidad 2 y 3 definirán únicamente la falla plástica.





[Diagrama de flujo para realizar el análisis]

[Intact Parameter]

- Al desactivar Intact Parameter, será el mismo que el modelo anterior de Jointed Rock Mass.
- Al activar Intact Parameter, es necesario definir la cohesión, ángulo de fricción y ángulo de dilatancia.

[Propiedades para Joined Rock Mass]

MIDAS

1. Análisis

1.4 Mejora en modelo Jointed Rock Mass

El ángulo de dilatancia y la resistencia a la tensión se han incorporado en cada discontinuidad. Además, el criterio de falla de Mohr Coulomb se puede aplicar en la roca intacta.

Reference

Solución analítica de Jaeger's(1960) para el efecto de un solo plano de discontinuidad.





$$\sigma_c = \begin{cases} \min\{2c\sqrt{N_{\phi}}, \frac{2c_j}{(1-\tan\phi_j \tan\beta)\sin 2\beta}\} & \text{if } (1-\tan\phi_j \tan\beta) > 0\\ \\ 2c\sqrt{N_{\phi}} & \text{if } (1-\tan\phi_j \tan\beta) < 0 \end{cases}$$

c : Cohesión, cj : Cohesión de la discontinuidad, øj: Ángulo de fricción de la discontinuidad

 β : Inclinación de la superficie de discontinuidad al esfuerzo principal





[Modelo]

[Esfuerzo basado en la inclinación de la superficie de la discontinuidad]







[Modelo Jointed Rock]



[Modelo Jointed Rock con parámetros intactos]

MIDAS

1. Análisis

1.5 PM4Sand

- Este modelo constitutive es desarrollado para esquematizar la licuefacción usando teoría plástica basada en el esfuerzo efectivo. Se amplía para análisis con no linealidad implícita basándose en el modelo del material que es aplicado al esquema de licuefacción utilizando el método explicito.
- Elastic: Es un comportamiento no lineal elástico que cambia el módulo de elasticidad con base en la presión efectiva (P) debajo de la zona elástica. Debe seleccionarse con elástico lineal o ley de potencia.

Mesh > Prop./CSys./Func. > Material > Create > Isotropic > PM4Sand

ID 1 Name Isotropic	Color		~
			~
Model Type PM4Sand	~	Structure	
General Porous Non-Linear Thermal			_
Relative Density(DR)	0.5		
Atmospheric Pressure(Pa)	101.312501	kN/m²	
Contraction Rate Parameter(hpo)	0.5		
Fabric Effect			
Elastic	-		
C Linear Elastic	Power Law		
Post Shaking Reconsolidation			
Advanced Paran	neters		
OK	Cancel	Apply	

La relación de Poisson no cambiará con la presión y el módulo de elasticidad se calculará como se indica a continuación (se mantiene isotrópico),

$$G = G_o p_A \left(\frac{p}{p_A}\right)^{\frac{1}{2}} \left(1 - C_{SR,o} \left(\frac{M}{M^b}\right)^{m_{SR}}\right) \qquad \qquad K = \frac{2(1+\nu)}{3(1-2\nu)}G$$

Fabric Effect: Considerando el efecto de agitar las partículas

$$C_{k\alpha} = 1 + \frac{C_{K\alpha f}}{1 + \left(2.5 \left\langle \left(\alpha - \alpha_{im}^{rne}\right) : \mathbf{n} \right\rangle \right)^2} C_{pap2} C_{apk1} \qquad \qquad G = G_o p_A \left(\frac{p}{p_A}\right)^{\frac{1}{2}} \left(1 - C_{SR,o} \left(\frac{M}{M^b}\right)^{\frac{n}{2}}\right) \left(\frac{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}} C_{GD}}\right)^{\frac{1}{2}} \left(\frac{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}\right)^{\frac{1}{2}} \left(\frac{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}\right)^{\frac{1}{2}} \left(\frac{1 + \frac{Z_{cam}}{Z_{max}}}\right)^{\frac$$

