## MIDAS

midas Civil 基本講座 PC橋の架設工事における 施工検討

MIDAS CONSTRUCTION FEM TECHNICAL EDUCATION SEMINAR

# Contents

### 01. midas Civil 機能概要

- 02. (体験操作) 操作1 – 連続桁のプレストレス解析 操作2 – PC橋の張出架設工事における施工検討
- 03. 製品の開発ロードマップ(耐震設計対応)

## midas Civil 機能概要

## 1. あらゆる土木構造物のモデリングと解析が可能

→ 静的解析から高度な解析まで、あらゆる解析に対応



## midas Civil 機能概要





### 2. 最新インターフェイスを用いた便利なモデリングと 簡単なデータの検討と修正



## midas Civil 機能概要

## 64ビット対応の優れた計算性能 → プリポスト、ソルバー共に64ビット対応





4. 多彩な結果表示

→ビュジュアル表示だけでなく、EXCELやWordと連動して結果分析をサポート



## midas Civil 機能概要

4. 多彩な結果表示

→ 解析計算書の自動生成







桁橋のモデリング



## 橋梁に特化したモデリング機能

桁橋のモデリング



」 桁橋のモデリング



## 橋梁に特化したモデリング機能

PC橋のモデリング







 $\rightarrow$ 

PC橋のモデリング













21

#### 橋梁に特化したモデリング機能 PC橋のモデリング 架設工法の 施工検討 架設工法工事時の施工確認 $\rightarrow$ → PCケーブルの張力損失 Ris/Rec Stops Nex Stops → 張出し工法の上越し管理 NAX NIS PTL 154 25 6 ILE 880 → 押出し工法の手延べ桁のたわみ 01/05/2009 01FECT200 18/2009 ФСТЗИ 11 完成時に最大曲げ(正)モーメント 完成時に最小曲げ(負)モーメント CS2-1:Lst -CS2-3:Lst -CS1:Lat-CS2-5:Lat-CS3-1: Lat -CS4: Lat-CSS: Lat-CS1-2: Lat CS3-3P: Lat CS3-4: Lat CS4-2: Lat CS4-4: Lat CS5-2: Lat CSS-3:Lat CS5-5:Lst CS6-1:L Stage/Step(St Rad

# Contents

- 01. midas Civil 機能概要
- 02. (体験操作) 操作1 – 連続桁のプレストレス解析 操作2 – PC橋の張出架設工事における施工検討
- 03. 製品の開発ロードマップ(耐震設計対応)





#### 概要

●本例題では右図に示す2径間の連続桁 を対象に、midas Civilの施工段階設定、 PC鋼材の配置とプレストレス入力、解析結 果の確認方法などについて説明します。

特にPC構造解析で重要なPC鋼材のプロ パティ設定と配置、プレストレス入力、施工 段階の設定方法について詳しく説明します。 解析結果ではコンクリートのクリープと乾燥 収縮による影響と、PC鋼材の応力と張力損 失について確認します。



=# <u> </u>	橋梁形式	2径間の連続PC桁
<b>酒</b> 元	橋梁全長	L = 2@30 = 60.0 m



- ◆ 使用材料及び許容応力度
- ◇ コンクリート

設	計 規	準強	自度	$f_{ck} = 40 \ \text{N/mm}^2$	
弾	性	係	数	$E_c = 3.1 \times 10^4 \text{ N/mm}^2$	
許	容	応	カ		
	広	ヵ種巻	百	プレストレス導入直後	昆丝

応力種類	プレストレス導入直後	最終損失後
曲げ圧縮(N/mm <sup>2</sup> )	19	15
曲げ引張(N/mm <sup>2</sup> )	1.5	1.5

#### ◇ PC鋼より線 (φ15.2mm)

降	伏	強	度	$\sigma_{py} = 1$	600 N/mm <sup>2</sup>				
引	張	強	度	$\sigma_{pu} = 1$	.850 N/mm²				
断	٥	5	積	$A_p = 1$	38.7 <i>mm</i> <sup>2</sup>				
弾	性	係	数,	$E_{p} = 2$	$0 \times 10^5 \text{ N/mm}^2$				
導	入 5	紧 張	カ	1295 <i>i</i>	$V/mm^2$ (= 0.70 $\sigma_{pu}$ )				
セ	ש ו	<ul><li>D</li></ul>	ス	$\Delta_s = 6$	$\Delta_s = 6 mm$				
摩擦損失係数 μ = 0.3			数	$\mu = 0.$	30 /rad				
				k = 0.0	004 /m				
許	容	応	力			単位:N/mm <sup>2</sup>			
緊張時			眼時		緊張直後	損失後の使用荷重			
0.9opv=1440			=144	0	0.7σ <sub>pu</sub> =1295	0.6σ <sub>pu</sub> =1110			

◆ 荷重

◇ 固定荷重 (自重)
自 重 」プログラムで「自重」を入力

#### 🔿 プレストレス

緊張材 ( ϕ 15.2mm × 27( ϕ 0.6" - 27))					
断	面	積」	$A_p = 3744.9 \ mm^2$		
シー	- Z	径	133 mm		
緊	張	カ	引張強度の70%の緊張力を導入		
		I	$f_{pj} = 0.70 f_{pu} = 1295 N/mm^2$		

定着直後の損失 (プログラムで自動計算)					
摩 擦 損 失					
$\mu$ = 0.30 , $k$ = 0.004/m					
セット ロ ス   ΔI <sub>c</sub> =6 mm					
弾性収縮による損失:損失量、 $\Delta P_{\varepsilon} = \Delta f_{\rho} \cdot A_{s\rho}$					
総損失(プログラムで計算)					
リラクゼーション					
クリープと乾燥収縮による損失					

