

Réalisation d'une étude génie civil avec câbles de précontrainte

Résumé :

Ce document a pour but de donner des conseils pour réaliser des études de béton armé avec des câbles de précontrainte en utilisant les fonctionnalités dédiées (DEFI_CABLE_BP/CALC_PRECONT). Il donne des informations sur les précautions de maillage, sur les modalités d'application de la précontrainte et sur les possibilités de phasage.

1 Introduction

Les études de Génie Civil sont souvent assez complexes à réaliser dans la mesure où elles font intervenir des modélisations 3D, coques, barres et plusieurs matériaux. Ce document essaie de mutualiser l'expérience acquise sur le sujet en donnant des conseils de méthodologie pour le maillage et la phase de modélisation, pour ce qui concerne les structures précontraintes.

La mise en œuvre numérique de la tension exige quelques précautions d'usage, notamment dans le cas des calculs non-linéaires, puisque la chronologie des chargements peut impacter les résultats. Dans ce document, nous voyons comment mettre en place les commandes pour reproduire quelques exemples de situations envisageables dans la réalité.

Pour une présentation plus visuelle, les supports de la formation « Code_Aster/salome_meca Module 4 : Génie Civil » peuvent également être consultés ([02-Modeling of the prestressed reinforced structures](#)) et une mise en application sous forme de Travaux Pratiques, accessible via le test FORMA42.

2 Remarque préliminaire

Dans *Code_Aster*, deux types de modélisation existent pour décrire la précontrainte.

- La première méthode est adaptée pour décrire la **précontrainte adhérente**. Dans ce cas, les câbles de précontrainte sont représentés par des éléments 1D avec la modélisation `BARRE`. La précontrainte peut-être appliquée de manière aisée via les opérateurs `DEFI_CABLE_BP` et `AFFE_CHAR_MECA` qui permettent d'estimer le profil de tension initiale (N) variable le long du câble d'après les formules réglementaires (BPEL ou ETCC) et de le transformer en chargement.
- La deuxième méthode (moins éprouvée) est adaptée pour décrire la **précontrainte non adhérente** (typiquement les TGG). Dans ce cas, les câbles de précontrainte sont représentés par des éléments 1D avec la modélisation `CABLE_GAINE`. La mise en tension du câble est obtenue en simulant le processus de mise en tension du câble via l'opérateur `CALC_PRECONT`, en supposant que les câbles glissent avec un frottement de type loi de Coulomb.

3 Première étape : le maillage

Pour réaliser un calcul sur une structure en béton armé précontraint, il est nécessaire de mailler le béton, les armatures ainsi que les câbles de précontrainte.

- Le maillage du béton peut être réalisé avec n'importe quel élément volumique en 3D ou en 2D. En 3D, les éléments peuvent être linéaires ou quadratiques. Si une modélisation de type coque est choisie, les éléments seront linéaires.
- Les armatures peuvent être représentés :
 - soit individuellement dans ce cas, elles seront obligatoirement maillées avec des `SEG2` (éléments linéaires) dont les nœuds sont communs avec ceux du béton. Il faut donc y penser lorsqu'on maille le béton. Par ailleurs, il faut être vigilant si le béton est maillé avec des éléments quadratiques de façon à bien faire correspondre tous les nœuds béton situés le long de l'armature avec un nœud acier : autrement dit, si le béton est maillé avec des éléments quadratiques, à l'endroit où doit passer une armature, il faut définir 2 `SEG2` acier pour une maille béton ;
 - soit de manière répartie sous forme d'une surface dont les nœuds sont les mêmes que les nœuds du béton. Les mailles pourront être indifféremment des triangles ou des quadrangles, linéaires ou quadratiques. Il faudra donc veiller à identifier cette surface au

moment du maillage béton et à dupliquer les mailles pour définir la nappe d'acier (via *Transformation* → *Duplication Nodes/Elements* dans *salome_meca*). S'il y a plusieurs nappes d'armatures, il faudra dupliquer autant de fois que nécessaire ces éléments.

- Les câbles de précontrainte doivent être maillés avec des éléments unidimensionnels. Si la modélisation `BARRE` est utilisée, ces éléments seront des `SEG2` ; si la modélisation `CABLE_GAINE` est utilisée, ces éléments seront des `SEG3`. Quelque soit la modélisation, il n'est pas nécessaire de faire coïncider les nœuds du câble et les nœuds béton : la commande `DEFI_CABLE_BP` permet en effet de créer les liaisons cinématiques qui vont lier les nœuds du câble avec les nœuds du béton de la maille environnante. Il faut en revanche veiller à avoir un niveau de discrétisation semblable pour le béton et l'acier, de façon à avoir, dans la mesure du possible, un nœud acier dans chaque maille de béton (pour que tous les éléments voient le câble) et d'éviter d'avoir plusieurs nœuds acier dans une maille béton (pour éviter d'alourdir le problème avec des multiplicateurs de Lagrange inutile).
Les nœuds d'ancrage devant être définis pour chaque câble, il est nécessaire d'avoir créé des groupes de nœuds pour chaque extrémité de câbles.