Post Shaking Reconsolidation: el modelo PM4Sand está considerando la re-consolidación después del sismo basado en elástico no lineal. Es necesario utilizar la carga cíclica después de un fuerte sismo.

$$\begin{aligned} G_{post-shaking} &= F_{sed}G \\ K_{post-shaking} &= F_{sed}K \end{aligned} \qquad F_{sed} = F_{sed,\min} + \left(1 - F_{sed,\min}\right) \left(\frac{p}{20p_{sed}}\right)^2 \leq 1 \end{aligned} \qquad p_{sed} = p_{sed,o} \left(\frac{z_{cum}}{z_{cum} + z_{max}}\right) \left(1 - \frac{M^{cur}}{M^d}\right)^{0.25} \end{aligned}$$

Parameter	Contents	Description
Dr	Relative Density	$D_{R} = \sqrt{\frac{(N_{1})_{60}}{C_{d}}}$, $C_{d}=46$ $D_{R} = 0.465 \left(\frac{q_{c1N}}{C_{dq}}\right)^{0.264} - 1.063$, $C_{dq}=0.9$
Ра	Atmospheric Pressure	101.3kPa
hpo	Contraction Rate Parameter	-

Boulanger, R.W., Ziotopoulou, K. (2017). PM4s and (version 3.1): A sand plasticity model for earthquake engineering applications. Report No. UCD/CGM-17/01. March, Boulanger Ziotopoulou PM4Sand V31 CGM-17-01 2017.pdf, 112pp.

1. Análisis

1.5 PM4Sand

Advanced Parameters X	Parameter	Content	Description				
Plastic Parameters		Plastic Parameters					
Bounding Surface Parameter(nb) 0	m	Yield Surface Parameter	Default : 0.01				
Diatancy Surface Parameter(nd) 0	b/d	Bounding/Dilatongy Surface Daramator	$M^{b} = M_{ave}(x^{b}\xi)$ $M^{d} = M_{ave}(x^{d}\xi)$				
Constant volume friction angle(Φcv) 0	n /n	Bounding/Dilatancy Surface Parameter	$M = M \exp(-n \zeta_R) \qquad M = M \exp(n \zeta_R)$				
Critical state line parameter(Q) 0	Φ _{cv}	Constant Volume Friction Angle	$M = 2\sin(\phi_{cv})$				
Critical state line parameter(R) 0	Q, R	Critical State Line Parameter	$\xi_R = R/\{Q - \ln(100p/p_A)\} - D_R$				
Hardening parameter (ho) 0	ho	Hardening Parameter	$h_0 = \min\{(0.25 + D_R)/2, 0.3\}$				
Dilatancy parameter (Ado) 0	Ado	Dilatancy Parameter	Recommendation : 1.2~1.5				
Maximum void ratio(emax)	e/e	, Maximum/Minimum Void Batio	Default: 0.8 / 0.5				
Minimum void rabo(emin)	Cmax7 Cmin	Fabric Effect Parameter					
Rotated diatancy surface parameter (CDR)			15				
Dilation parameter calibration parameter(Cc) 0	Cz	Fabric Tensor Control Parameter	Default : 250				
Effect of fabric on hardening calibration 0 parameter(CKaf)	CDR	Rotated Dilatancy Surface Parameter	$D_{rot} = A_d \cdot \frac{\langle -\boldsymbol{z} : \boldsymbol{n} \rangle}{\sqrt{2}\boldsymbol{z}_{saw}} \cdot \frac{(\alpha^{dR} - \alpha) : \boldsymbol{n}}{C_{DR}}$				
Max. value that fabric tensor can attain(Zmax) 0	Cε	Dilation Parameter Calibration Parameter	$D_R < 35, 5, 35 \le D_R \le 75, 5 \rightarrow 1$ linearly decrease				
Elastic Behavior Elastic shear modulus stress ratio effect exponent(mSR)	Ckaf	Effect of Fabric on Hardening Calibration Parameter	$C_{Kaf} = 5 + 220 \cdot (D_{Ro} - 0.26)^3 \in [4.0; 35.0]$				
Elastic shear modulus stress ratio effect coefficient(CSR,O)	Zmax	Max. Value that Fabric Tensor can Attain	$z_{\max} = 0.70 \cdot \exp(-6.1 \cdot \xi_{R_0}) \le 20$				
Elastic shear modulus coefficient(Go) 0		Elastic Behavior					
Post Shaking Reconsolidation		Elastic Shear Modulus Stress Ratio Effect Exponent					
Post shaking reconsolidation effect control parameter(Psed,O)	111SR	Elastic offen Modulus Stress Ratio Effect Exponent	$(P)^{\frac{1}{2}} (1 - (M)^{m_{ab}})$				
Post shaking reconsolidation effect control parameter(Fsed,min) 0	C _{SR, O}	Elastic Shear Modulus Stress Ratio Effect Coefficient	$G = G_o p_A \left(\frac{1}{p_A} \right) \left(1 - C_{SR,o} \left(\frac{1}{M^b} \right) \right)$				
	Go	Elastic Shear Modulus Coefficient					
OK Cancel	Post Shaking Reconsolidation						
[Advanced Parameters]	P _{sed} , o / F _{sed} , min	Post Shaking Reconsolidation Effect Control Parameter	$F_{sed,min} = 0.04$, $P_{sed,o} = -P_{atm}/5$				

