Macro-commande DEFI_CABLE_BP

Résumé

L'objectif de cette commande est de calculer les profils initiaux de tension le long des câbles de précontrainte d'une structure béton. Les données du calcul sont la tension appliquée aux extrémités et d'autres paramètres caractéristiques des ancrages et des matériaux. Les relations utilisées sont celles prescrites par le BPEL 91 ou par l'ETCC. Elle permet également de créer des relations cinématiques entre les nœuds de câble et les nœuds de béton dans lequel il est immergé.

Le concept cabl_precont produit peut ensuite être utilisé :

- soit par l'opérateur AFFE_CHAR_MECA [U4.44.01] opérande RELA_CINE_BP pour définir les chargements mécaniques liés à la présence du câble (relations cinématiques et / ou tension dans les câbles).Ces chargements seront pris en compte par l'opérateur STAT_NON_LINE [U4.51.03] ;
- soit par l'opérateur CALC_PRECONT [U4.42.05] pour une mise en tension progressive des câbles et la possibilité de faire du phasage ;
- soit par l'opérateur DEFI_GROUP (CREA_GROUP_NO/OPTION = 'RELA_CINE_BP') pour créer des groupes de nœuds correspondant aux liaisons créées et permettre une vérification visuelle de ces relations cinématiques.

Produit une Structure de Données de type cabl_precont.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

1 Syntaxe

```
cabl_pr[cabl_precont] = DEFI_CABLE_BP  (

    ♦  MODELE           =  modele,                          [modele]
    ♦  CHAM_MATER       =  chmat,                           [cham_mater]
    ♦  CARA_ELEM        =  caelem,                          [cara_elem]
    ♦  GROUP_MA_BETON   =  grmabe,                          [gr_maille]
    ♦  TYPE_ANCRAGE     =  /'ACTIF',
                           /'PASSIF',
    ♦  ADHERENT         =  /’OUI’                           [DEFAUT]
                           /’NON’
    ♦  TENSION_INIT     =  f0,                              [R]
    ♦  RECUL_ANCRAGE    =  delta,                           [R]

    # Si ADHERENT = 'NON'
    ♦  /DEFI_CABLE      =  _F(                              [DEFAUT]
       ♦  /GROUP_MA     =  grmaca,                          [gr_maille]
          GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa,                        [l_gr_noeud]
                           )
    # Fin ADHERENT = 'NON'

    # Si ADHERENT = 'OUI'

    ◊  TYPE_RELAX       =  /'SANS',                         [DEFAUT]
                           /'BPEL',
                           /'ETCC_DIRECT',
                           / 'ETCC_REPRISE',

    ◊  /DEFI_CABLE      =  _F(                              [DEFAUT]
       ◊  /GROUP_MA     =  grmaca,                          [gr_maille]
          GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa,                        [l_gr_noeud]
       / TABL_CABLE     =   table ,                            [ table_* ]
                           )

    ◊  /MODI_CABLE_RUPT =  _F(
       ♦  GROUP_MA      =  grmaca,                          [gr_maille]
       ♦  GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa,                        [l_gr_noeud]
       ♦  TENSION       =  table,
                           )

    # Si TYPE_RELAX = 'ETCC_REPRISE'
    ◊  /MODI_CABLE_ETCC =  _F(
       ♦  GROUP_MA      =  grmaca,                          [gr_maille]
       ♦  GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa,                        [l_gr_noeud]
       ♦  TENSION       =  table                            [table_*]
       ♦  NBH_RELAX     =  nbh,                             [R]
                           )
    # Fin TYPE_RELAX = 'ETCC_REPRISE'

     # Si TYPE_RELAX = ' ETCC_DIRECT '
    ♦  NBH_RELAX        =  nbh,                             [R]
    # Fin TYPE_RELAX = 'ETCC_DIRECT'

    # Si TYPE_RELAX = 'BPEL'
    ♦  R_J              =  rj,                              [R]
    # Fin TYPE_RELAX = 'BPEL'
```


Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

```
          ◊  CONE          =  _F(
                ♦  RAYON     =  rayon,                    [R]
                ♦  LONGUEUR  =  long,                     [R]
                ♦  PRESENT   =  l_pre,                    [l_tx])
                                 )
          # Fin ADHERENT = 'OUI'
       )
       ◊  TITRE            =  l_titr,                     [l_tx]
)
```


Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

2 Opérandes

2.1 Opérande MODELE

♦ MODELE = modèle
Concept produit par l'opérateur AFFE_MODELE [U4.41.01] permettant de définir les types d'éléments finis affectés aux mailles du maillage.