4 Deuxième étape : la mise en donnée du problème

On détaille ici les différentes étapes de la mise en donnée d'un problème type de béton précontraint dans *Code_Aster*, pour les deux types de modélisation. Pour chaque phase, on précise les éventuelles questions à se poser et les informations qu'il faut fournir. Dans le cas de la modélisation `BARRE`, un exemple de mise en application est proposé en annexe où l'on donne les différentes variantes pour la phase de résolution.

4.1 Lecture et enrichissements éventuels du maillage

- Vérifier que les nœuds d'ancrage sont bien accessibles (individuellement) par un `GROUP_NO`.
- Créer les éventuels groupes de nœuds ou de mailles pour le post-traitement. Si on souhaite post-traiter les tensions dans des câbles de précontrainte, il faut penser à ordonner les nœuds du groupe de nœuds correspondants (option '`SEGM_DROI_ORDO`' ou '`NOEUD_ORDO`' dans `DEFI_GROUP/CREA_GROUP_NO`).
- Orienter correctement les groupes de mailles où on impose des chargements de type pression ou flux (commande `ORIE_PEAU_3D (2D)`).

4.2 Affectation d'un modèle

- **Pour les armatures**

Dans le cas d'une modélisation `3D`, les armatures seront modélisées par des éléments `BARRE` si elles ont été représentées par des éléments linéiques ou par des éléments `GRILLE_MEMBRANE` ou `MEMBRANE`) si elles ont été représentés par des éléments surfaciques.

Dans le cas d'une modélisation de type plaque (`DKT`, `Q4GG`), il faut utiliser la modélisation `GRILLE_EXCENTREE`.

- **Pour les câbles de précontrainte**

Pour des câbles adhérents, le modèle `BARRE` (s'appuyant sur des `SEG2`) sera utilisé.

Pour des câbles non-adhérents, le modèle `CABLE_GAINE` (s'appuyant sur des `SEG3`) sera utilisé..

4.3 Caractéristiques des éléments de structure

Dans `AFFE_CARA_ELEM`, définir :

- pour les armatures passives, soit leur section (BARRE), soit la section et l'orientation de la nappe (GRILLE)
- pour les câbles de précontrainte, définir la section (BARRE).

4.4 Définition des matériaux

Différents types de lois sont disponibles en fonction des phénomènes que l'on souhaite prendre en compte (élasticité, endommagement, fluage, ...). Des tableaux de synthèse donnant les principales caractéristiques de chacune d'entre elles sont disponibles dans [\[U2.03.07\] : Panorama des outils disponibles pour réaliser des calculs de structure de Génie Civil en béton](#).

Le choix de la loi détermine les mots-clés à renseigner sous `DEFI_MATERIAU` [U4.43.01].

En présence de câbles et pour pouvoir utiliser `DEFI_CABLE_BP`, il faut également avoir renseigné en plus des paramètres liés à la loi de comportement utilisé, en fonction du règlement utilisé (BPEL ou ETCC) :

- pour le béton, **soit** le mot-clé `BPEL_BETON`, en renseignant si nécessaire les pertes par fluage `PERT_FLUA`, et les pertes dues au retrait `PERT_RETR` **soit** le mot-clé `ETCC_BETON()` ;
- pour l'acier des câbles de précontrainte, **soit** le mot-clé `BPEL_ACIER`, en renseignant la contrainte à rupture `F_PRG`, le coefficient de frottement en partie droite `FROT_LINE` et en partie courbe `FROT_COURB`, le coefficient de relaxation `MU0_RELAX`, et la relaxation de l'acier à 1000 heures `RELAX_1000`, **soit** le mot-clé `ETCC_ACIER`. Dans ce cas, les données à fournir sont la contrainte à rupture `F_PRG`, le coefficient de frottement `COEF_FROT`, le coefficient de perte en ligne `PERT_LIGNE`, et la relaxation de l'acier à 1000 heures `RELAX_1000`.

Tous ces paramètres sont facultatifs.

