

Notas de Lanzamiento GTS MARKE

Versión: GTS NX 2021 (v1.1)

Geo-Technical analysis System New eXperience





Integrated Solver Optimized for the next generation 64-bit platform

Finite Element Solutions for Geotechnical Engineering





1. Análisis

- 1.1 Presión de sobreconsolidación en modelos constitutivos avanzados
- 1.2 Modelo constitutivo GHE(General Hyperbolic Equation)-S
- 1.3 Modelo constitutive NorSand
- 1.4 Mejoras en el Soil Test
- 1.5 Evaluación de la estabilidad de taludes durante el análisis de consolidación
- 1.6 Evaluación de la estabilidad de taludes durante el análisis Esfuerzo Tiempo historia no lineal
- 1.7 Carga arbitraria

2. Pre/Post Procesamiento

- 2.1 Opciones para generar un reporte
- 2.2 Mejora en la propiedad no saturada y exportación a Excel
- 2.3 Puntos sobre un borde
- 2.4 Dividir mallas con caras aleatorias
- 2.5 Mejora del reporte PDF en 3D
- 2.6 Factor parcial en el árbol de trabajo
- 2.7 Propiedad de tablestaca



Integrated Solver Optimized for the next generation 64-bit platform

Finite Element Solutions for Geotechnical Engineering



1. Análisis

1.1 Presión de sobreconsolidación en modelos constitutivos avanzados (POP)

El POP es aplicado en los modelos Modified Mohr-Coulomb, Hardening Soil, Soft Soil(Creep), Modified Cam Clay, El usuario puede definir el estado inicial de esfuerzos usando la presión de sobreconsolidación (POP) en lugar de asignar La relación de sobreconsolidación (OCR).



1. Análisis

1.2 Modelo constitutivo GHE(General Hyperbolic Equation)-S

- Esto es para el modelo constitutivo japones no lineal dinámico ferroviario. La "unbounded curve" es sugerida a partir de Tatsuoka and Shibuya1) usando el modelo GHE(General Hyperbolic Equation). Y la Ley de historia es un modelo que se satisface con las relaciones G/G₀~γ y h~γ después de desarrollar la "Massing law".
- Después de ingresar los datos experimentales G/G₀~γ y la relación h~γ, los parámetros para definir el material serán calculado automáticamente.

Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Isotropic > GHE-S

ID 1 Name Isotropic	Color	
Model Type GHE-S	\sim	Structure
General Porous Non-Linear		
Non-Linear		
Initial Shear Modulus	0	kN/m²
Reference Strain	0	
C1(0)	0	
C1(∞)	0	
C2(0)	0	
C2(∞)	0	
alpha	0	
heta	0	
Consider Shear Stress Only -		
Undate Yound's Modulus		
Damping Function	0	
hete 1		
Large Strain		
Minimum Strain	0	
Maximum Strain	0	
Unloading Stiffness		
Gmin/Gref	0	
Unloading Reference Strain	0	
Pressure Dependent		
n1	0	
n2	0	
	Material Eva	luation

• "Unbounded Curve": El modelo GHE(General Hyperbolic Equation) tiene estas 6 constantes del material $C_1(0), C_2(0), C_1(\infty), C_2(\infty), \alpha, \beta$. Sin embargo, si x = 0, dy/dx = 1 y si $x = \infty$, dy/dx = 0, entonces, $C_1(0) = 1, C_2(\infty) = 1$ por tanto, quedan 4 constantes del matererial. Y estas 4 constantes son calculadas a partir de la relación $G/G_0 \sim \gamma$ obtenida de la prueba de carga repetitiva.

$$y = \frac{x}{\frac{1}{C_1(x)} + \frac{x}{C_2(x)}} \qquad x: \gamma/\gamma_r , \qquad \gamma_r: \text{Módulo de corte de referencia} \qquad C_1(x) = \frac{C_1(0) + C_1(\infty)}{2} + \frac{C_1(0) - C_1(\infty)}{2} \cos\left(\frac{\pi}{\alpha/x + 1}\right) \\ C_2(x) = \frac{C_2(0) + C_2(\infty)}{2} + \frac{C_2(0) - C_2(\infty)}{2} \cos\left(\frac{\pi}{\beta/x + 1}\right)$$