◇ クリープと乾燥収新	◇ クリープと乾燥収縮					
条件						
セメント	普通セメント					
初 期 載 苛 時 の コンクリートの材齢	<i>t</i> <sub>0</sub> = 5⊟					
乾 燥 収 縮 の 開始時の材齢	<i>ts</i> = 3⊟					
相対湿度	<i>RH</i> = 70%					
外 気 ま た は 養 生 温 度	<i>τ</i> = 20℃					
適用仕様書	道路橋示方書					
クリープ係数	プログラムで計算					
コンクリートの乾燥 収 縮 ひ ず み	プログラムで自動計算					

29

## プレストレスの設定

#### ■ PC鋼材の応力損失

区分	段階	損失内容	時間	
第1段階	緊張中	PC 鋼材とシース間の摩擦損失		
第2段階	緊張直後	セットロス(定着端におこる PC 鋼材の滑り) 弾性ロス(コンクリートの弾性収縮によるPC鋼材のゆるみ)	即時損失	
第3段階	終了時 (クリープ&乾燥収縮の終了時)	PC鋼材のリラクセーション コンクリートのクリープ&乾燥収縮による損失	長期損失	

#### ■ midas Civilにおける設定

#### ① P C 鋼材の材料と断面

: PC鋼材の材料、断面積、PCケーブルの即時損失など、PC鋼材の諸元を定義



#### PC鋼材のリラクセーション

・ "magura式"、"CEB-FIP式"などを利用して、時間によって PC鋼材が弛緩され、その張力が損失される量を計算

→ 各移行段階でリラクセーションによる損失以外の要因による PC 鋼材の張力の変化を計算した後で、各施工段階に該当す る仮の初期応力を求めてリラクセーションによる損失を計算



#### ②PC鋼材の配置形状

: PC鋼材の座標を配置する要素や全体座標系などを基準に指定

直線:直線に配置されるPC鋼材の場合、PC鋼材の座標を全体座標系基準に入力

曲線:曲線に配置されるPC鋼材の場合、PC鋼材の座標を全体座標系基準に入力

要素:PC鋼材の形状に関係なく、PC鋼材の座標をPC鋼材が配置される要素の要素 座標系を基準に入力

#### <u>③PC鋼材のプレストレス</u>

:形状を定義したPC鋼材毎に与える緊張力や載荷時期、グラウト時期を指定





31

## **()**新規プロジェクトの開始

#### 手順

#### ファイルの保存

- 新規プロジェクト 
   たっしりック
- 2 ファイル>[保存]
- ③ ファイル名: [PC Beam.mcb]
- ④ [OK]ボタンをクリック

#### 単位系及びスナップの設定

- 単位系: kN, m
   「ツール> セッティング> 単位系」で
   設定することも可能です。
- 表示>視点 チェックオン
- ⑧ [OK]ボタンをクリック



プログラムを起動すると「スタートページ」が表示されます。 そこで、「新規プロジェクト」をクリックするとモデルビューが開きます。







http://jp.midasuser.com/civil 17

時間依存的材料特性の定義及び連結

- コンクリート材料の時間依存特性(強度発現、クリープ係数、乾燥収縮度)を定義して各部材に連結します。\*1
- 道路橋示方書の規定では部材の仮想厚さ(形状指数)によって乾燥収縮度が異なります。midas Civilでは部材の形状厚さ(形状指数)を自動計算 することができますが、本例題では部材形状が主桁1つであり、手動で計算した値を直接入力します。\*2
- 部材形状指数の変更機能を用いて変断面要素のクリープ係数と乾燥収縮度を計算する手順は以下の通りです。
  - 1. 道路橋示方書に基づくクリープと乾燥収縮度の定義
  - 2. 時間依存性を材質と連結
  - 3. 部材形状指数の変更機能を利用して、各部材の形状指数を自動計算して各要素に連結(自動計算する場合)

上記の手順により、部材形状指数の変更を適用した要素には上記の手順3で計算された最終的なクリープと 乾燥収縮度が適用されます。

◆ 時間依存性の材料特性は右表の通りです。

2 8 日 強 度	f <sub>ck</sub> =40 N/mm <sup>2</sup>
相対湿度	RH = 70%
A c / u	0.6m (Ac/u=6/10=0.6)
コンクリートの種類	普通コンクリート
型枠撤去時期	3日

\*1 クリーブ係数と乾燥収縮度が断面形状(部材の形状指数)に関わる変数であり、先ずは使用するコンクリート材料の時間依存特性を定義します。
 \*2 材質と時間依存性材料特性を自動的に連結させるためには断面タイプが規格/ユーザー又はPCタイプである必要があります。

35

## **()**4 クリープ/乾燥収縮の定義







06 材料特性の連結

時間依存性材料特性を該当する材質に連結します。

http://jp.midasuser.com/civil 19





\*1 施工段階別にアクティブ・非アクティブする要素、荷重条件、境界条件を定義するために、これらをグループ化します。



# 10 グループ定義 - 荷重条件









## 4 PC鋼材の特性定義

PC鋼材の特性と即時損失を計算するためのセットロス量や摩擦係数を入力します。







49

### 施工段階の定義

ステージツールバーで各施工段階を選択して構造系と載荷される荷重を確認します。

● 本例題で使用する施工段階は下表の通りです。

HE TT FAIRL		要素グループ		境界グループ		荷重グループ	
加工权的	施工段階 施工期间(日)		非アクティブ	アクティブ	非アクティブ	アクティブ	非アクティブ
CS1	20	S-G1	-	B-G1	-	自重 PC1	-
CS2	20	S-G2	-	B-G2	-	PC 2	-
CS3	10000	-	-		-	-	-

施エステージ					×
名称 CS1 CS2 CS3	<b>共用間</b> 20 20 10000	日数 20 40 10040	ステップ 0 0 0	結果 ステージ ステージ ステージ	適加(A) 前に挿入(P) 後に挿入(N) 生成(G) 修正/表示(M) 育彫家(D) 閉じる(C)