1. Análisis

1.6 Rayleigh Damping Stiffness

• Se incorporo el método de dependencia de la rigidez inicial para el proceso de amortiguamiento de Rayleigh a partir del cálculo de la fuerza de amortiguamiento

- Static/Slope Analysis > Construction Stage > Stage Set > Stress-Nonlinear Time History > Stage Type : Nonlinear Time History > Analysis Control > Dynamic
- Analysis > General > Nonlinear Time History > Analysis Control > Dynamic
- Analysis > General > Nonlinear Time History+SRM > Analysis Control > Dynamic



1. Análisis

1.7 Tipo de Pretensado (pretensado en múltiples etapas)

- Prestress > Pretension type, la carga se puede agregar o reemplazar en la etapa constructiva.
- El pretensado se analizará como fuerza externa. Anteriormente, solo se podía agregar las funciones, ahora, el usuario podrá agregar o reemplazar el pretensado.
- Static/Slope Analysis > Load > Prestress > Pretension Type



1.8 Mejora en la combinación de modos considerando sus signos

- Se ha agregado la expresión de los signos positivos y negativos, para comodidad del usuario y, afectar los resultados en cada dirección.
- Opción 1. Modo principal desde cada dirección.
- Opción 2. Modo máximo (valor absoluto).



2. Pre/Post Procesamiento

2.1 Nivel freático línea/superficie

• Es posible observar la línea o superficie freática a partir de los resultados del análisis de filtración, además se puede observar junto con otros resultados.



2. Pre/Post Procesamiento

2.2 Estimar propiedades no saturadas

• Las propiedades saturadas del suelo se ingresan mediante datos de ensayos, sin embargo, es complicado realizar estos ensayos debido al tiempo y costo requerido. Ahora, la curva se puede obtener mediante la relación de vacíos, gravedad específica, densidad y distribución granulométrica.





2. Pre/Post Procesamiento

2.2 Estimar propiedades no saturadas

 Las propiedades saturadas del suelo se ingresan mediante datos de ensayos, sin embargo, es complicado realizar estos ensayos debido al tiempo y costo requerido. Ahora, la curva se puede obtener mediante la relación de vacíos, gravedad específica, densidad y distribución granulométrica.

Mesh > Prop./CSys/Func. > Function > Unsaturated Property Function



La curva característica suelo-agua se puede crear mediante la curva de distribución granulométrica, seleccionando la estimación de la propiedad no saturada definida por el usuario a partir de los datos del contenido de humedad.