Remarques :

- 1) *Le paramètre `F_PRG` n'intervient pas dans un éventuel calcul non linéaire avec la plasticité des câbles, il permet uniquement de calculer la perte par relaxation. Pour permettre un calcul avec plastification, il faut déclarer la limite d'élasticité avec la loi de comportement choisie.*
- 2) *La commande `DEFI_CABLE_BP` ne peut pas considérer le cas où les caractéristiques élastiques du béton traversé par le câble peuvent varier avec la température.*
- 3) *La commande `DEFI_CABLE_BP` peut supporter le cas où un câble traverse plusieurs matériaux béton. Il faut cependant que tous les bétons aient les mêmes propriétés vis-à-vis du BPEL ou ETCC, c'est-à-dire les mêmes propriétés sous le mot-clé `BPEL_BETON` ou `ETCC_BETON`.*

Cas des câbles non-adhérents :

Lorsqu'on utilise la modélisation `CABLE_GAINE`, l'utilisateur doit également renseigner la loi de frottement qui doit être utilisée via le mot-clé `CABLE_GAINE_FROT`. Le choix est logiquement de type 'FROTTANT', impliquant de renseigner les coefficients de frottement en ligne droite et en courbe. Toutefois, l'utilisateur a également la possibilité de choisir l'option 'ADHERENT' pour faire facilement des comparaisons entre les deux comportements (résultats équivalents à la modélisation `BARRE`) ou l'option 'GLISSANT' qui permet d'éviter les éventuelles difficultés de convergence liées au frottement.

4.5 Définition des câbles

La phase de définition des câbles passe par la commande `DEFI_CABLE_BP`. Cela permet de définir quelle doit être la tension dans les câbles selon les règles du BPEL/ETCC, en fonction de la tension initiale, du recul d'ancrage (qui s'applique uniquement pour les ancrages actifs), de la relaxation de l'acier et des déformations différées du béton (fluage et retrait).

Signalons qu'un seul `DEFI_CABLE_BP` peut regrouper plusieurs câbles à condition qu'ils aient les mêmes paramètres d'entrée pour le calcul de la tension, et que l'on souhaite tendre tous ces câbles simultanément.

Si l'utilisateur a fait le choix de modéliser des câbles non-adhérents (`FROTTANT` ou `GLISSANT`), il convient de préciser dans `DEFI_CABLE_BP`, `ADHERENT='NON'` .

Le poinçonnement créé par les ancrages peut quelque fois donner lieu à des difficultés numériques de modélisation. L'origine de ce problème est lié à l'incompatibilité du mode de chargement (une force ponctuelle créé par l'ancrage) par rapport au maillage du béton (2D ou 3D). Pour éviter ce problème, le mot-clé `CONE` sous `DEFI_CABLE_BP`) permet de définir un volume représentant le cône d'évanouissement placé à l'extrémité des câbles, et ainsi de répartir la force de poinçonnement sur un volume du béton, et non plus sur un ou quelques nœuds. La géométrie de ce volume correspond à un cylindre dont les dimensions (longueur et rayon) devraient idéalement correspondre au cône d'évanouissement réellement employé. Cependant, il faut noter que si le maillage du béton dans cette région n'est pas suffisamment fin, le volume du cône n'intégrera pas de nœuds supplémentaires et le problème ne sera pas pas modifié. Il n'est également pas possible qu'il y ait recouvrement des cônes. L'option `CONE` n'est pas activable dans le cas de câbles non adhérents.

Remarques :

- 1) *Chaque extrémité de câble peut être déclarée comme étant « actif » ou « passif ». Si un câble ne comporte aucune extrémité active, aucune tension n'est alors appliquée.*
- 2) *L'utilisation de l'option `CONE` requiert une attention particulière quant à la façon d'imposer les conditions aux limites sous peine de voir apparaître des conditions cinématiques surabondantes qui empêchent la résolution du problème.*

4.6 Définition des chargements

4.6.1 Cas des câbles adhérents

Deux variantes existent pour réaliser la mise en tension. La première méthode consiste à appliquer directement la précontrainte sous forme d'une tension initiale dans les câbles comme chargement avec `STAT_NON_LINE`. Le chargement est instantané. Son inconvénient est que la tension qui résulte de l'équilibre est généralement plus faible que celle demandée par l'utilisateur en raison de la déformation élastique du béton sous l'effet de la précontrainte.

La deuxième méthode est une amélioration de la première et s'appuie sur la macro-commande `CALC_PRECONT` qui englobe un certain nombre de manipulations du modèle pour assurer la mise en tension (cf. [R7.01.02]). En utilisant cet opérateur, la tension à l'équilibre est exactement celle demandée (c'est à dire celle calculée par les formules réglementaires), mais cela permet également la mise en tension successive des câbles pour recréer le phasage de la mise en précontrainte de la structure. Enfin, le dernier intérêt de cette méthode, c'est la possibilité d'appliquer la tension du câble de façon graduelle, ce qui peut être nécessaire pour des comportements de type non-linéaire, notamment en cas de fissuration du béton pendant la phase de mise en précontrainte.