- 施工段階解析において、ステージはベースステージ、施工ステージ、PostCSステージに区分されます。
  - ベースステージは解析には反映されない段階で、要素の追加や削除、材料、断面、荷重、境界条件を定義する段階です。
  - 施工ステージは、実際の施工段階を模擬する段階で、荷重と境界条件の変更が可能です。
  - PostCSステージは施工ステージ荷重以外の荷重に対する解析をする段階で、施工段階の解析結果と組み合わせることができます。PostCSステージは施工 ステージの中から任意の段階を指定することができます。







解析結果の格	<b>矣</b> 討
手順	<ul> <li>モード</li> <li>midas Civilはプログラムの効率性とユーザーの利便性のために、プログラム環境が解析前処理モードと解析後処理モードに区別されています。</li> <li>モデリング作業に付随する全ての入力作業は、解析前処理モードで可能で、反力・変位・断面力・応力度など解析結果に対する検討作業は解析後処理モードで行われるように設定されています。</li> <li>解析作業が完了した後、解析後処理モードから解析前処理モードに切り替えて入力事項を修正します。変更すると既に解析された内容が削除されるので注意が必要です。</li> <li>解析がエラーなしに完了した後、モード環境が解析前処理モードから解析後処理モードに自動転換されます。</li> <li>モデリング作業で入力された項目の再確認、一部データの修正、変更などのために解析後処理モードから処理モードを切り替える場のいた。</li> </ul>
	日はタールバーの日をクリックします。       単化     ロ 図 次       通分 設計 評価 照会 ツール     菜 ヘルブ ~ ・ ×       単 ガ オブション [h 施工ステージ解析の再開]     が 通貨換所」       酸 ガブション [h 施工ステージ解析の再開]     ビ 通貨換が込み       超加減行        10 日 1 日 1 日 1 日 1 日 1 日 1 日 1 日 1 日 1 日



22 桁の応力度と部材力の確認-2

手順

施工段階別に発生した断面下端の最大、最小応力をグラフで確認します。







## 24 桁の応力度と部材力の確認-4

#### ステージ・ステップの履歴グラフを利用して負モーメント部分と正モーメント 部分の施工段階別の応力変化をグラフで確認します。





| テーブルを用いて施工段階別応力度の変化を確認します。



## 26 プレストレス損失の確認

|プレストレスの損失による施工段階別の張力変化を確認します。\*1











## 30 組合せ荷重による断面力の確認-2 (係数荷重組合せによる曲パテーメントを確認します。



## 体験操作-2



**()()** モデルの基本情報

●PC箱桁橋の代表的な施工工法には、押 出架設工法、張出架設工法、支保工工法 があります。張出架設工法とは、橋脚(橋 台)から支間中央に向かって、橋体をブロック ごとに継ぎ出し、張出し架設していく工法で す。桁下の作業や大規模な支柱の設置が 必要ないため、桁下空間の活用や既設の河 川と道路の機能を妨げることなく空間を最大 限に利用することができる長所があり、高橋 脚、長支間の橋梁の施工に多く使用されて います。

概要



<解析モデル>

		橋梁形式	3径間連続のPC箱桁橋(張出架設)
- 14 <b>1</b>	_	橋 梁 全 長	L = 40.5 m + 65 m + 40.5 m = 146.0 m
間 7	5	橋梁幅員	B = 8 m (2車線)
		支 角	90°(直角)



モデルの基本情報 4000 概要 r200 5001 ●張出架設工法で施工されるPC箱桁は施 201 工段階ごとに構造系が変わるため、施工段 1500 -300 階別に解析を行い、断面を検討しなければ なりません。また、コンクリートの時間依存性 300 300 -1600 特性、PCケーブルのリラクセーションなどを正 確に考慮するために各々の施工段階解析に 800 は前段階で累積された解析結果が必要に -1600-なります。 <標準断面図> 柱頭部 ウェブ内PCケーブルの配置図 ฟ ี ฟ 18 18  $\odot$ 上床版内PCケーブルの配置図 us of Curvature Web R=10.0 <柱頭部のPCケーブルの縦方向配置> 67





●このチュートリアルではmidas Civilの張出 架設工法ウィザード(タイプ2)機能を用いて 張出架設工法で施工される橋梁の施工段 階解析を行う過程について説明し、施工段 階ごとの応力、プレストレス損失、たわみを確 認します。

対象の橋梁は場所打ちの張出架設工法で施工される橋梁です。



34 PC 橋の架設工事における施工検討

## 

69

## **()()** モデルの基本情報



\*1 この張出架設橋梁は3径間で、作業車4台を使用するためトラベラーは移動しません。

\*2 張出架設ウィザードでは上記の手順の2~8を自動的に行います。手動で施工段階を定義することも可能ですが、本チュートリアルでは張出架設工法ウィザードを用いて施工段階解析を行う方法について説明します。

### 張出架設工法の施工順序

● 張出架設橋をmidas Civilの張出架設工法ウィザード機能を用いてモデリングし ます。張出架設工法ウィザードはモデル、断面、PC鋼材の3つのタブで構成され ています。断面とPC鋼材の入力方法にはタイプIとタイプIIの2種類があります。こ こではタイプIIの方法を用いて断面とPC鋼材を入力します。





<セグメント分割図(P1部分はP1部分と対称)>



2. 張出架設工法ウィザードを用いたモデリング 71

## モデルの基本情報

- ◆ 使用材料及び許容応力度
- ◇ 上部コンクリート

設調	計規	準強	度	$f_{ck} = 40 \ N/mm^2$
弾	性	係	数	$E_c = 3.1 \times 10^4 N/mm^2$
許	容	応	カ	压縮:15.0 N/mm <sup>2</sup> (設計荷重時)
				引張: 1.5 N/mm <sup>2</sup> (設計荷重時)

◇ 下部コンクリート
 設計規準強度 | f<sub>ck</sub> = 27 N/mm<sup>2</sup>
 弾性係数 | E<sub>c</sub> = 2.65 × 10<sup>4</sup> N/mm<sup>2</sup>