2.2 Opérande CHAM_MATER

♦ CHAM_MATER = chmat
Concept produit par l'opérateur AFFE_MATERIAU [U4.43.02] permettant d'affecter des matériaux aux mailles du maillage.

2.3 Opérande CARA_ELEM

♦ CARA_ELEM = caelem
Concept produit par l'opérateur AFFE_CARA_ELEM [U4.42.01] permettant d'affecter des caractéristiques mécaniques et géométriques aux éléments de la structure étudiée.

2.4 Opérande GROUP_MA_BETON

♦ GROUP_MA_BETON = grmabe
Nom du (ou des) groupes de mailles du maillage représentant la structure béton. On définit ainsi précisément le lieu géométrique de projection des câbles, étape préliminaire à la détermination des relations cinématiques entre les degrés de liberté des nœuds des câbles et les degrés de liberté des nœuds de la structure béton.

Remarques :
1- Il est possible de fournir ici une liste de groupe de mailles, notamment pour le cas où toutes les mailles béton environnant le câble n'aient pas le même comportement. Toutefois, il est indispensable que toutes les mailles bétons concernées aient les mêmes caractéristiques BPEL_BETON *.*
2- Les mailles modélisant le béton ne peuvent être que des mailles 3D ou des mailles 2D dans le cas d'une modélisation de plaque (DKT,Q4GG).

2.5 Définition du câble

2.5.1 Mot-clé DEFI_CABLE [DEFAUT]

DEFI_CABLE
Mot-clé facteur permettant la définition d'un câble par désignation des entités topologiques du maillage qui le représentent. Les occurrences multiples sont autorisées, afin de pouvoir définir plusieurs câbles. Les câbles peuvent être définis individuellement ou via la fourniture d'une table (voir test SSNV229a)

/ ♦ GROUP_MA = grmaca
Nom du groupe de mailles du maillage représentant le câble.

♦ GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa
Liste de groupes de nœuds définissant les ancrages. Le cardinal de cette liste doit être inférieur ou égal à 2. Dans chaque groupe de nœud, on ne retiendra comme ancrage que le premier nœud du groupe.

/ ♦ TABL_CABLE = table
Quand le nombre de câbles est important, il peut être plus facile de les avoir défini via une table contenant 3 colonnes, définissant le groupe de mailles du câbles et le nom des 2

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

groupes de nœud définissant les ancrages. Les colonnes doivent se nommer GROUP_MA, GROUP_NO1, GROUP_NO2.

Cette table peut être définie en dehors de Code_Aster (Excel, python) et lu avec la commande LIRE_TABLE.

Exemple :

```
#LISTE CABLE
GROUP_MA GROUP_NO1 GROUP_NO2
CAB1 CAB1_I CAB1_F
CAB3 CAB3_I CAB3_F
```

2.5.2 Mot-clé MODI_CABLE_ETCC

◊ MODI_CABLE_ETCC

Mot-clé facteur permettant la définition d'un câble par désignation des entités topologiques du maillage qui le représentent et fournissant pour chacun des câbles la tension initiale à court terme afin de permettre de calculer les pertes par relaxation de l'acier selon l'ETCC (**câble adhérent uniquement**). Les occurrences multiples sont autorisées, afin de pouvoir définir plusieurs câbles. Pour l'utiliser, il faut avoir préciser TYPE_RELAX='ETCC_REPRISE'.

♦ GROUP_MA = grmaca

Nom du groupe de mailles du maillage représentant le câble.

♦ GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa

Liste de groupes de nœuds définissant les ancrages. Le cardinal de cette liste doit être inférieur ou égal à 2. Dans chaque groupe de nœud, on ne retiendra comme ancrage que le premier nœud du groupe.

♦ TENSION = table

Table contenant la tension dans le câble pour toutes les abscisses curvilignes (table à 2 colonnes). Cette table est utilisée pour calculer les pertes par relaxation de l'acier dans le cas où l'utilisateur a opté pour l'option TYPE_RELAX = 'ETCC_REPRISE'. Cette table est obtenue via un POST_RELEVE_T sur les nœuds du câble étudié, après un premier calcul statique.