•Ley de historia: si la carga ocurre en cualquier punto de la "unbounded curve", se dibujará el siguiente historial Cuando se descarga en cualquier punto de la curva esquelética, el historial posterior se dibuja expandiendo la curva esquelética λ veces en una proporción similar. Determine el valor de λmin de modo que la constante de atenuación equivalente del bucle de histéresis y la atenuación de histéresis *h* obtenida en el experimento coincidan.

$$\lambda(\gamma) = \left(\frac{2 - \lambda_{\min}}{\gamma_a^2}\right)\gamma^2 + \lambda_{\min}$$

 γ_a : Módulo de corte en la descarga

 $\gamma_a < \gamma_{\min}$ $h = h_{\max} \left(1 - \frac{G}{G} \right)^p$ $\gamma_{\min} \leq \gamma_a \leq \gamma_{\max}$ $h = h_{\max} \left(1 - \frac{G}{G_r} \right)^{\beta} \left(1 - \frac{\gamma_a - \gamma_{\min}}{\gamma_{\max} - \gamma_{\min}} \right)$ $\gamma_a > \gamma_{\rm max}$

1) Taketaka Murono: Estudio sobre el método de diseño sísmico de cimientos de pilotes considerando la interacción dinámica no lineal durante un fuerte terremoto, Info rme del Instituto de Investigación Técnica Ferroviaria, 1999

1. Análisis

1.2 Modelo constitutive GHE(General Hyperbolic Equation)-S

- Esto es para el modelo constitutivo japones no lineal dinámico ferroviario. La "unbounded curve" es sugerida a partir de Tatsuoka and Shibuya1) usando el modelo GHE(General Hyperbolic Equation). Y la Ley de historia es un modelo que se satisface con las relaciones G/G₀~γ y h~γ después de desarrollar la "Massing law".
- Después de ingresar los datos experimentales $G/G_0 \sim \gamma$ y la relación $h \sim \gamma$, los parámetros para definir el material serán calculado automáticamente.

Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Isotropic > GHE-S

2 Name Isotropic Color	×	GHE-S Parameter		Damping Function	
del Type GHE-S 🗸	Structure	Туре	G/Gmax~ γ \vee	h∼γ	h~γ ~ 🏳
eral Porous Non-Linear		G/Gmax~γ	G/Gmax~y 🗸 🍋	Error Norm for Fit	Absolute Error V
Non-Linear		Error Norm for Fit	Relative Error \sim		
Initial Shear Modulus 0 k	N/m²	Reference Strain	0.0006		
Reference Strain 0				- 1	10.009
C1(0) 0	•• III I			I olerance	Update
C1(m) 0		1.001		1.001	
C2(0) 0		0.901		0.901	///////////////////////////////////////
		0.801		0.801	///////////////////////////////////////
		0.701		0.701	
alpha		0.601	\ \	0.601	
beta 0		0.501	<u>\</u>	.c. 0.501	
Consider Shear Stress Only		Calcu	ila 👘	0.401	····· /
Update Young's Modulus		outomótic	amonto	0.301	/
Damping Function		automatic	amente	0.201	/
Hmax 0		1 101		0.101	÷/
beta1 0		0.		0.001	
Large Strain			0.001 0.01 0.1 1	10-0 10-0 0.000	
Minimum Strain 0			Ŷ		Ŷ
Maximum Strain 0		- Curve Fitting	 Test Data 	- Curve Fitting	 Test Data
Unloading Stiffness					
Gmin/Gref 0		C1(0) 1	C2(0) 0.353115964		Hmax 1.069610
Unloading Reference Strain 0		C1(co) 0.184496354	C2(∞) 1		beta 1 15.56279
Pressure Dependent		alpha 0.637802162	beta 0.226860923		
n1 0				•••••	
n2 0					
Material Evalu	ation				확인 취소

• **Tipo (Type)** : Seleccione el Tipo para evaluar los parámetros entre los datos originales y los datos normalizados de la prueba $G/G_{max} \sim \gamma$

Criterios de error (Error Criteria) para la coherencia

Seleccione los criterios de error para estimar los datos.