#### ◇ PC鋼より線 (φ12.4mm)

降	伏	強	度	$\sigma_{py} = 1600 \ \text{N/mm}^2$
引	張	強	度	$\sigma_{pu} = 1850 \text{ N/mm}^2$
断	ī	5	積	$A_p = 1184.52 \ mm^2$
弾	性	係	数	$E_{p} = 2.0 \times 10^{5} \text{ N/mm}^{2}$
導	入 舅	& 張	カ	1295 N/mm <sup>2</sup> (0.7× $\sigma_{pu}$ )
セ	ש ו	< D	ス	$\Delta_s = 12 mm$
摩	擦 損	失係	数	$\mu = 0.30$ /rad
				$k = 0.004 \ /m$



### () 「モデル」タブの入力-1 橋脚の長さなど橋梁モデルに必要な諸元と一つのセグメント分割(14p参照), 柱頭部の大きさ、橋脚形式、





## 了下「モデル」タブの入力-3 部材の初期材齢を設定します。



● コンクリートは時間の経過により強度とクリープ及び乾燥収縮係数が変化する時間依存性特性をもつ材料です。コンクリー トの時間依存性材料の特性を適切に反映するためには該当コンクリートのクリープ&乾燥収縮特性と、該当の施工段階にお けるコンクリートの初期材齢情報が必要です。初期材齢はコンクリートの養生期間のことで、コンクリートを打設してから型枠を 外す期間を意味します。初期材齢を用いたコンクリートの弾性係数、クリープ係数、乾燥収縮係数は自動的に計算されます。 部材別の初期材齢は施工工程表の施工期間の型枠と鉄筋配置などに掛かる時間を差引いて、次のように入力します。\*1

76

23

**H** 

🚔 日

キャンセル

セグメント : 5

ОК

橋脚

: 100





http://jp.midasuser.com/civil 39

## **06**「PC鋼材」タブの入力

● [PC鋼材の本数]の入力で生成されたPC鋼材の配置テーブルに次頁のPC鋼材の配置図を参照して、各PCグループ内のPC鋼線の位置を入力します。定着具は定着されるセグメントの名称とセグメント内の縦方向と横方向の 位置を入力して指定します。PC鋼材が曲線の場合は定着部での曲率半径と角度を入力します。



出架設工法ウィザード 橋梁モデルデータのタイプ

9472

© \$171

▼支持断面図の図心に適用

79





PC鋼線の横方向の配置図(柱頭部)





PC鋼線の横方向の配置図(側径間部)

81





PC鋼線の横方向の配置図(側径間部のPC定着部)





PC鋼線の横方向の配置図(中央径間部)



PC鋼材	グループ	PC	岡材			9	定着					固定支保	工工法定着音	β	
グループ	基準値	Bi	Hi	Ai	Bi	Hi	Ri	θi	セグメント	Ai	Bi	Hi	Ri	θi	セグメント
PSTG1	1430	940	200	150	940	200	15000	5	柱頭部	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	440	200	150	440	200	15000	5	Seg1	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	1140	200	150	940	200	15000	5	Seg2	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	240	200	150	440	200	15000	5	Seg3	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	1260	200	150	940	200	15000	5	Seg4	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	120	200	150	440	200	15000	5	Seg5	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	1380	200	150	940	200	15000	5	Seg6	0	0	0	0	0	0
PSTG1	1430	0	200	150	440	200	15000	5	Seg7	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	120	520	150	120	1550	10000	20	柱頭部	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	120	400	150	120	1750	10000	20	Seg1	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	460	640	150	460	1500	10000	15	Seg2	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	460	520	150	460	1500	10000	15	Seg3	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	460	400	150	460	1500	10000	15	Seg4	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	650	640	150	650	1250	10000	10	Seg5	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	650	520	150	650	1000	10000	10	Seg6	0	0	0	0	0	0
PWTG1	1600	650	400	150	650	1000	10000	10	Seg7	0	0	0	0	0	0
CSTG1	2400	-1050	125	500	-1050	619	10000	7.36	Seg5	0	0	0	0	0	0
CSTG1	2400	-1320	125	500	-1320	619	10000	7.36	Seg5	0	0	0	0	0	0
CSTG1	2400	-1590	125	500	-1590	619	10000	7.36	Seg5	0	0	0	0	0	0
CWTG1	2400	-270	125	500	-270	1100	15000	10	Seg4	0	0	0	0	0	0
CWTG1	2400	-270	250	500	-270	1500	15000	10	Seg4	0	0	0	0	0	0
CWTG1	2400	-130	125	500	-130	1510	15000	15	Seg2	0	0	0	0	0	0
CWTG1	2400	-130	250	500	-130	1910	15000	15	Seg2	0	0	0	0	0	0
ASTG1	2400	-1050	125	500	-1050	619	10000	7.41	Seg5	200	-780	400	15000	5	FSM-1
ASTG1	2400	-1320	125	500	-1320	619	10000	7.41	Seg5	200	-1050	400	15000	5	FSM-1
ASTG1	2400	-1590	125	500	-1590	619	10000	7.41	Seg5	200	-1320	400	15000	5	FSM-1
AWTG1	2400	-130	125	500	-130	1100	2000	10	Seg4	200	-200	1000	2000	7	FSM-1
AWTG1	2400	-130	250	500	-130	1500	2000	10	Seg4	200	-200	1500	2000	10	FSM-1
AWTG1	2400	-270	125	500	-270	125	0	10	Seg5	200	-500	1000	2000	7	FSM-1
AWTG1	2400	-270	250	500	-270	250	0	10	Seg5	200	-500	1500	2000	10	FSM-1



### 



## 入力データの修正及び追加データの入力

● 施工段階解析用に施工ステージを定義すると、ベース モードと施工ステージ モードの2つの作業モードが選択できるようになります。

#### ベースモード

ベースモードには完成系のデータ、即ち、全てのモデルデータや荷重条件、境界条件が入っていて、 全データの入力や修正ができます。

#### 施工ステージモード

施工ステージモードには施工ステージで使用するデータが入っていて、データが要素グループ、境界 条件グループ、荷重グループで構成されています。該当の施工ステージで使用する境界グループ や荷重グループに含まれているデータだけが修正や削除ができます。\*1