2.5.3 Mot-clé MODI_CABLE_RUPT

◊ MODI_CABLE_RUPT

Mot-clé facteur permettant la définition d'un câble par désignation des entités topologiques du maillage qui le représentent. Ce mot-clé permet de contourner le calcul de tension en récupérant la table fournie sous le mot-clé TENSION. La technique permet de simuler la rupture d'un câble avec réancrage (**câble adhérent uniquement**).
Les occurrences multiples sont autorisées, afin de pouvoir définir plusieurs câbles.

♦ GROUP_MA = grmaca

Nom du groupe de mailles du maillage représentant le câble.

♦ GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa

Liste de groupes de nœuds définissant les ancrages. Le cardinal de cette liste doit être inférieur ou égal à 2. Dans chaque groupe de nœud, on ne retiendra comme ancrage que le premier nœud du groupe.

♦ TENSION = table

Table contenant la tension dans le câble pour toutes les abscisses curvilignes (table à 2 colonnes) et qui va devenir la tension de référence. Cette table est obtenue via un POST_RELEVE_T sur les nœuds du câble étudié après un premier calcul puis modifiée comme le souhaite l'utilisateur.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

2.6 Opérande ADHERENT

♦ ADHERENT = / 'OUI' [DEFAUT]
/ 'NON'

Ce mot-clé permet d'indiquer si on souhaite modéliser des câbles adhérents au béton (ADHERENT = 'OUI') ou des câbles glissants ou frottants (ADHERENT = 'NON'). Pour les cas non adhérents, il faut utiliser pour représenter les acier la modélisation CABLE_GAINE et la loi de comportement CABLE_GAINE_FROT. Le cas adhérent peut être simulé avec les modélisation BARRE ou CABLE_GAINE .

Remarque :

Dans le cas ADHERENT = 'NON' , le profil de tension est calculé même s'il n'est pas utilisé par la suite (ni dans AFFE_CHAR_MECA/RELA_CINE_BP, ni dans CALC_PRECONT).

2.7 Opérande TYPE_ANCRAGE

♦ TYPE_ANCRAGE = l_tya

Liste d'arguments de type texte caractérisant les ancrages du câble : 'ACTIF' ou 'PASSIF' (seuls arguments licites). Cette liste doit comporter 2 arguments, ni plus ni moins, et doit être ordonnée en regard de la liste des nœuds définissant les ancrages (opérande GROUP_NO_ANCRAGE ci-dessus). À noter que si plusieurs câbles sont définis dans DEFI_CABLE alors le premier argument de TYPE_ANCRAGE s'applique à tous les premiers nœuds qui définissent les ancrages. *Idem* pour le deuxième argument.

Remarques :

1- L'opérateur reconstitue le chemin connexe menant du premier au second ancrage du câble en parcourant les mailles qui le représentent. La non-existence d'un chemin connexe entre les deux ancrages provoque un arrêt du programme en erreur fatale.
2- Les ancrages actifs sont ceux où l'on applique une tension initiale.

2.8 Opérande TENSION_INIT

♦ TENSION_INIT = f0

Valeur de la force initiale appliquée aux ancrages actifs des câbles.
Cette valeur doit être positive.

2.9 Opérande RECUL_ANCRAGE

♦ RECUL_ANCRAGE = delta

Valeur du recul aux ancrages actifs des câbles.
Cette valeur doit être positive.

2.10 Choix du type de calcul pour la prise en compte de la relaxation des aciers

◊ TYPE_RELAX = /'SANS', [DEFAUT]
/'BPEL',
/'ETCC_DIRECT',
/ 'ETCC_REPRISE',

Mot-clé permettant de définir si on prend en compte ou non, les pertes de tension par relaxation de l'acier par la méthode réglementaire, et si oui laquelle (ETCC ou BPEL). Ce mot-clé facteur étant facultatif, par défaut les pertes de tension par relaxation de l'acier ne sont pas prises en compte.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

2.10.1 TYPE_RELAX='SANS'

Il s'agit de la valeur par défaut. Dans ce cas, on ne prend pas en compte ce type de perte par une méthode réglementaire. En revanche, on peut la prendre en compte en utilisant la loi de comportement viscoélastique RELAX_ACIER pour le câble (cf. [R5.03.09]).