- Relative Error : (Valor verdadero-Valor aproximado)/Valor verdadero
- Error absoluto: valor verdadero-valor aproximado

 $% G/G_{max} \sim \gamma$ se recomienda la

normalización mediante el Error relativo,

 $h \sim \gamma$ se recomienda usando Error Absoluto

¹⁾ Taketaka Murono: Estudio sobre el método de diseño sísmico de cimientos de pilotes considerando la interacción dinámica no lineal durante un fuerte terremoto, Info rme del Instituto de Investigación Técnica Ferroviaria,1999

1. Análisis

1.3 Modelo constitutivo NorSand

- El modelo constitutivo NorSand es un modelo de estado crítico fue originalmente desarrollado para el comportamiento de arenas en presas de relaves.
 Pero, es ampliamente aplicado para suelos desde arcilla limosa hasta arena.
- El modelo NorSand require relativamente pocas propiedades del suelo, las cuales pueden ser colectadas de pruebas de laboratorio regulares y pruebas en sitio, por tanto, los usuarios pueden obtener resultados facilmente.
- La consideración de un parámetro de estado que es la diferencia entre la relación de vacíos actual y la proporción de vacíos de su estado crítico es la princip al ventaja.
- Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Isotropic > NorSand
 - Elasticidad no-lineal : El módulo de corte de NorSand es una propiedad elástica no lineal como en la siguiente fórmula. La cual utiliza "power-low"

$$G_t = G_{ref} \left(\frac{p}{p_{ref}}\right)^t$$

• Estado crítico: El parámetro de estado (ψ) es definido con la realación de vacíos actual y la relación de vacíos crítica, los parametros de estado tienden a ser "0" cuando es cerrada hacia la línea del estado crítico (CSL)

 $\psi = e - e_c$

•Esfuerzo de dilatación: NorSand sigue la regla de flujo asociada, El esfuerzo de expansión es definido con la siguiente formula

$$D_p = \frac{\dot{\varepsilon}_p^v}{\dot{\varepsilon}_p^q} = M_i - \eta$$

• Envolvente de falla: The La envolvente de falla del NorSand es similar a la del Cam-Clay. La fórmula y la gráfica son como se muestra a continuación





1. Análisis

1.3 Modelo constitutivo NorSand

Mesh > Prop./Csys./Func. > Material > Create > Isotropic > NorSand

ID	7	Name	Isotropic	Color	
Model 1	Type	NorSand		~	Structur
eneral	Porous	Non-Line	ear Thermal		
		-			
Re	ference	Shear Moo	lulus(Gref)	200000	kN/m²
Sh	ear Mod	ulus Expor	ient(m)	0.5	
Cr	itical Fric	tion Ratio	(Mtc)	1.2	
Vo	lumetric	Coupling (Coefficient(N)	0.2	
Pla	astic Har	dening Mo	dulus	50	
Gr	adient of	f Plastic Ha	rdening Modulus	0	
Di	latancy C	Constant		3.5	
Crit	ical Void	Ratio			
۲	Linear T	уре			
V	alue of (Critical Stat	te Line(Γ)	0.9)
s	lope of (Critical Stat	te Line(λ)	0.01	
0	Curved ⁻	Туре			
P	aramete	ra		1.01	
P	aramete	rb		0.087	7
P	aramete	rc		0.038	3
\odot	Over Co	nsolidation	Ratio(OCR)	1	
0	Pre-Con:	solidation(I	Pc)	0	kN/m²