● 張出架設工法ウィザードで自動定義された施工段階を確認します。施工 段階の情報はステージツールバーと作業ツリーを利用して確認できます。ス テージツールバーでベースモード以外の施工段階を選択すると該当の施工段階 でアクティブまたは非アクティブされる要素グループ、境界グループ、荷重グループ を作業画面や作業ツリーから確認できます。従い、ステージツールバーの施工段 階を順次選択すれば、施工段階の様子を作業画面から視覚的に確認するこ とができます。



\*1 施工ステージモードでは要素や節点の修正、削除ができません。アクティブされている境界条件と荷重条件以外のデータはベースモードでのみ修正と削除ができます。

## 入力データの修正及び追加データの入力

● ステージツールバーで各施工段階を選択し、構造系と載荷される荷重を確認します。 [↓] ディスプレイ]> [荷重]タブ : **節点荷重**\_オン

ステージツールバーで施工段階を設定すると、ツリーメニューの[作業]タブ>施エステージで当該ステージの情報が確認できます。



7

日数

初初

初 初 20 20

89

III.

追加 修正 削除

isho(A) Alba

修正(M) 満去

-

グループリスト

KeyFT1 KeyFT2-1 KeyFT2-2

KeyFT3

KeyWC1 KeyWC3

A .....

<u>O</u>K キャンセル 通用 14

名称

2.〒ップ 日数

### 施工段階の修正-1 ステージツールバーで各施工段階を選択して構造系と載荷される荷重を確認します。 ● 張出架設工法ウィザードでは一つのセグメントの施工日数を12日と入力しました。工程表によるとキーセグメントの施工に 手順

結果

ステ 施工

ステージ

名称

期間

17.0/

ステージ CS8

必要な時間は30日と計画されています。従って、セグメント7が活性化されてキーセグメントの施工を準備する期間は30-10 (キーセグメントの初期材令)=20日になります。セグメント7が活性化される施工ステージの期間を30日に修正し、固まってい

追加ステッ

日数: 20

自動生成

ステップ番号 : 0

ステップ生成

アクティ

アクティブ日

グループリスト

名称 KeyFT1 KeyFT2-1

KeyF12-2 KeyET3

這加 修正

(例:1,3,7,14)

I.

÷ 8

11

修正(M) 消去(C)

ステップ 日数

90 1 3 7 14 <sup>1</sup>

自動生成

12

(13)

6

マテップ番号

ステップ生成

10

非アクテ

グルーク

名称 FT7-1

ないキーセグメントの自重(KeyWetConc1,3)が載荷される追加ステップを20に指定します。

8

現ステージの情報

)武士(<u>A</u>)

前に挿入(P)

後に挿入(N)

生成(<u>G</u>)

A BRO



- (1) 🕞 隠線除去表示\_オフ
- (2) ステージツールバー: "ベース"\*1 3) メインメニュー[荷重] > [荷重タイプ: 施工段階]> [施工段階解析データ]
- > [ ] 施工ステージの設定] ④ "CS8"\_選択; [修正/表示] ℯ
- 5 期間:12→"30"日
- **6 追加ステップ**で、
- 7 ステップ1\_選択; [削除] ~
- ⑧ 日数: "20"; [追加] e<sup>\*2</sup>
- 9 [荷重]タブ



12) グループリストの **"KeyWC1"、"KeyWC3"**\_選択

13 [修正] ボタンクリック

- 19 [適用] ボタンクリック
  - \*1 施工段階の情報はベースモードでのみ修正が可能であるため、ベースモードに変更します。
- \*2 CS13において、キーセグメントの施工準備期間及び養生期間を考慮した追加ステージを設定するために、CS13の所要期間を20日と10日の2つの段階に分離します。

CS1 CS2 CS3 CS4 CS5 CS5

期間

108

5

追加ステージは施工準備が終了しキーセグメントのコンクリートが打設される時点である20日目に設定します。追加ステージは予め定義された施工段階を細分化することであるため施工総日数には影響を与えません。

要素 境界 荷重

- 施工段階の修正-2
- 手順 ● 施工段階8と同じ方法で施工段階10の内容も修正します。予定工程表によるとキーセグメント2の施工に所要される 時間は30日と計画されていて、施工段階10のステージ期間を30日に修正します。 1) ステージ: "CS10" isto 2) 期間:12→"30"日 CS10 Ett: 20 ( M L L 7, 14 ) 3 797 Ett 12 3) 日数: "20"を確認し、[追加] e 自動生成 2 結果の保存 ステップ番号 : 0 🔄 マステージ ☑ 追加ステップ ステップ生成 4 [荷重]タブ 現ステージの情報。 要求 | 境界 | 消重 4 5 アクティブ 727-0 別 アクティブ日夏 6 (7日数 初 ・日 ⑥ アクティブ日数: "20" FT2 FT3 FT4 FT5 FT7-1 FT7-2 FT7-4 FT7-4 FT7-4 KsyFT2-1 KsyFT2 WC1 WC2 WC3 WC4 WC5 グループリス グループリスト :名称 KeyWC: グループリストの 修正後 7 "KeyWC-1"、"KeyWC-2"\_選択 施工ステー 8 ステージ ステージ 追加ステップ OF T 道加(<u>A</u>) (高級(<u>D</u>) 8 [修正] ボタンクリック CS10 • 日数: 20 (例:1,3,7,14) 名称 修正(M) [ 清去(C) ] 期間 е в 日数 20 30 9 [OK] ボタンクリック 自動生成 結果の保存 ステップ番号 0 ÷ マステージ ☑ 追加ステップ (1) [閉じる] ボタンクリック ステップ生成 23 見ステージの情報。 施工ステージ 結果 ^ (A)(A) 名称 期間 日数 前に挿入(P) 非アクティブ CS3 CS4 CS5 CS6 CS7 アクティブ 12 12 12 12 12 30 36 48 (後に挿入(N) アクティブ日数 20 • 8 非アクティブ日数 初 ・日 60 72 84 114 114 144 生成(G) グループリスト グループリスト CS8 CS9 CS10 CS11 修正/表示(M) 名称 日数 名称 日朝 KeyWC2-1 KeyWC2-2 20 10 ▶ 閉じる( • WC2 WC3 WC4 WC5 追加修正利除 道加修正副除 OK キャンセル 適用