※ Volumetric water content will be calculated as follow,



[Estimación de la propiedad no saturada]

$$\theta_{vi} = \chi \sum_{j=1}^{j=1} \frac{V_{pj}}{V_b}; \quad i = 1, 2 \dots n,$$

 $V_{vi} = \left(\frac{w_i}{\rho_s}\right)e$; V_{vi} : Particle Size, W_i : Rate of Transmission, ρ_s : Particle Density, e: Void Ratio

Matric Suction,

$$\psi_i = 2rcos \emptyset / \rho_w gr_i$$

$$r_i = R_i [4en_i^{(1-\xi)}/6]^{1/2}$$
; Radius of Void,
 $\xi = \beta/\log(D_t); D_t \ge 100\mu m, \quad \beta/\log(100); D_t < 100\mu m$

2. Pre/Post Procesamiento

2.2 Estimar propiedades no saturadas

 Las propiedades saturadas del suelo se ingresan mediante datos de ensayos, sin embargo, es complicado realizar estos ensayos debido al tiempo y costo requerido. Ahora, la curva se puede obtener mediante la relación de vacíos, gravedad específica, densidad y distribución granulométrica.

Mesh > Prop./CSys/Func. > Function > Unsaturated Property Function





[Estimación de la Propiedad no saturada]

Esta función se refiere a la "Estimación de la curva característica suelo agua para granito erosionado considerando las caraderística estructurales, Lee, Hyeji (KAIST), 2005".
 Se obtiene la distribución de granos basándose en la ecuación de la curva de distribución de granos, el factor de corrección se aplica al modelo de Arya y Paris para estimar la curva de saturación para suelos de granito erosionado.

2. Pre/Post Procesamiento

2.3 Sección SRC en la base de datos

• El SRC (concreto armado) se puede definer como element 1D (truss, beam, embedded truss, embedded beam)



2. Pre/Post Procesamiento

2.4 Cálculo automático de la sección H

 Calcula automáticamente el coeficiente de esfuerzo por torsión, el área de cortante efectivo y el coeficiente del esfuerzo cortante, seleccionando de la base de datos la sección H, además se puede ingresar r1 y r2.

Mesh > Prop.Csys/Func. > Property > Create > 1D > Beam > Section



2. Pre/Post Procesamiento

2.5 Control de sismo artificial

• Es posible aplicar Random Seed para obtener un sismo artificial.

Dynamic Analysis > Tools > Artificial Earthquake

Envelope Function: Se calculará el registro de aceleración utilizando la siguiente ecuación por lo que el registro será un espectro de respuesta equivalente.

$$z(t) = I(t) \sum_{n=1}^{N} A_n \cos(\omega_n t + \phi_n)$$

 ω n = Frecuencia, An = Amplitud, Φ n = Ángulo de fase, I(t) = Función envolvente

La envolvente se multiplicará a un movimiento de estado estable (constante) para eventos sísmicos reales (estado transitorio) y se puede dividir en funciones trapezoidales, compuestas y exponenciales. Los registros de aceleración tendrán casi el mismo valor de principio a fin sin esta envolvente.





[Agregar/ Modificar sismo artificial]

- Max. Iterations: El número de iteraciones máximas trabaja para realizar la correspondencia entre el resultado del espectro de respuesta y el espectro del sismo artificial.
- Max. Acceleration: Definir la aceleración máxima del sismo artificial.
- Damping Ratio: Definir el coeficiente de amortiguamiento para el cálculo del espectro de respuesta del sismo artificial.
- Random Seed: Definir el random seed y calcular el espectro de respuesta del sismo artificial (valor positivo artificial).
- Generate Acceleration: Generar los datos de aceleración a partir de los datos del espectro de respuesta.
- Spectrum Graph: Verificar los datos de aceleración basados en datos del espectro.
- Acceleration Graph: Verificar el gráfico basado en los datos de aceleración.