Méthode basique : `STAT_NON_LINE`

En plus des conditions aux limites, et des différents chargements, il suffit de créer un chargement lié aux câbles via l'opérateur `AFFE_CHAR_MECA` en incluant les chargements liés à la tension et ceux liés aux liaisons cinématiques entre l'acier et le béton soit :

```
CHCAB =AFFE_CHAR_MECA (MODELE=MO, RELA_CINE_BP=_F (CABLE_BP=CAB_BP3,  
SIGM_BPEL=' OUI ', RELA_CINE=' OUI ',),).
```

Toutefois si l'utilisateur envisage d'enchaîner plusieurs `STAT_NON_LINE`, il faudra dupliquer ce chargement en n'incluant que les liaisons cinématiques (`SIGM_BPEL='NON'`, `RELA_CINE='OUI'`). Ce chargement sera utilisé dès le deuxième appel à `STAT_NON_LINE`.

Méthode conseillée : `CALC_PRECONT`

En plus des conditions aux limites, et des différents chargements, il faut définir les chargements liés aux câbles qui ne doivent intégrer que les liaisons cinématiques soit :

```
CHCAB      =AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO,          RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP3,  
                        SIGM_BPEL='NON', RELA_CINE='OUI'),)
```

Ces chargements seront utilisés :

- pour tout calcul avec `STAT_NON_LINE` pendant les phases antérieures à la mise en tension (par exemple, si on simule une phase de fluage)
- pour les phases postérieures à la mise en tension (sinon le calcul s'arrête en erreur fatale pour cause de matrice non factorisable) que le calcul soit fait avec `STAT_NON_LINE` ou avec `CALC_PRECONT`.

Il faut donc penser à définir autant de chargements que de phases de mise en tension différentes.

4.6.2 Cas des câbles non adhérents

Les consignes sont les mêmes que pour le cas adhérent avec `CALC_PRECONT`. En revanche, il faut prévoir également de créer des chargements supplémentaires permettant de bloquer le glissement aux nœuds d'ancrage des câbles une fois mis en tension. Soit :

```
CGLIS =AFFE_CHAR_MECA( MODELE=MO,  
                        DDL_IMPO=( _F(GROUP_NO=('PC1D','PC1F'),  
                                      GLIS=0.0),),)
```

5 La résolution du problème mécanique

La dernière étape consiste à résoudre le problème mécanique. Elle se déroule différemment selon la méthode employée et la prise en compte du phasage. Ce chapitre détaille la manière de procéder pour chacun des choix, en précisant les chargements à inclure (mot-clé `EXCIT`) lors de l'appel à `CALC_PRECONT` ou à `STAT_NON_LINE`.

5.1 Câbles adhérents mis en tension avec `CALC_PRECONT`

Trois cas de figures sont envisageables :

- 1) L'utilisateur souhaite mettre en tension **simultanément** tous les câbles de précontrainte ainsi qu'un chargement instantané, sans autres chargements au préalable. Dans ce cas, il suffit de faire appel une seule fois à la macro-commande `CALC_PRECONT`. Le chargement est composé des conditions aux limites et des éventuels chargements instantanés (aucun chargement concernant les câbles). Sous le mot-clé `CABLE_BP`, on inclura tous les concepts `DEFI_CABLE_BP` (voir scénario 3 en annexe).
- 2) L'utilisateur souhaite faire des calculs **avant** la mise en tension des câbles. Dans ce cas, il convient :
 - soit de désactiver les câbles dans le modèle en leur affectant la loi de comportement `RELATION='SANS'` sous le mot-clé `COMPORTEMENT` de `STAT_NON_LINE`. Dans ce cas, la rigidité des câbles est nulle. Il est également indispensable d'ajouter dans les chargements, les relations cinématiques liant câble et béton (chargement obtenu en écrivant `AFFE_CHAR_MECA(RELA_CINE_BP=_F(RELA_CINE='OUI'))`) (voir scénario 1

- et 3 en annexe).
 - soit de ne pas inclure les câbles dans le modèle utilisé pour faire les calculs avant la mise en tension des câbles (ce qui est plus fastidieux puisqu'il faut travailler avec 2 modèles).
- 3) L'utilisateur souhaite mettre **successivement** en tension les câbles. Dans ce cas, il faut faire appel à `CALC_PRECONT` autant de fois que nécessaire.
- `CABLE_BP` contiendra les concepts `DEFI_CABLE_BP` associés aux câbles que l'on est en train de tendre au cours de cet appel à `CALC_PRECONT`.
- `CABLE_BP_INACTIF` contiendra ceux que l'on souhaite tendre ultérieurement. De cette façon, c'est la macro-commande qui se charge d'affecter une loi de comportement `SANS` à ces câbles et d'inclure les liaisons cinématiques associées à ces mêmes câbles.
- Pour le chargement, il s'agit d'inclure systématiquement les conditions aux limites ainsi que les éventuels chargements instantanés.
- A partir du deuxième appel à `CALC_PRECONT`, il convient d'inclure en plus, les liaisons cinématiques liées aux câbles déjà mis en tension aux étapes précédentes (voir scénario 1 en Annexe).