PC箱桁の2次死荷重を載荷します。荷重の大きさは30N/mmで、載荷方向は鉛直下向きの "-Z"です。



## 13 施工段階の修正-3

施工段階11で荷重グループ-2ndをアクティブ化して施工段階11のステージ期間を10000日に修正します。



### 時間依存的材料特性の定義及び連結

- 上部と下部のコンクリート構造物に対するモデリングが完了したので、各断面に対するコンクリート材料の時間依存特性(強度発現、クリーブ係数、乾燥 収縮度)を定義して各部材に連結します。\*1
- 道路橋示方書の規定では部材の仮想厚さ(形状指数)によって乾燥収縮度が異なります。従って、時間依存性材料の特性を考慮した解析を行うため には寸法が異なるそれぞれの部材に対して時間依存性材料特性を定義する必要があります。midas Civilでは部材の形状厚さ(形状指数)を自動計 算することができますので、時間依存特性は共通の特性で定義し、形状厚さ(形状指数)は後で自動計算させます。\*2
- 部材形状指数の変更機能を用いて変断面要素のクリープ係数と乾燥収縮度を計算する手順は以下の通りです。
  - 1. 道路橋示方書に基づくクリープと乾燥収縮度の定義
  - 2. 時間依存性を材質と連結
  - 3. 部材形状指数の変更機能を利用して、各部材の形状指数を自動計算して各要素に連結

上記の手順により、部材形状指数の変更を適用した要素には上記の手順3で計算された最終的なクリープと 乾燥収縮度が適用されます。

◆ 時間依存性の材料特性は右表の通りです。

2	8	Η	強	度	f <sub>ck</sub> =40 N/mm <sup>2</sup> (主桁)、27 N/mm <sup>2</sup> (橋脚)
相	3	对	湿	度	RH = 70%
А		с	/	u	任意の値を入力
נב	ックリ	IJ —	トの種	重類	普通コンクリート
型	枠	撤	去時	期	3日

\*1 クリーブ係数と乾燥収縮度が断面形状(部材の形状指数)に関わる変数であり、先ずは使用するコンクリート材料の時間依存特性を定義します。

\*2 材質と時間依存性材料特性を自動的に連結させるためには断面タイプが規格/ユーザー又はPCタイプである必要があります。

## 14 クリーフ/乾燥収縮の定義





## 16 材料特性の連結

時間依存性材料特性を該当する材質に連結します。













ステーシノステッシル酸症シリノエビマリスの石ボタンをクリックタロンプキストメニューが表示されます。 コンテキストメニューのグラフをテキストで保存機能を用いて施工段階別応力度変化をテキストファイルで保存することができます。



## 23 テーブルを用いた応力度の確認\*1

テーブルを用いて柱頭部端部における施工段階別応力度の変化を確認します。



## 24 プレストレス損失の確認 フレストレスの損失による施工段階別の張力変化を確認します。\*1



105

#### 25 PC鋼材の座標確認 解析で使用された最終的なPC鋼材の配置を確認します。 midas Civilでは要素の4等分点において、PC鋼材座標をテーブルで確認することができます。 手順 構果・ 率・ グラフ/デキスト・ ド・ 主初の応力度/モーメント図 デキスト **P** ① メインメニュー[結果] > [テーブル] ... 四年力 > [■ 結果テーブル▼] マ 玄位... トラス要素 ケーブル 安要素 杯要素 平面応力要素 平面応力要素 平面のずみ要素 秋野素 デ用リンク要素 合力... No X Y Z PC鋼材の名称 > [PC鋼材▶]> [PC鋼材の座標] 梁褒衆の断面力/応力度 ・ 新規に開設を追加 前重ケース別 / v7\* 👜 最終2.〒v7 ○ 全 X-時 ◎ スラ //ステップ (\*) 時間(日) ロガー・ 国有モード形状。 座居モード形状。 有効スパン長さ。 の選択 与リーラ之次 乾燥現編1 非線形特性 修正 | 前移 時刻塵応盜船 水和熱船析 出力開設 モーメント PC開材 施工段階館析用の名 施工ステージ 平衡要素の範点力。 -29/ NJL: E=X21 、同杯の配置緊張力損生早 J 757 8868 PC鋼材の座標/ ● 目入コマンドメッセーダ 人間引 • nm • 🖓 🕊 🕨 com • No='0'は、PC鋼材の配置始点で、全体座標系の座標で出力 X:PC鋼材の配置点のx座標、開始点(No=0)から処距離 Y:PC鋼材の配置点のy座標、要素中心線を基準とした要素座標系y軸の距離 Z:PC鋼材の配置点のy座標、要素中心線を基準とした要素座標系z軸の距離 \*1 106

## 











midas Civilでは特定施工段階の変位を確認することができます。 ここでは施工段階8における変位を確認してみます。



111

## 37 上越しの確認







## 33 組合せ荷重による断面力の確認-1



PC箱桁橋の施工が完了した後、活荷重、温度変化、支点沈下などの荷重によって発生する断面 力と死荷重によって発生する断面力にについて、それぞれ組み合わせた荷重について断面力を確認 します。施工段階荷重以外の荷重の組合せで定義された荷重は施工段階解析の最終ステージの 結果と組合わせます。本例題では施工段階荷重以外の荷重を入力しないために施工段階荷重に 対する係数荷重組合を定義して断面力を確認してみます。先に荷重の組合せを定義します。

