
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.

Le concept `cabl_precont` produit peut ensuite être utilisé :

- soit par l'opérateur `AFPE_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.

Produit une Structure de Données de type `cabl_precont`.

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]

    ♦ DEFI_CABLE = _F (

        ♦ / GROUP_MA = grmaca, [gr_maille]
          / MAILLE = l_maca, [l_maille]

        ♦ / NOEUD_ANCRAGE = l_noa, [l_noeud]
          / GROUP_NO_ANCRAGE = l_gnoa, [l_gr_noeud]

        ◇ TENSION_CT = table [table_*])

    ♦ TYPE_ANCRAGE = l_tya, [l_tx]
    ♦ TENSION_INIT = f0, [R]
    ♦ REcul_ANCRAGE = delta, [R]

    ◇ TYPE_RELAX = / 'SANS' [DEFAULT]
                  / 'BPEL'
                  / 'ETCC_DIRECT'
                  / 'ETCC_REPRISE'

    ◇ CONE = _F (

        ♦ RAYON = rayon, [R]
        ♦ LONGUEUR = long, [R]
        ♦ PRESENT = l_pre, [l_tx] )

    ◇ TITRE = l_titr, [l_tx]

# Si TYPE_RELAX='BPEL',

    ♦ R_J = rj, [R]

# Si TYPE_RELAX='ETCC_DIRECT' ou 'ETCC_REPRISE',

    ♦ NBH_RELAX = nbh, [R]

)
```

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 Mot-clé `DEFI_CABLE`

- ◆ `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.

- ◆ / `GROUP_MA` = `grmaca`

Nom du groupe de mailles du maillage représentant le câble.

- / `MAILLE` = `l_maca`

Liste des mailles du maillage représentant le câble. Fonctionnalité incompatible avec le mot-clé `CONE` (utiliser `GROUP_MA`).

- ◆ / `NOEUD_ANCRAGE` = `l_noa`

Liste des nœuds définissant les ancrages du câble, i.e. les extrémités. Cette liste doit comporter 2 arguments, ni plus ni moins.

- / `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_CT = 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.

2.6 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 `NOEUD_ANCRAGE` ci-dessus). A 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.

2.7 Opérande `TENSION_INIT`

◇ `TENSION_INIT = f0`

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

2.8 Opérande `RECU_L_ANCRAGE`

◇ `RECU_L_ANCRAGE = delta`

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

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

Mot-clé facteur permettant de définir si on prend en compte ou non, les pertes de tension par relaxation de l'acier, et si oui quelle est la méthode de calcul utilisée. Ce mot-clé facteur étant facultatif, par défaut les pertes de tension par relaxation de l'acier ne sont pas prises en compte.

2.9.1 `TYPE_RELAX='SANS'`

Il s'agit de la valeur par défaut. Dans ce cas, on ne prend pas en compte ce type de perte.

2.9.2 `TYPE_RELAX='BPEL'`

Dans ce cas, la formule du BPEL est appliquée, et le mot-clé `R_J` doit être renseigné (cf. §2.10 pour le détail).

2.9.3 `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. §2.11).

2.9.4 `TYPE_RELAX='ETCC_REPRISE'`

Dans ce cas, la formule de l'ETCC est appliquée. L'effort utilisé est celui fourni par l'utilisateur sous le mot-clé facteur `DEFI_CABLE/TENSION_CT= table`. La tension ainsi prise en compte peut tenir compte des pertes élastiques si les câbles ont été mis en précontrainte en 2 familles.
Il est nécessaire de renseigner le mot-clé `NBH_RELAX` (cf. §2.11).

2.10 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 :

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

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

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`.

2.11 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 (utilisé si `TYPE_RELAX='ETCC_DIRECT'` ou `'ETCC_REPRISE'`), exprimé en nombre d'heures.

La formule appliquée est la suivante :

$$F(s) = F_i(s) - 0,66 \rho_{1000} \cdot \exp^{0,1 F_i(s) / F_{prg}} \cdot \left(\frac{nh}{1000} \right)^{0,75(1 - F_i(s) / F_{prg})} \cdot 10^{-5} F_i(s)$$

où :

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

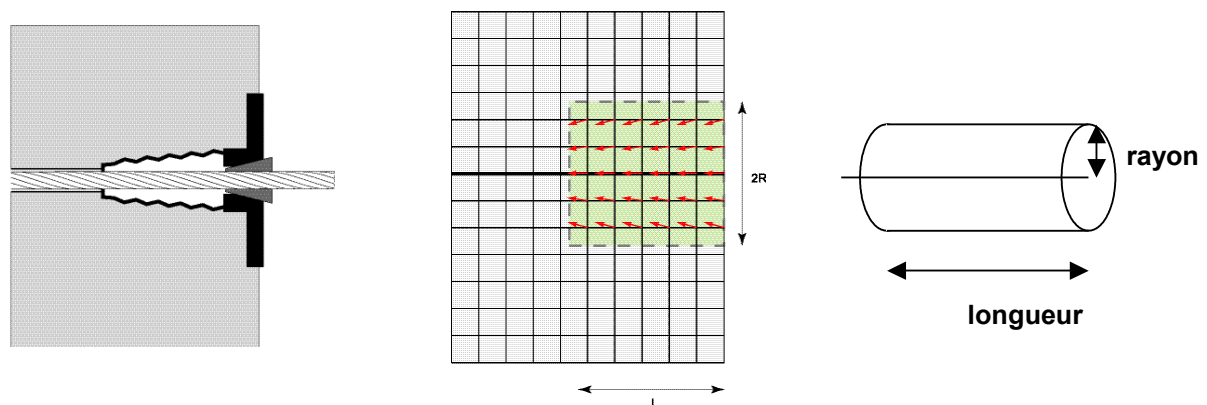
F_{prg} est la contrainte maximale de l'acier à rupture, renseigné sous `ETCC_ACIER`.

F_i 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 `DEFI_CABLE/TENSION_CT` si `TYPE_RELAX='ETCC_REPRISE'`.

2.12 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.



Situation réelle

Modélisation EF

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

A 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) et/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`

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 `NOEUD_ANCRAGE` `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.

2.13 Opérande TITRE

◇ TITRE = l_titr

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

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 Evolution de la tension au voisinage de l'ancrage

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

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.

Tableau 3.1-1

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

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

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 : $F_c(s) \times \tilde{F}(s) = [F_c(d)]^2$

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

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

- f coefficient de frottement du câble sur le béton en partie courbe, en rad^{-1} ;
- φ coefficient de frottement par unité de longueur.

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`.

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 :

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

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

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

avec les mêmes notations que celles introduites au paragraphe précédent.

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 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 Evolution de la tension au voisinage de l'ancrage

$$F(s) = \tilde{F}(s) - 0,8 \times 0,66 \rho_{1000} \cdot \exp^{9,1 \tilde{F}(s) / F_{prg}} \cdot \left(\frac{nh}{1000} \right)^{0,75(1-F(s))/F_{prg}} \cdot 10^{-5} \tilde{F}(s)$$

où 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 %.
- F_{prg} Contrainte à rupture dans l'acier.
- nh Le nombre d'heures après la mise en précontrainte à laquelle les pertes sont calculées.

Tableau 4.1-1

$\tilde{F}(s)$ 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 : $F_c(s) \times \tilde{F}(s) = [F_c(d)]^2$

$F_c(s)$ 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 :

- μ le coefficient de frottement du câble sur le béton ;
- $k [m^{-1}]$ le coefficient de perte en ligne

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`.

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 :

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

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.

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

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

avec les mêmes notations que celles introduites au paragraphe précédent.

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.