Dans tous les cas de figure, pour les `STAT_NON_LINE` qui suivent la mise en tension des câbles, il est important de ne pas oublier l'ensemble des liaisons cinématiques liées aux câbles

5.2 Câbles adhérents mis en tension avec `STAT_NON_LINE`

Si l'utilisateur ne souhaite pas utiliser `CALC_PRECONT` pour mettre en tension les câbles de précontrainte, il est possible d'avoir recours à l'ancienne méthode de mise en tension des câbles malgré ses inconvénients [R7.01.02].

La mise en tension est réalisée simplement en incluant dans les charges le concept `AFFE_CHAR_MECA` défini par `RELA_CINE_BP = F(RELA_CINE = 'OUI', SIGM_BPEL='OUI')`. A l'issue de ce calcul, la tension dans les câbles n'est plus égale à celle prescrite par le BPEL. Néanmoins, il est possible de déterminer un coefficient multiplicatif (de l'ordre d'une dizaine de%) à appliquer aux tensions initiales appliquées aux câbles (au niveau de la déclaration de l'opérateur `DEFI_CABLE_BP`) permettant de compenser globalement les pertes par déformation instantanée de la structure. Une fois le fichier de commande modifié par ces coefficients de correction, la modélisation des câbles de précontrainte est accomplie.

Attention, dans le cas d'enchaînement de `STAT_NON_LINE`, il convient à partir du deuxième appel, de n'inclure dans le chargement que les relations cinématiques et pas la tension dans les câbles, sous peine d'ajouter cette tension, à chaque calcul (voir scénario 2 en annexe). Cela nécessite donc de créer un deuxième `AFFE_CHAR_MECA` avec l'opérande `RELA_CINE_BP = F(RELA_CINE = 'OUI', SIGM_BPEL='NON')` (cf. scénario 2 en Annexe).

5.3 Câbles non adhérents mis en tension avec `CALC_PRECONT`

Les consignes sont identiques au cas des câbles adhérents. Deux spécificités à signaler néanmoins.

1. La loi de comportement pour le câble n'est plus simplement élastique mais :

```
RELATION = 'KIT_CG', RELATION_KIT = (' ELAS', 'CABLE_GAINE_FROT'),
```


'ELAS', peut être remplacé par 'SANS' lorsque le câble ne doit pas intervenir dans le calcul.
2. Une fois que les câbles ont été mis en tension, il faut rajouter le chargement qui bloque le glissement des nœuds d'ancrage (cf. § 4.6.2). Il est conseillé de s'appuyer sur le cas-test SSNV164D.

6 Post-traitement

Pour les cas adhérents, il est possible de récupérer le profil de tension dans le câble calculée selon les formules réglementaires, via la commande :

```
TAB_1_I=RECU_TABLE(CO=CAB_BP, NOM_TABLE='CABLE_BP',)
```

Après mise en tension des câbles, il est bien sûr possible de tracer le profil de tension à plusieurs instants grâce aux commandes `POST_RELEVE_T/RECU_FONCTION/IMPR_FONCTION`. Un exemple est présent dans le test `FORMA42`.

7 Annexe

Voici un exemple d'application commenté qui est tiré du TP de formation FORMA42 disponible dans la liste des cas-tests [V6.04.165]. Il s'agit d'un poteau traversé par 5 câbles, et le chargement est composé de :

- la pesanteur
- la précontrainte dans les câbles
- une pression sur la face supérieure (chargement non présent dans le cas-test)

La mise en donnée est commune, ensuite on montre 3 scénarios pour résoudre le problème. La mise en œuvre du test permettra de comparer les réponses obtenues en termes de tension dans les câbles. Selon le scénario choisi, la tension dans les câbles et les déformations du béton ne sont pas identiques.

Le premier scénario (FORMA42C) est le plus physique et le phasage est le suivant :

- prise en compte de la pesanteur
- mise en tension des câbles 1 et 2
- mise en tension des câbles 3 et 4
- mise en tension du câble 5
- mise en pression

Le deuxième scénario (FORMA42B) est identique au premier mais il utilise l'opérateur `CALC_PRECONT` et permet ainsi d'avoir directement la tension réglementaire dans les câbles de précontrainte.