Parameter	Contents	Description
Gref	Reference Shear Modulus	$G = G \left(\frac{p}{p}\right)^m$
m	Shear Modulus Exponent(0≤m≤1)	$O_{t} = O_{ref} \left(p_{ref} \right)$
Mtc	Critical Friction Ratio	$M = M - \frac{M_{ic}^{2}}{1 - \frac{M_{ic}}{2}} \cos\left(\frac{3\theta}{2} + \frac{\pi}{2}\right)$
N	Volume linkage coefficient	$M = M_{tc} = 3 + M_{tc} = (2 + 4)$
Plastic Hardening Modulus	Plastic Hardening Modulus	
Gradient of Plastic Hardening Modulus	Gradient of Plastic Hardening Modulus	
Dilatancy Constant	Dilatancy Constant	
Г	Value of Critical State Line	$e = \Gamma - \lambda \ln(100 n / n_{\perp})$
λ	Slope of Critical State Line	$c_c = p_{ref}$
a, b, c	Parameter a, b, c	$e_{c} = a - b \left(p / p_{ref} \right)^{c}$
OCR	Over Consolidation Ratio	$p_{\text{curr}} = OCR \times p \exp\left(\frac{\eta}{1-1}\right)$
Pc	Pre-Consolidation	$P_{i,init} = OORAPORP(M_i^{-1})$
Pref	Reference Pressure	100kPa



1. Análisis

1.4 Mejoras en el Soil Test

- Para mayor conveniencia, se mejoró la interfaz con el usuario. Una de las mejoras consiste en evitar ventanas sobrepuestas cuando el usuario realiza una prueba, de esta manaera podrá agregar/editar/eliminar en un arbol de trabajo.
- Adicionalmente, se desarrolló la gráfica del círculo de Mohr.

						Soil Te	st Simulation					>
il Te	st Simulation						Namo	Regult		Outemater		
Cail	Test						Triaxial	O	Define Stage	Oedometer		
301	rest					\checkmark	Oedometer	0	Method	Oedometer		~ 📫
			Soil Test				CRS	0	Matorial	1: Isotropic		v te
	Name	Result	Define Stage	Oedometer		님님	DSS General	0	Material	1. 1500 Opic		
	Triaxial	0		O a da ma atam			General		Initial Stress			0 kN/m²
		0	Method	Oedometer	т 📖					Tension(+), Compre	ssion(-)	
		0	Material	1: MC	~ 🙋				Boundary Condition	σzz		
Ī	General	х										
			Initial Stress		0 kN/m ²				Stage Analysis Output	t		
				Tension(+), (Compression(-)							•
			Boundary Conditio	n SZZ					Stage Name	Inc. Time(day)	σzz (kN/m²)	~
			boundary conditio						1 Loading	100 1.00	-1000.000	
			Define Stage						2 Unloading	80 1.00	800.000	
			Stage Name	Stage-1	ÞÐ				+			
			No Name		Add							
			1 ioadin 2 upload	g	Modify							
			2 011000	ing	Delete							
					build							
	Analysis	;										
	Show Gra	ph	Add	Modify	Delete							
												~
					Close		Analysis		Add	Modify	1	Delete
							Change C					

[Development of Defining of Construction Stage]

1. Análisis

1.4 Mejoras en el Soil Test

- Para mayor conveniencia, se mejoró la interfaz con el usuario. Una de las mejoras consiste en evitar ventanas sobrepuestas cuando el usuario realiza una prueba, de esta manaera podrá agregar/editar/eliminar en un arbol de trabajo.
- Adicionalmente, se desarrolló la gráfica del círculo de Mohr.



1. Análisis

1.5 Evaluación de la estabilidad de taludes durante el análisis de consolidación

- Durante el análisis de consolidación, El usuario puede seleccionar el Análisis de estabilidad de taludes (SRM) en la definición de la etapa constructiva.
- Cuando el usuario selecciona la casilla "Slope Stability (SRM)", Un análisis de estabilidad es ejecutado en el ultimo intervalo de tiempo de la etapa en curso. El estado de esfuerzos y los resultados se presentan por separado.
- Seepage/Consolidation Analysis > Stage Set > Consolidation > Define Construction Stage > Slope Stability(SRM)