2.10.2 TYPE_RELAX='BPEL'

Dans ce cas, la formule du BPEL est appliquée, et le mot-clé R_J doit être renseigné (cf. §2.11 pour le détail).

2.10.3 TYPE_RELAX='ETCC_DIRECT'

Dans ce cas, la formule de l'ETCC est appliquée, mais l'effort utilisé ne prend en compte que les pertes par frottement et par recul d'ancrage (cf. § 4).
Il est nécessaire de renseigner le mot-clé NBH_RELAX (cf. §2.12).

2.10.4 TYPE_RELAX='ETCC_REPRISE'

Dans ce cas, la formule exacte de l'ETCC est appliquée. Cela implique de faire un premier calcul sans relaxation et de récupérer la tension dans le câble. Ensuite il convient de définir le câble en fonction de MODI_CABLE_ETCC au lieu de DEFI_CABLE.
Il est nécessaire de renseigner le mot-clé NBH_RELAX (cf. §2.12).

2.11 Opérande R_J

◊ R_J = rj

Paramètre à renseigner uniquement si TYPE_RELAX='BPEL'.
Valeur de la fonction adimensionnelle $r(j)$ caractérisant l'évolution de la relaxation de l'acier dans le temps et uniquement de l'acier (ce coefficient ne s'applique pas aux pertes par fluage ou retrait du béton renseigné sous BPEL_BETON dans DEFI_MATERIAU) ; par exemple le BPEL 91 recommande :

$r(j)=\frac{j}{j+9\times r_m}$ avec j en jours

et $r_m=\frac{\text{aire de la section de béton}}{\text{périmètre de la section de béton}}\equiv\text{rayon moyen}$

Cette valeur doit être positive ou nulle.

j correspond à la date (en jours) pour laquelle on veut estimer l'état de contrainte dans la structure. Pour le cas où, dans le calcul de structures, les barres seraient modélisées avec un comportement de type fluage, il ne faut pas renseigner ce mot-clé dans DEFI_CABLE_BP.

2.12 Opérande NBH_RELAX

◊ NBH_RELAX = nh

Paramètre à renseigner uniquement si TYPE_RELAX='ETCC_DIRECT' ou 'ETCC_REPRISE'.
Temps considéré pour la prise en compte des pertes par relaxation de l'acier dans l'ETCC, exprimé en nombre d'heures.
La formule appliquée est la suivante :

$$\Delta F_{pr}=0{,}66\,.\,\rho_{1000}\,.\,e^{9{,}1\frac{\widetilde{F}(s)}{P_{pk}}}\,.\left(\frac{nh}{1000}\right)^{0{,}75(1-\widetilde{F}(s)/P_{pk})}\,.10^{-5}\widetilde{F}(s)$$

où :

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

ρ_{1000} est la valeur du coefficient de relaxation de l'acier à 1000 heures en %, renseignée sous ETCC_ACIER.

P_{pk} est la tension maximale de l'acier à rupture, calculée à partir de la donnée de F_PRG sous ETCC_ACIER.

$\tilde{F}$ est égale à la tension calculée selon l'ETCC en prenant en compte les pertes par frottement et par recul d'ancrage si TYPE_RELAX='ETCC_DIRECT' ou la tension fournie par l'utilisateur sous MODI_CABLE_ETCC/TENSION dans l'autre cas.

2.13 Mot-clé CONE

♦ CONE

Ce mot-clé facteur permet de définir un volume géométrique autour des ancrages, et d'affecter, en sortie de AFFE_CHAR_MECA mot-clé RELA_CINE_BP, à tous les nœuds (béton et câble) contenus dans ce volume, une relation cinématique de type LIAISON_SOLIDE (corps rigide). La définition de ce volume permet d'atténuer les contraintes qu'engendrent les tensions aux extrémités des câbles sur le béton. Dans la réalité, ce phénomène est évité grâce à la mise en place d'un cône de diffusion de contrainte (matériau plus dur que le béton) qui répartit la force de précontrainte sur une grande surface du béton. En pratique, le cône étant pratiquement droit, on définit un volume cylindrique.