Le troisième scénario (FORMA42A) est celui qu'on appliquait avant le développement de l'opérateur `CALC_PRECONT` (jusqu'à la version 6 de *Code_Aster*) et qui est la méthode qui reste préconisée dans le cas où on utilise un modèle `DKT` pour le béton

- prise en compte de la pesanteur et mise en tension des 5 câbles
- mise en pression

La mise en donnée du problème

<pre> MA=LIRE_MALLAGE(...) MA=DEFI_GROUP(...) MO=AFFE_MODELE(MALLAGE=MA, AFFE=(_F(GROUP_MA='VOLTOT', PHENOMENE='MECANIQUE', MODELISATION='3D',), _F(GROUP_MA=('CAB1','CAB2','CAB3',' CAB4','CAB5'), PHENOMENE='MECANIQUE', MODELISATION='BARRE',),),) CE=AFFE_CARA_ELEM(MODELE=MO, BARRE=_F(...),) MBETON=DEFI_MATERIAU(ELAS=_F(...), BPEL_BETON=_F(...)); MCABLE=DEFI_MATERIAU(ELAS=_F(...), BPEL_ACIER=_F(F_PRG=1.94E11, FROT_COURB=0.0, FROT_LINE=1.5E-3,)) CMAT=AFFE_MATERIAU(...) </pre>	<p>Lecture et enrichissement du maillage. La création des GROUP_NO liés aux câbles n'est indispensable que pour un éventuel post-traitement le long de ceux-ci.</p> <p>Définition des modèles (3D pour le béton, BARRE pour les câbles)</p> <p>Caractéristiques géométriques (section) des éléments barres</p> <p>Création et affectation des caractéristiques matériaux pour le câble et le béton : Béton : élastique + données réglementaires BPEL par défaut Acier : élastique +données réglementaires BPEL +</p>
<pre> CAB_BP12=DEFI_CABLE_BP(MODELE=MO, CHAM_MATER=CMAT, CARA_ELEM=CE, GROUP_MA_BETON='VOLTOT', TYPE_ANCRAGE=('ACTIF','PASSIF',), TENSION_INIT=3.75E6, RECU_ANCRAGE=0.001, DEFI_CABLE=(_F(GROUP_MA='CAB1', GROUP_NO_ANCRAGE=('PC1D','PC1F',)), _F(GROUP_MA='CAB2', GROUP_NO_ANCRAGE=('PC2D','PC2F',))) CAB_BP34=DEFI_CABLE_BP(MODELE=MO, CHAM_MATER=CMAT, CARA_ELEM=CE, GROUP_MA_BETON='VOLTOT', TYPE_ANCRAGE=('ACTIF','PASSIF',), TENSION_INIT=3.75E6, RECU_ANCRAGE=0.001, DEFI_CABLE=(_F(GROUP_MA='CAB3', GROUP_NO_ANCRAGE=('PC3D','PC3F',)), _F(GROUP_MA='CAB4', GROUP_NO_ANCRAGE=('PC4D','PC4F',))) CAB_BP5=DEFI_CABLE_BP(MODELE=MO, CHAM_MATER=CMAT, CARA_ELEM=CE, GROUP_MA_BETON='VOLTOT', TYPE_ANCRAGE=('ACTIF','PASSIF',), TENSION_INIT=3.75E6, RECU_ANCRAGE=0.001, DEFI_CABLE=_F(GROUP_MA='CAB5', GROUP_NO_ANCRAGE=('PC5D','PC5F',))) </pre>	<p>Définition des 5 câbles de précontrainte</p> <p>Il est possible de regrouper dans un même : DEFI_CABLE_BP les câbles 1 et 2 d'une part, et les câbles 3 et 4 d'autres part, puisqu'ils ont les mêmes caractéristiques et sont mis en tension simultanément. Et dans le cas où tous les câbles sont tendus simultanément (scénario 2 et 3), on pourrait regrouper tous les câbles.</p>
<pre> CLIM =AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO, DDL_IMPO =..., PESANTEUR =...) CMCAB12=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO, RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP12, SIGM_BPEL='NON', RELA_CINE='OUI',),) CMCAB23=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO, RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP23, SIGM_BPEL='NON', RELA_CINE='OUI',),) CMCAB5=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO, RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP5, SIGM_BPEL='NON', RELA_CINE='OUI',),); </pre>	<p>Création des chargements :</p> <p>les conditions aux limites et la pesanteur</p> <p>Les liaisons cinématiques reliant le câble au béton (ici SIGM_BPEL='NON' , car on ne veut pas inclure dans ce chargement la tension dans les câbles)</p>

```
PRES =AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO,  
                      PRES_REP =_F(GROUP_MA = 'HAUT',  
                                   PRES = 500,, )  
FCT = DEFI_FONCTION(NOM_PARA = 'INST',  
                    VALE = (0. ,0., 600., 0., 1000.,  
1.),)
```