	*	10月27日 No名陆.2 死荷重	jゴ タイプ デ 追加0	ATEX.	10重クラスと1985 	低数 1.0 【 1.0 【 1.0
•						

\*1 荷重組合せの定義と削除はベースモード、またはPostCSでのみ可能で、ここではPostCSを選択します。



## 35 組合せ荷重による断面力の確認-3 係数荷重組合せによる曲にオーメントを確認します。



# Contents

- 01. midas Civil 機能概要

#### 02. (体験操作)

操作1 – 連続桁のプレストレス解析

操作2 – PC橋の張出架設工事における施工検討

## 製品の開発ロードマップ(耐震設計対応)



### 部材非線形特性機能の改善

#### □ 橋脚断面のダイアログの改善

- 1. 既設の補強断面に対応
  - ① '適用規準'、'材料'によって、選択できる構造形式が決定/フィルタリング
  - ② 構造形式別に断面入力項目が変わる
  - ③ 既設と補強の断面定義が同時にできるように構成



	耐震設調	計専用	メニュー					
								耐震設計
下部工	要素 ▼ リンク ▼ 部材グループ/タイプ	支持条件 節点バネ	質量 ▼ 減衰 ▼	静的荷重 ▼ Pushover荷重 ▼ 地震荷重 ▼	固有値解析制御 解析実行	照査条件 耐震照査 ▼	計算書出力	オプション チェック
ウィザード	部材タイプ	境界条件	節点&質量	荷重	解析	設計一般	設計照	査



□ 耐震設計専用の結果ツリー



設計要領

### 耐震設計機能の概要

#### 1. 対応規準

- 1) 道路橋示方書:平成24、平成29年
- 2) 設計要領: 平成28年

#### 2. 照査機能の概要

- 1) 照查方法: "静的照查", "動的照查"
  - ① 静的照査:RC単柱形式、全体系(ラーメン橋の橋軸方向)に対応 ※ラーメン式橋脚には照査しない
  - ② 動的照査:複数波に対する非線形動解析結果の平均値で照査

#### ■ 動的照査項目

照査項目

道示

部材

3) レベル2 地震動に対する照査

2) 照查部材: "上部工", "支承部", "下部工"

※レベル1の許	容応力に対する照省はしない	恋位検討	最大応答変位		•
		交 (11761)	残留変位	•	•
			曲げ耐力 (曲げモーメント)	•	•
			許容曲率	•	•
■ 静的照查項目		上部工	降伏可否	•	•
四本百口	古空		破壊形態(せん断破壊検討)	•	•
照直項日	内谷		遊間量	•	•
設計水平震度	水平力、変位、許容塑性率	支承部	設計変位検討	•	•
	破壞形態		許容曲率(塑性化考慮する領域)	•	•
照査一覧	地震時保有水平耐力の評価		許容回転角		•
	残留変位				
せん断耐力	橋脚別のせん断耐力		降伏曲率(塑性化考慮しない領域)		•
	曲げモーメント	下部工	塑性率	•	
上部工	曲率		降伏可否	•	•
	せん断力		破壊形態(せん断破壊検討)	•	•
支承部	反力·変位		段落し部の損傷判定(RC橋脚)	•	•
			充填高さ (SRC部材)	•	•

### 静的照查 – 漸増解析結果>kh-δ、P-δ関係

- 1. 漸増解析の結果として、"kh-δ", "P-δ" 関係を出力
- 2. "kh-δ, P-δ 関係" をクリックすれば、kh-δ関係、又はP-δ 関係をテーブル出力
  - ※ 橋脚単位の照査の場合、橋脚別の結果をテーブルシートで区分して出力 ■ "kh-δ"、"P-δ" テーブル

ステップ数	Kh(P)	δ	状態	塑性箇所
1	00	00	弾性	
2	00	00		
3	00	00	初期降伏	00

- ※ 全体系の場合は、"kh-δ"、橋脚単位の場合は"P-δ" 関係を出力
- ※ 状態は該当するステップにおいて1つの部材でも塑性化に入れば表示
  - 状態:"弹性"、"初期降伏"、"降伏"、"限界状態"
- ※ 塑性箇所は該当のステップで塑性化に入った部材のグループと要素番号を出力
  - P1橋脚の要素番号4が塑性化した場合に、"P1 4"と表示
  - 弾性状態の場合は、"塑性箇所"に "--" と表記



### 静的照查 –耐震照查>照查一覧

#### ■ "全体系"のテーブル内容

地	震時保有水平耐力	記号	
破壊形態		-	曲げ破壊型
	初降伏限界	khy0	
水平震度	降伏限界	Khy	
	耐震性能に応じた限界	khu	
	せん断破壊時	khs	
	初降伏限界	δy0	
変位	降伏限界	δγ	
	耐震性能に応じた限界	δls2	
許容塑性率	<u>k</u>	μa	
固有周期		Т	
設計水平層	霞度の標準値	khc0	
地域別補正	E係数	C2z	
構造物特性	挂補正係数	Cs	
減衰定数は	基づく免振橋の補正係数	Ce	
設計水平層	慶度	khc	
判定		-	OK

地	震時保有水平耐力	記号	P1	
破壊形態		-	曲げ破壊型	
せん断耐力	1	Ps		
せん断耐力	(cc=1.0)	Ps0		
	初降伏限界	Py0		
水平力	降伏限界	Py		
	耐震性能に応じた限界	Pu		
	初降伏限界	δy0		
変位	降伏限界	δγ		
	耐震性能に応じた限界	δls2		
P-δ 算出時	時の断面耐力位置	μa	基部	
許容塑性率	×	μa		
固有周期		Т		
設計水平層	18度の標準値	khc0		
地域別補正	E係数	C2z		
構造物特性	生補正係数	Cs		
設計水平層	慶度	khc		
等価重量		W		
地震時保有	<b></b> 有水平耐力	Pa		
作用水平ナ	כ	Khc∙W		
判定(Pa ≧	khc•W)	-	ОК	