ne Construction Stage			×	When the user ticks Slope Stability, Slo	Stab
struction Stage Set Name	Construction Stage Set-1	\checkmark		activated under the Analysis Control. Here,	, the
age ID 1: Constructio	n Stage-1	Nove to Previous Move to Next	Analysis Control	can control 'Convergence Criteria' or 'Safe	ty Fa
ge Type Consolidation		New Insert Delete	Initial Condition	Analysis Control	;
Data	Activated Data	Deactivated Data	0 m None 🗸	General Nonlinear Slope Stability(SNM)	
Mesh ↓ Boundary Condition	Boundary Condi	ition Static Load	Define Water Level For Mesh Set Input Water Level	Nonlinear parameters Maximum Number of Trials	50
Static Load Contact	Contact	Contact	Sub Stage	Maximum Number of Iterations	50
			LDF	Stiffness Update Scheme Full Newton-Raphson	\sim
			Clear Displacement	Intermediate Output Request Last Iteration	\sim
			✓ Slope Stability(SRM)	Convergence Criteria / Error Tolerance	
				Displacement(U) 0.	01
				U Load(P) 0.1	01
				Work(W) 0.000	01
				Safety Factor	
				Initial Safety Factor	1
				Increment of Safety Factor	0.1
				Resolution of Safety Factor 0.	.005
				Safety Factor Function	þÐ
Name \sim	Show Data All	~	Save Close	Advanced Nonlinear Parameters	
				ОК С	ancel

1. Análisis

1.6 Evaluación de la estabilidad durante el análisis Esfuerzo – Tiempo Historia No Lineal

- Durante el análisis Esfuerzo Tiempo historia no lineal, el usuario puede activar el análisis de estabilidad (SRM) definido en las etapas constructivas.
- Al activar SRM, el análisis de estabilidad se llevará a cabo con el tiempo de análisis definido en 'Analysis Control' > 'Define Time' y el resultado se mostrará por separado.



1. Análisis

1.7 Carga arbitraria

• La carga arbitraria puede aplicarse en distintas ubicaciones o áreas, independientemente del nodo y/o conexión de elemento.

Arbitrary Load X	Arbitrary Load X	Arbitrary Load X
Point Line Quad	Point Line Quad	Point Line Quad
Name Arbitrary Load-1	Name Arbitrary Load-1	Name Arbitrary Load-1
Loading Points	Loading Lines	Loading Areas
Select Object(s)	Select Object(s)	Select Object(s)
Elements	Elements	Elements
Auto Manual	Auto Manual	Auto Manual
? Select Element Face(s)	? Select Element Face(s)	Select Element Face(s)
Load Direction	Direction	
Ref. CSys Global Rectangular 🗸	Type Normal ~	Direction
Components	Ref. CSys Global Rectangular 💛 长	Type Normal 🗸
Base Function None ~ P	③ X ○ Y ○ Z	Ref. CSys Global Rectangular 🗸 🤫
X 0 kN	Magnitude	③ X ○ Y ○ Z
Y 0 kN	Uniformly Distributed Loac	Magnitude
Z 0 kN	Base Function None	Base Function None V
	P or P1 0 kN/m	P 0 kN/m ²
Load Set	P2	
		Load Set 103
	Load Set	
	🐺 🥒 OK Cancel Apply	OK cel



2. Pre/Post Procesamiento

2.1 Opciones para generar un reporte

Tools > Export > Generate Report

- Existen cuatro grupos: Imagen del modelo, Imagen del resultado y resultados de esfuerzo y de filtración, con estos el usuario puede organizar el informe desde los datos de entrada hasta los resultados.
- Además de los resultados de desplazamiento o esfuerzos por dirección, los resultados referentes al descenso del nivel de agua se muestran en forma de tablas y gr áficos. La evaluación de la subsidencia y del descenso del nivel del agua se evalúa automáticamente mediante los criterios de entrada.



[Ventana con opciones para generar un informe]

Parametros del material y carga aplicados

Material/Property/Unsaturated Property and Load (carga estática) que se utilizan en el Análisis Control (construction stage) se muestran con tablas e imágenes

Imagen del modelo

- Modelling Image: Tabla e imagen de la secuencia constructiva
- Construction Stage Image : Se muestra la imagen de las etapas constructivas seleccionadas

Imagen de resultados

La secuencia constructiva y los resultados seleccionados se mostrarán como archivos de imagen (Excepto el resultado del estado plástico y rotacional)

Resultado de esfuerzos

- Resultado de esfuerzos: Genera una tabla de resultados y un gráfico basado en los nodos seleccionados
- Evaluación del edificio advacente: El hundimiento entre dos nodos seleccionados y el desplazamiento angular se muestra con una tabla y una imagen, (permitiendo evaluar la estabilidad).