Les chargements postérieurs à la mise en tension des câbles (ici une pression)

Scénario 1

```
LINST=DEFI_LIST_REEL (VALE=(0.0,150.,300.,450.,600.,1000.),  
);
```

ETAPE 1 : effet de la pesanteur

```
RES1 = STAT_NON_LINE (MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=( _F( RELATION = 'ELAS',  
                    GROUP_MA='VOLTOT'),  
  _F( RELATION = 'SANS',  
    GROUP_MA= ('CABLE'),),),),  
  EXCIT = ( _F( CHARGE = CLIM, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB12, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB34, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB5, ), ),  
  INCREMENT= _F( LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 150. ), )
```

ETAPE 2 : mise en tension des câbles 1 et 2

```
#-----  
RES1 = CALC_PRECONT (reuse=RES1,  
  ETAT_INIT= _F( EVOL_NOLI=RES1 ),  
  MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=( _F( RELATION = 'ELAS',  
                    GROUP_MA= ('VOLTOT','CABLE') ),  
  EXCIT=( _F( CHARGE = CLIM, ), ),  
  CABLE_BP=( CAB_BP12 ),  
  CABLE_BP_INACTIF =  
    ( CAB_BP34, CAB_BP5, ),  
  INCREMENT= _F( LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 300. ), )
```

ETAPE 3 : mise en tension câbles 3 et 4

```
#-----  
RES1 = CALC_PRECONT ( reuse=RES1,  
  ETAT_INIT= _F( EVOL_NOLI=RES1 ),  
  MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=( _F( RELATION = 'ELAS',  
                    GROUP_MA= ('VOLTOT','CABLE') ),  
  EXCIT = ( _F( CHARGE = CLIM, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB12, ), ),  
  CABLE_BP = ( CAB_BP34 ),  
  CABLE_BP_INACTIF = ( CAB_BP5 ),  
  INCREMENT= _F( LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 450. ), )
```

ETAPE 4 : mise en tension câble 5

```
#-----  
RES1 = CALC_PRECONT ( reuse=RES1,  
  ETAT_INIT= _F( EVOL_NOLI=RES1 ),  
  MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=( _F( RELATION = 'ELAS',  
                    GROUP_MA='VOLTOT' ),  
  _F( RELATION = 'VMIS_ISOT_LINE',  
    GROUP_MA = 'CABLE' ), ),  
  EXCIT = ( _F( CHARGE = CLIM, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB12, ),  
  _F( CHARGE = CMCAB34, ), ),  
  CABLE_BP = ( CAB_BP5 ),  
  INCREMENT= _F( LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 600. ), )
```

Les câbles n'interviennent pas : d'où
RELATION='SANS' , mais comme ils sont présents
dans le modèle, on inclut les liaisons cinématiques les
concernant (sinon les câbles "tombent").

Alors que les conditions aux limites et la pesanteur
sont maintenues, CALC_PRECONT , va mettre en
tension les câbles 1 et 2, tout en maintenant inactifs
les câbles 3,4 et 5.

Affecter la loi de comportement réelle aux câbles.
Ne pas inclure les liaisons cinématiques liant les
câbles au béton, CALC_PRECONT s'en charge

Cette fois les câbles 1 et 2 sont déjà tendus et ne sont
donc plus gérés par CALC_PRECONT , c'est pourquoi il
faut inclure dans le chargement en plus des conditions
aux limites, les liaisons cinématiques pour ces 2
câbles. En revanche rien à mettre pour le câble 5,
toujours inactif, et pour les câbles 3 et 4 que
CALC_PRECONT va mettre en tension à cette étape

Seul le câble 5 est géré par CALC_PRECONT , il faut
donc inclure les liaisons cinématiques pour les autres
câbles déjà tendus (1,2,3 et 4).

ETAPE 5 : mise en pression

```
#-----  
RES1 = STAT_NON_LINE( reuse=RES1,  
                      ETAT_INIT=_F(EVOL_NOLI=RES1),  
                      MODELE=MO,  
                      CHAM_MATER=CMAT,  
                      CARA_ELEM=CE,  
                      COMPORTEMENT=_F( RELATION = 'ELAS',  
                                       GROUP_MA=('VOLTOT','CABLE')),  
                      EXCIT   =(_F(CHARGE = CLIM, ),  
                                _F(CHARGE = CMCAB12, ),  
                                _F(CHARGE = CMCAB34, ),  
                                _F(CHARGE = CMCAB5, ),  
                                _F(CHARGE = PRES, ),  
                                FONC_MULT = FCT, ),  
                      INCREMENT=_F(LIST_INST = LINST,  
                                    INST_FIN = 1000. ), )
```

Tous les câbles sont maintenant actifs. Le chargement doit comprendre les conditions aux limites, les chargements instantanés, les liaisons cinématiques pour tous les câbles et les nouveaux chargements à appliquer (ici PRES).