2. Pre/Post Procesamiento

2.6 Mejora en la función Loft

- Se ha mejorado la función Loft ahora se puede utilizar para crear solidos con huecos.
- En la versión anterior la función loft se aplicaba directo entre dos geometrías, en la versión actual loft considera la parte central del modelo.
- Geometry > Protrude > Loft



[nitial:INCR=1 (LOAD=1.000)

seismic:INCR=10 (TIME=6.200e-001 seismic:INCR=21 (TIME=1.240e+00 seismic:INCR=32 (TIME=1.860e+00

seismic:INCR=47 (TIME=2.480e+00 seismic:INCR=66 (TIME=3.100e+00

seismic:INCR = 108 (TIME = 3.720e + 0 seismic:INCR = 151 (TIME = 4.340e + 0

seismic:INCR=223 (TIME=4.960e+0 seismic:INCR=304 (TIME=5.580e+0

seismic:INCR=363 (TIME=6.200e+0 seismic:INCR=415 (TIME=6.820e+0 seismic:INCR=476 (TIME=7.440e+0

2. Pre/Post Procesamiento

2.7 Ubicación de la etiqueta de carga nodal dinámica

• Es posible controlar la ubicación de la flecha de carga nodal dinámica, ya sea al inicio, parte media o final.



2.8 Mejora en la barra Stage desde Post-procesamiento

- Si hay muchas subetapas de análisis debajo del árbol de registro, la función Post trabajará lentamente, por tanto, fue mejorada.
- La etapa se marcará como predeterminada después del análisis. Será necesario seleccionar para visualizar el resultado de la etapa.

		Selart All	
🕨 🔳 🛛 📇 🛶 🛨 🛛 Level 3 (Normal)		All Subcases	
······	[Barra Stage]	Step Interval 0	[Subetapas]

2. Pre/Post Procesamiento

2.9 Mejora en la deformación prescrita (deformación volumétrica)

- La deformación prescrita se puede aplicar en el análisis estático lineal o no lineal, análisis de consolidación y en el análisis totalmente acoplado.
- No existe deformación en el eje Z, por lo tanto se ha eliminado.

2.10 Mejora en la aplicación LDF

- El mensaje de error se ha actualizado de manera correcta para el análisis acoplado de esfuerzo-filtración. La etapa constructiva inicialmente debe constituirse en un análisis de filtración dentro del análisis acoplado. Este análisis acoplado calculará la presión de poro a partir del análisis de filtración y se usará en el análisis de esfuerzos.
- Por ejemplo: Paso 1. Análisis de filtración o esfuerzos > Paso 2. Análisis de esfuerzos (desactivar mallas y el Factor de Distribución de Carga) > Paso 3. Análisis de filtración (respecto al paso 2) > Paso 4. Análisis de esfuerzos ← Análisis N/A

> [Error] Cannot consider LDF in stress stage which has deactivated mesh followed by seepage analysis

> [Error] Failed to generate Construction Stage Data

• El paso del Factor de Distribucón de Carga se tomará en cuenta bajo la etapa de esfuerzos a partir del análisis acoplado de esfuerzo-filtración.

2.11 Palabras de corrección para la función Plastic Hardening

• La función Plastic Hardening y la curva de endurecimiento del ángulo de fricción son similares, por lo que se han unificado.

1) Mesh > Prop./CSys./Func. > Function > Plastic Hardening Curve, fue eliminada

2) La pestaña Nonlinear del modelo MMC > Friction Angle at shear > Hardening Function > El nombre ha cambiado de Plastic Hardening Function a Frictional Angle Hardening Curve.

3) Tabla Hardening Curve's: Plastic Strain -> Equivalent Plastic Strain

2.12 Resultado del Análisis 2D Lineal Equivalente

- En el caso de uno de todos los pasos de salida, se proporcionará el gráfico en forma de historial sin considerar pasos intermedios del análisis 2D lineal equivalente.
- El gráfico continúa el intervalo de paso y tiempo al seleccionar la frecuencia del muestreo de salida.



2. Pre/Post Procesamiento

2.13 Convertidor de modelos de minería

El modelo DataMine SW (MicroMine, Leapfrog, etc.) se puede convertir a un archivo de GTS NX