Resultado de filtración

- Extracción de agua (2D): De acuerdo con la líneas de flujo, los niveles de agua se muestran con la una tabla y un gráfico (permitiendo evaluar la extracción de agua diaria y acumulada)
- Cantidad de flujo: A partir de los nodos seleccionados, se mostrará la tabla de resultados y el gráfico de la cantidad de flujo diario y acumulado.

MIDAG



2. Pre/Post Procesamiento

2.2 Mejora de la propiedad no saturada y exportación a Excel

- Los gráficos (función del contenido de agua/ función de permeabilidad) que se generan a partir de ciertos parámetros, se pueden modificar cambiando el rango del eje X, este rango cambia automáticamente de acuerdo con los datos de entrada del usuario.
- La function "Exportar a Excel" se desarrollo con el objetivo de que el usuario pueda comprobar directamente los datos del gráfico.



2. Pre/Post Prcesamiento

2.3 Puntos en un borde

- El usuario puede crear puntos basándose en cierto intervalo de entrada del borde.
- Los puntos generados se pueden utilizar para obtener un sistema de coordenadas preciso o simplemente para medir la distancia. Esta función facilita la realización de mallas o geométrias.

Geometry > Point/Curve > Points on Edge(🎝)	Método
	- Interval Length: Ingrese el espacio entre los nodos.
	- Number of Divisions: Divide la línea seleccionada en varias secciones definidas por el número de
Points on Edge ×	entrada.
Points on Edge	- Linear Grading (Length): Ingrese el espacio entre los puntos inicial y final de una línea para establecer
	automáticamente la posición de los nodos a través de la interpolación lineal
Select Object(s)	- Linear Grading (Ratio): Ingrese la relación de espaciado (final / inicial) entre los puntos inicial y final de
Select Reversed Object(s)	una línea.
Method Interval Length Interval Length	- Hyperbolic Tangent: Ingrese la longitud inicial y el número de divisiones para definir la posición de los
Mesh Size 0 Number of Divisions	nodos considerando la longitud total de la línea y el número de divisiones.
Linear Grading (Length)	
OK Cancel Hyperbolic Tangent	
	[Generar puntos con Linear Grading (length)]

X Precaución

- La función Points on Edge genera puntos, lo cual no significa que el lugar (edge /
- face) donde se generan los puntos no se dividan automáticamente.
- Points on Edge funciona de la misma forma que el sembrado de nodos





2. Pre/Post Procesamiento

2.4 Dividir mallas en caras aleatorias

- Cutting Mesh Set para caras aleatorias se desarrolló en midas GTS NX 2019, ahora los elementos que se ubican en medio de las caras se moverán automáticamente al set en el que están incluidos.
- La versión anterior únicamente se emplea en caras planas, la versión 2021 se aplica también en superficies curvas.





2. Pre/Post Procesamiento

2.5 Mejora en el reporte 3D PDF

- La mejora del reporte 3D PDF se centra en la comodidad del usuario.
- Las tablas horizontales y verticales se mejoraron para mayor claridad del usuario. Se incorporaron los parámetros omitidos en la pestaña No lineal.
- Algunos modelos son agregados (otra propiedad, etc.)
- La nueva tabla brinda mejor visibilidad a la información asignada en cada propiedad.