Scénario 2

```
LINST=DEFI_LIST_REEL(VALE=(0.0, 600., 1000.),);
```

ETAPE 1 : effet de la pesanteur + tension des câbles

```
RES1 = CABLE_PRECONT(MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=_F(RELATION = 'ELAS',  
    GROUP_MA=('VOLTOT','CABLE)),  
  CABLE_BP = (CAB_BP12,CAB_BP34,CAB_BP5),  
  EXCIT = _F(CHARGE = CLIM,),  
  INCREMENT=_F(LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 600.,))
```

Le chargement est composé de CLIM et les 5 câbles sont mis en tension simultanément

ETAPE 2 : mise en pression

```
#-----  
RES1 = STAT_NON_LINE( reuse=RES1,  
  ETAT_INIT=_F(EVOL_NOLI=RES1),  
  MODELE=MO,  
  CHAM_MATER=CMAT,  
  CARA_ELEM=CE,  
  COMPORTEMENT=_F(RELATION = 'ELAS',  
    GROUP_MA=('VOLTOT','CABLE)),  
  EXCIT = (_F(CHARGE = CLIM,),  
    _F(CHARGE = CMCAB12,),  
    _F(CHARGE = CMCAB34,),  
    _F(CHARGE = CMCAB5,),  
    _F(CHARGE = PRES,  
      FONC_MULT = FCT,)),  
  INCREMENT=_F(LIST_INST = LINST,  
    INST_FIN = 1000.,))
```

On maintient toujours les conditions aux limites et la pesanteur, on inclut la pression. Pour les câbles, on a toujours besoin des liaisons cinématiques les concernant.

Scénario 3

```
LINST=DEFI_LIST_REEL(VALE=(0.0, 600., 1000.),);  
CMCAB12B=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO,  
    RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP12,  
        SIGM_BPEL='OUI',  
        RELA_CINE='OUI',),)  
CMCAB34B=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO,  
    RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP3,  
        SIGM_BPEL='OUI',  
        RELA_CINE='OUI',),)  
CMCAB5B=AFFE_CHAR_MECA(MODELE=MO,  
    RELA_CINE_BP=_F(CABLE_BP=CAB_BP5,  
        SIGM_BPEL='OUI',  
        RELA_CINE='OUI',),);
```

ETAPE 1 : effet de la pesanteur + tension des câbles

```
RES1 = STAT_NON_LINE(MODELE=MO,  
    CHAM_MATER=CMAT,  
    CARA_ELEM=CE,  
    COMPORTEMENT=_F(RELATION = 'ELAS',  
        GROUP_MA=('VOLTOT','CABLE)),  
    EXCIT =(_F(CHARGE = CLIM,),  
        _F(CHARGE = CMCAB12B),  
        _F(CHARGE = CMCAB34B),  
        _F(CHARGE = CMCAB5B,)),  
    INCREMENT=_F(LIST_INST = LINST,  
        INST_FIN = 600.),)
```

ETAPE 2: mise en pression

```
#-----  
RES1 = STAT_NON_LINE(reuse=RES1,  
    ETAT_INIT=_F(EVOL_NOLI=RES1),  
    MODELE=MO,  
    CHAM_MATER=CMAT,  
    CARA_ELEM=CE,  
    COMPORTEMENT=_F(RELATION = 'ELAS',  
        GROUP_MA=('VOLTOT','CABLE)),  
    EXCIT =(_F(CHARGE = CLIM,),  
        _F(CHARGE = CMCAB12,)),  
        _F(CHARGE = CMCAB34,)),  
        _F(CHARGE = CMCAB5,)),  
        _F(CHARGE = PRES,  
            FONC_MULT = FCT,)),  
    INCREMENT=_F(LIST_INST = LINST,  
        INST_FIN = 1000.),)
```

Pour appliquer directement la tension dans les câbles, on a besoin de définir de nouveaux chargements contenant à la fois les liaisons cinématiques liant câble et béton, et la valeur de la tension à inclure dans les câbles (d'où SIGM_BPEL='OUI', contrairement aux chargements CMCAB_i définis initialement).

Le chargement est composé de CLIM et des CMCAB_{ij}B contenant les liaisons cinématiques et la tension dans les câbles

On maintient toujours les conditions aux limites et la pesanteur, on inclut la pression. Pour les câbles, c'est bien les CMCAB_i car on souhaite juste maintenir les liaisons cinématiques (sinon, on ajoute une nouvelle fois la tension dans les câbles)