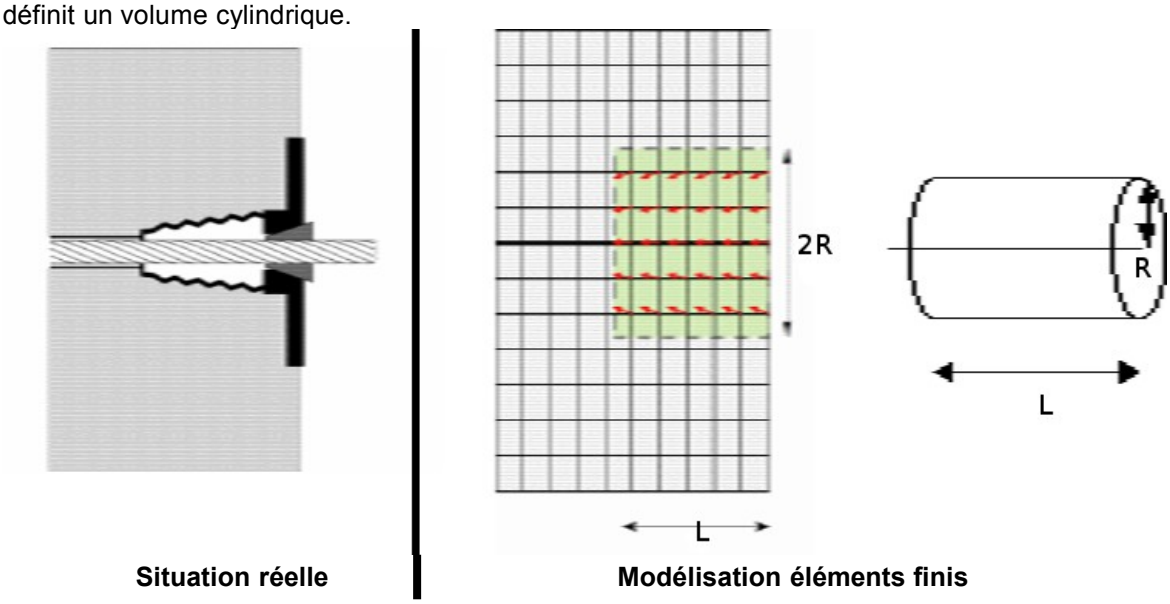


Figure 1: utilisation d'un cône de diffusion : situation réelle et modélisation

À noter que plusieurs cônes et donc plusieurs blocs rigides sont définis si le mot-clé PRESENT contient deux 'OUI' (un bloc par extrémité du câble) ou si plusieurs câbles sont définis sous DEFI_CABLE.

Remarque :

En pratique, le cylindre est défini par la commande DEFI_GROUP option TUNNEL. La méthodologie d'extraction des nœuds contenu dans le cône est décrite dans le document [U4.22.01] (commande DEFI_GROUP).

♦ RAYON = rayon

Rayon du cône.

♦ LONGUEUR = longueur

Longueur du cône, au sens abscisse curviligne sur le câble. On définit le cône comme une succession de cylindre en s'arrêtant lorsque la longueur totale des cylindres est égale au paramètre longueur.

♦ PRESENT = l_pre

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

Cette liste doit comporter 2 arguments, ni plus ni moins, et doit être ordonnée en regard de la liste des nœuds définissant les ancrages (opérande GROUP_NO_ANCRAGE ci-dessus).
Les seuls arguments valides sont 'OUI' ou 'NON'; ils permettent de définir le cône sur les deux ancrages (PRESENT = ('OUI', 'OUI',)), sur le premier ancrage (PRESENT = ('OUI', 'NON',)) ou sur le deuxième ancrage (PRESENT = ('NON', 'OUI',)). A noter que si plusieurs câbles sont définis dans DEFI_CABLE alors le premier argument de PRESENT s'applique à tous les premiers nœuds qui définissent les ancrages. Idem pour le deuxième argument.

2.14 Opérande TITRE

◊ TITRE = l_titr
Liste d'arguments de type texte définissant un titre attaché au concept [cabl_precont].

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

3 Complément théorique : estimation des pertes de tension dans un câble de précontrainte suivant les prescriptions du BPEL

Dans le cas où l'utilisateur a défini les caractéristiques matériaux BPEL_BETON et BPEL_ACIER, l'évolution de la tension (en Newton) le long d'un câble de précontrainte est calculée en utilisant les relations prescrites par le BPEL. Ces relations sont les suivantes.