Mate	rial								CTC	MV		Materia				Gerber	TS NX Inical analysis System. New eXperience
mate	mai								Geo-Technical analysis	Systam Naw silfperjence		Thermal Diffusion Enhancement		0	0	0	0
Ordersk												Damping Ratio		0.05	0.05	0.06	0.05
Name	E	Inc. of	Inc. of E	v	¥	Ko	Thermal	Molecular	Thermal	Damping		c	kN/m²	0	18.2	30.7	46
	(kN/m²)	Elastic (kN/m³)	Ref. Height (m)		(kN/m³)		Coeff. (1/[T])	Vapor Diffusion Coeff.	Diffusion Enhance ment	Ratio		Inc. of	kN/mª	0	0	0	0
-/	y sat	e o	kx	ky	kz	Ss	C	Inc. of	Inc. of C	φ		Ref. Height	m	0	0	0	0
	(kN/m³)		(m/sec)	(m/sec)	(m/sec)	(1/m)	(kN/m²)	Cohesion (kN/m³)	Ref. He ight	([deg])		φ	[deg]	26	30.11	33.22	39
								-	(m)			Creep Formulation		None	None	None	None
	Conductiv	Specific Heat	Heat Gen. Factor					2333				Conductivity	W/(m·[T])	0	0	0	0
1-1	(w/(m·[1]))	(J/(ton-[T]))				10000		1488	11112	23325		Specific Heat	J/(ton·[T])	0	0	0	0
2:soil1	10400	0	0	0.3	18	1	1e-006	0	0	0.05		Heat Gen.		1	1	1	1
	19	0.5	3.53e-005	3.53e-005	3.53e-005	5.2302133 3e-006	0	0	0	25		Y_sat	kN/mª	19	20	21	24
	0	0	1				1111					0_0		0.6	0.6	0.6	0.6
3:soil2	32000	0	0	0.35	19	0.4983382	1e-006	0	0	0.05		kx	m/sec	3.63e-005	4.63e-006	9.95e-007	1.61e-007
H	20	0.5	4.530-006	4.530-006	4.53e=006	/J 5 2302133	18.0	0	0	30.11		ky	m/sec	3.53e-005	4.53e-006	9.95e-007	1.61e-007
The.	20	0.0	4.558 000	4.000-000	4.036-000	3e-006	10.2	0	U	30.11		KZ OT	m/sec	5.23021333e-0	4.639-006 6.230213339-0	9.96e-007 5.23021333e-0	6.23021333e-0
	0	0	1		12				X				1/m	06	06	06	06
4:soil3	115000	0	0	0.35	20	0.4521447 24	1e-006	0	0	0.05		Structure	me	No	No	9.30II3G	No
	21	0.5	9.95e-007	9.95e-007	9.95e-007	5.2302133	30.7	0	0	33.22		E	kN/m²	10400	32000	116000	664000
	0	0			1	3e-006	A	T	-	14		G	kN/m²	4000	11861.8619	42692.6926	213076.923
5:soil4	554000	0	0	0.3	23	0.3706796	1e=006	0	0	0.05		Inc. of Elastic	kN/m³	0	0	0	0
	001000		-	0.0		09	10 000		14	0.00		Inc. of E Ref. Height	m	0	0	0	0
												v		0.3	0.35	0.36	0.3
MIDAS										2		¥	kN/m³	18	19	20	23
												Ko		1	0.498338273	0.452144724	0.370679609
												Ko Method		Manual	Automatic	Automatic	Automatic
												Anisotropy		No	No	No	No

2. Pre/Post Procesamiento

2.6 Factor Parcial en el árbol de trabajo

- En la versión anterior el factor parcial no se mostraba en el árbol de trabajo, ahora el usuario lo puede verificar, agregar o eliminar del árbol de trabajo.
- El usuario puede ver el factor parcial de forma intuitiva en el árbol de trabajo, además lo podrá editar, copiar, eliminar y renombrar directamente.





2. Pre/Post Procesamiento

2.6 Factor Parcial en el árbol de trabajo

- En la versión anterior las subetapas no se observaban en el árbol de trabajo, ahora el usuario puede visualizar las subetapas por debajo de cada etapa.
- Al definir una subetapa, el usuario puede ver el estado del factor parcial de forma intuitiva en el árbol de trabajo.



GTSNX 2021(v1.1) Release Note

2. Pre/Post Procesamiento

2.7 Propiedad de tablestaca

- La propiedad de tablestaca (Sheet-Pile) se ha actualizado. El usuario puede seleccionar la sección estándar U y Z de ArcelorMittal's.
- Cuando el usuario selecciona la sección, el área y el momento de inercia (ly) se calcula automáticamente en la ventana de propiedades.