■ "橋脚単位"のテーブル内容

#### ■ "全体系"と"橋脚単位"共通

残留変位	記号	
応答塑性率	μr	
残留変位	δR	
許容残留変位	δRa	
判定(δR ≦ δRa)	-	OK

123

### 動的照查 – 耐震照查>照查一覧

- 1. 耐震照査ツリーは大きく"共通項目"、"上部工"、"支承部"、"下部工"で構成
- 2. "照査一覧表"をクリックすれば、耐震照査の項目別に全体部材について "OK", "NG" の判定結果を要約出力 1) "照査一覧表"のテーブル内容

立パナナ	检时百日	4	判定		
עזייום	快討項日	橋軸方向	橋軸直角方向		
	最大 応答変位	ОК	OK		
	残留変位	ОК	NG		
上或丁	曲げ耐力				
그마그	許容 曲率				
	せん断破壊 可否				
	遊間量				
支承部	設計変位				
	許容 曲率				
	塑性率				
下部工	せん断破壊 可否				
	RC 鉄筋段落部				
	SRC 重点高さ				

※ 橋軸方向、橋軸直角方向別に判定結果を一覧表示

- ※ 判定は照査項目別に部材全体が "OK"であれば、"OK" と表記
- 1つでも"NG"が含まれていれば、"NG" と表記

※ 選択した設計規準及び該当部材の照査項目がなければ "--" と表記 - たとえば, 鋼製橋脚で "RC鉄筋の段落し部" は "--" と表記



< 耐震照査の結果ツリー >

### 動的照查 –耐震照查>最大応答変位

- 1. "最大応答変位"をクリックするとメイン作業画面に "橋梁全体系", "橋脚" 別の結果をテーブルシートで区分して出力
- 2. "最大応答変位"の結果テーブル項目

	動的荷重	重 ケース1	動的荷重	重ケース2	動的荷重	直 ケース3		平均	间值	
部材	最大変位	許容変位	最大変位	許容変位	最大変位	許容変位		最大変位	許容変位	判定
	比	率	比	率	比	率		比	率	
G1 loft										OK
GI_IEIT										UK
G1 right										OK
G1_light										UK

※ 橋梁全体系の場合, 上部工の部材グループ別に左端部と右端部について、それぞれ最大変位を算出

※ 橋脚の場合, 柱部材グループ P1, P2, … 別に慣性力作用位置における最大応答変位を算出

※ 最大応答変位(δmax) = 慣性力作用位置の水平変位(δrmax) - 橋脚基部の水平変位(δp)

- 橋脚基部の回転角(Θp) × (橋脚基部~慣性力作用位置までの距離h) – 支承変形量(δs)

※ 支承変形量(δs)は上部構造軸線及び上下部結合条件が "分散", "免震", "支承"の場合に計算

※ 許容変位(δa)算出方式については各基準を参照



125

### 動的照查 –耐震照查>下部工>許容曲率

1. "許容曲率"をクリックするとメイン作業画面に下部工の曲率照査結果をテーブル出力

		荷重?	ケース1	荷重:	ケース2	荷重く	テース3			
部材	要素	応答曲率	許容曲率	応答曲率	許容曲率	応答曲率	許容曲率		平均值	判定
		比	率	比	;率	比	率			
	1								00	OK
D1	1								00	UK
Γ⊥	2								00	OK
	2								00	UK

※ ラーメン橋脚の場合,部材梁部に対しても許容曲率の超過可否を検討

※ (+), (-) 非対称断面の場合、テーブルに出力する許容曲率は "応答曲率/許容曲率" の比率が大きい方の値を出力

#### 2. 許容曲率の算定式

※ 部材M-φ算定で計算された限界状態の曲率より算出

1) RC, SC(REED) 工法

 $\phi_a = rac{\phi_{ls2}}{lpha}$  の  $\phi_{\rm lst2}, \phi_{\rm lst2}:$  耐震性能2,3 限界状態に相当する曲率 a:安全係数 1.2

#### 2) 鋼材橋脚

: 圧縮側の鋼材板厚の中心位置のひずみが許容ひずみをaに到達する時の曲率 qa

 $\mu_{\phi a}$  :許容曲率塑性率  $\phi_{SRC}^{y}$ :降伏曲率

φ<sub>SRC</sub><sup>u</sup>:終局曲率

#### 3) SRC橋脚

 $\phi_a = \mu_{\phi a} \phi_{SRC}{}^y = \phi_{SRC}{}^u$ 

#### 2018 MIDAS Construction FEM Technical Education Seminar

	2018年上半期	2018年 下半期	2019年上半期	2019年下半期	2020年上半期
施	Modeler Global β版	• 日本版 β版	日本版 リリース	バージョンアップ	°
加工会社向	● Global β版 限定	至公開 • 日本Ι版β版2	◇開 ●鋼橋の接合部モデリング	ブ ・ウィザードによるモデル作用 ・土工計算	戎
は		Co	nstructor リリース	バージョンアップ	
		●츘 ●츘	●工定義 ●干渉チ ■エシミュレーション	ェック ・数量集計(日本の積算方法)	
		Civil 耐震設計対応		バージョンアップ	
		●免制振メーカ対応など			
ノサル	・耐震照査	Modeler·De	signer リリース	バージョンアップ	
タント	●部材属性(材料、断面、PC部	●CIM 作成ガイド語 ●Land XML 連携 ◎R材) ●Civilデータ連携	・Civ	il-CIM 連携拡大: 荷重、境界	
向 け	●構造要素(フレーム、板、ソリッ	(ギ	Drafter β版	Drafter リリース	バージョンアップ
			●Global 機能 ●納品 ●Revision 機能 ●発泳	品図面の40% 完成度 ● 主先のCAD製図規準へ対応 	納品図面の70% 完成度





株式会社マイダスアイティジャパン 〒101-0021 東京都千代田区外神田5-3-1 秋葉原OSビル7階 Tel: 03-5817-0787 | Fax:03-5817-0784 | E-mail: g.support@midasit.com