3.1 Évolution de la tension au voisinage de l'ancrage

La tension s'écrit :

$$F(s)=\tilde{F}(s)-\{x_{flu}\times F_0+ x_{ret}\times F_0+ r(j)\times\frac{5}{100}\times\rho_{1000}\left[\frac{\tilde{F}(s)}{S_a\times\sigma_y}-\mu_0\right]\times\tilde{F}(s)\} \quad (1)$$

où s désigne l'abscisse curviligne le long du câble. Les paramètres introduits dans cette expression sont :

- F_0 tension initiale (N) ;
- x_{flu} taux forfaitaire de perte de tension par fluage du béton, par rapport à la tension initiale ;
- x_{ret} taux forfaitaire de perte de tension par retrait du béton, par rapport à la tension initiale ;
- ρ_{1000} relaxation de l'acier à 1000 heures, exprimée en % ;
- S_a aire de la section droite du câble définie dans AFFE_CARA_ELEM ;
- σ_y contrainte limite élastique de l'acier ;
- μ_0 coefficient adimensionnel de relaxation de l'acier précontraint.

$r(j)$ est une fonction adimensionnelle caractérisant l'évolution de la relaxation dans le temps :

$r(j)=\frac{j}{j+9\times r_m}$ avec j en jours et $r_m=\frac{\text{aire de la section de béton}}{\text{périmètre de la section de béton}}\equiv\text{rayon moyen}$

La fonction $r(j)$ dépendant de la géométrie de la structure, la valeur utilisée est définie dans l'opérateur DEFI_CABLE_BP.

$\tilde{F}(s)$ est l'évolution de la tension au voisinage de l'ancrage après prise en compte de la perte par recul d'ancrage et des pertes par contact entre le câble et le béton.

$\tilde{F}(s)$ est définie par la relation : $F_c(s)\times\tilde{F}(s)=\left[F_c(d)\right]^2$

$F_c(s)$ désigne l'évolution de la tension le long du câble après prise en compte des pertes par contact entre le câble et le béton : $F_c(s)=F_0\exp\left(-f\alpha-\varphi s\right)$

α désigne la déviation angulaire cumulée et les paramètres introduits dans l'expression de son $F_c(s)$ t :

f coefficient de frottement entre le câble et la gaine en partie courbe, en rad^{-1} ;

φ coefficient de frottement entre le câble et la gaine en m^{-1}.

Remarques :

- *Les coefficients f, φ, ρ_{1000}, σ_y, μ_0 sont à renseigner dans l'opérateur DEFI_MATERIAU sous le mot-clé BPEL_ACIER,*
- *x_{flu} et x_{ret} sont à renseigner dans l'opérateur DEFI_MATERIAU sous le mot-clé BPEL_BETON.*

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

La longueur d intervenant dans l'expression de $\tilde{F}(s)$ est la longueur sur laquelle s'applique la perte de tension par recul à l'ancrage. Cette longueur est estimée à l'aide de la relation :

$$E_a S_a \Delta = \int_0^d \left(F_c(s) - \tilde{F}(s) \right) ds \quad (2)$$

où E_a est le module d'Young de l'acier et Δ la valeur du recul à l'ancrage. Ainsi $E_a S_a \Delta$ représente l'énergie de déformation (du câble) due au recul à l'ancrage.

3.2 Évolution de la tension au-delà de la longueur où s'appliquent les pertes de tension par recul à l'ancrage

Cette tension s'écrit :

$$F(s) = F_c(s) - \{ x_{flu} \times F_0 + x_{ret} \times F_0 + r(j) \times \frac{5}{100} \times \rho_{1000} \left[\frac{\tilde{F}(s)}{S_a \times \sigma_y} - \mu_0 \right] \times \tilde{F}(s) \} \quad (3)$$

avec les mêmes notations que celles introduites au paragraphe précédent.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

4 Complément théorique : estimation des pertes de tension dans un câble de précontrainte suivant les prescriptions de l'ETCC

Dans le cas où l'utilisateur a défini les caractéristiques matériaux ETCC_BETON et ETCC_ACIER, l'évolution de la tension (en Newton) le long d'un câble de précontrainte est calculée en utilisant les relations prescrites par l'ETCC. Toutefois les pertes dues à la déformation élastique du béton et aux déformations dues au retrait et au fluage du béton ne sont pas prises en compte dans le calcul. Il convient si on veut les prendre en compte :

– de tendre les câbles en 2 familles pour récupérer les pertes dues à la déformation élastique du béton
– d'imposer au béton les déformations de retrait et de fluage, après la mise en tension des câbles.

Les relations implantées sont les suivantes.

4.1 Évolution de la tension au voisinage de l'ancrage

Elle s'écrit :

$$F(s)=\widetilde{F}(s)-0{,}8\,\Delta F_{pr}(s) \tag{4}$$

avec

$\tilde{F}(s)$ est l'évolution de la tension au voisinage de l'ancrage après prise en compte de la perte par recul d'ancrage et des pertes par contact entre le câble et le béton.

$\tilde{F}(s)$ est définie par la relation : $F_c(s)\times\tilde{F}(s)=\left[F_c(d)\right]^2$

$F_c(s)$ désigne l'évolution de la tension le long du câble après prise en compte des pertes par contact entre le câble et le béton : $F_c(s)=F_0\exp^{-\mu(\alpha+k\,s)}$

α désigne la déviation angulaire cumulée et les paramètres introduits dans l'expression de son $F_c(s)$ sont :

$\mu\left[rad^{-1}\right]$ le coefficient de frottement entre le câble et la gaine ;

$k\left[rad^{-1}.m^{-1}\right]$ le coefficient de perte en ligne.

La longueur d intervenant dans l'expression de $\tilde{F}(s)$ est la longueur sur laquelle s'applique la perte de tension par recul à l'ancrage. Cette longueur est estimée à l'aide de la relation :

$$E_a S_a \Delta=\int_0^d \left(F_c(s)-\tilde{F}(s)\right)ds \tag{5}$$

où

E_a est le module d'Young de l'acier et Δ la valeur du recul à l'ancrage. Ainsi $E_a S_a \Delta$ représente l'énergie de déformation (du câble) due au recul à l'ancrage.

ΔF_{pr} sont les pertes dues à la relaxation des câbles, estimées par la formule suivante

$$\Delta F_{pr}(s)=0{,}66\,.\,\rho_{1000}.e^{9{,}1\frac{\widetilde{F}(s)}{P_{pk}}}.\left(\frac{nh}{1000}\right)^{0{,}75(1-\widetilde{F}(s)/P_{pk})}.10^{-5}\widetilde{F_{(s)}} \tag{6}$$

s désigne l'abscisse curviligne le long du câble. Les paramètres introduits dans cette expression sont :

- ρ_{1000} Relaxation de l'acier à 1000 heures, exprimée en %.
- P_{pk} Force à rupture dans l'acier (calculée à partir du paramètre F_PRG renseigné dans DEFI_MATERIAU/ETCC_ACIER)
- nh Le nombre d'heures après la mise en précontrainte à laquelle les pertes sont calculées.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

Remarques :

- *Les coefficients* $\mu, k, \rho_{1000,} F_{prg}$ *sont à renseigner dans l'opérateur* DEFI_MATERIAU *sous le mot-clé* BPEL_ACIER *,*
- nh *est à renseigner dans l'opérateur* DEFI_CABLE_BP *.*

4.2 Évolution de la tension au-delà de la longueur où s'appliquent les pertes de tension par recul à l'ancrage

On écrit la relation suivante :

$$F(s)=F_c(s)-0{,}8*0{,}66\,\rho_{1000}.\exp^{9{,}1F_c(s)/F_{prg}}.\left(\frac{nh}{1000}\right)^{0{,}75(1-F_c(s))/F_{prg}}.10^{-5}F_c(s) \quad (7)$$

Avec les mêmes notations que celles introduites au paragraphe précédent.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)

5 Exemple

Voir le test SSNV164 pour une mise en application, et les documents [U2.03.06] et [U4.42.05] pour savoir plus précisément comment mettre en tension les câbles de précontrainte.
Voir le test SSNV229 pour un exemple de prise en compte de la relaxation de l'acier selon l'ETCC, selon les 2 méthodes possibles mais également pour la définition des câbles via une table. La modélisation C permet de valider la procédure pour simuler la rupture d'un câble avec réancrage.
Voir le test ZZZZ347 pour un exemple d'utilisation avec la modélisation CABLE_GAINE.

Document diffusé sous licence GNU FDL (http://www.gnu.org/copyleft/fdl.html)