

## Opérateur STAT\_NON\_LINE

---

### 1 But

---

Calculer l'évolution mécanique ou thermo-hydro-mécanique couplée, en quasi-statique, d'une structure en non linéaire.

La non-linéarité est liée soit au comportement du matériau (par exemple plastique), soit à la géométrie (par exemple en grands déplacements) soit au contact-frottement. Pour avoir des détails sur la méthode de résolution employée, on se reportera à la documentation de référence [R5.03.01].

L'évolution peut être étudiée en plusieurs travaux successifs (concept ré-entrant), soit en poursuite (le dernier instant calculé est l'instant initial du calcul suivant), soit en reprise en partant d'un instant antérieur.

Si le temps nécessaire pour effectuer le calcul n'est pas suffisant, le programme s'interrompt, mais les résultats déjà calculés sont sauvegardés si une base de données a été définie dans le profil d'étude de l'utilisateur. Produit une structure de données de type `evol_noli`.

## Table des matières

<u>1 But</u> .....	1
<u>2 Syntaxe</u> .....	5
<u>3 Opérandes</u> .....	11
<u>3.1 Mot clé RESULTAT</u> .....	11
<u>3.2 Opérandes MODELE / CHAM_MATER / CARA_ELEM</u> .....	11
<u>3.3 Mot clé EXCIT</u> .....	11
<u>3.3.1 Opérandes CHARGE</u> .....	11
<u>3.3.2 Opérande FONC_MULT</u> .....	13
<u>3.3.3 Opérande TYPE_CHARGE</u> .....	13
<u>3.4 Mot clé CONTACT</u> .....	14
<u>3.5 Mot-clé SOUS_STRUC</u> .....	14
<u>3.5.1 Opérande CAS_CHARGE</u> .....	14
<u>3.5.2 Opérandes TOUT / SUPER_MAILLE</u> .....	14
<u>3.5.3 Opérande FONC_MULT</u> .....	15
<u>3.6 Mot-clé COMPORTEMENT</u> .....	15
<u>3.7 Mot clé ETAT_INIT</u> .....	15
<u>3.7.1 Opérandes SIGM / VARI / DEPL / STRX</u> .....	16
<u>3.7.2 Opérandes EVOL_NOLI</u> .....	16
<u>3.7.3 Opérande NUME_ORDRE / INST / NUME_DIDI</u> .....	16
<u>3.7.4 Opérande INST_ETAT_INIT</u> .....	16
<u>3.7.5 Opérande PRECISION / CRITERE</u> .....	17
<u>3.8 Mot clé INCREMENT</u> .....	18
<u>3.8.1 Opérande LIST_INST</u> .....	18
<u>3.8.2 Opérandes NUME_INST_INIT / INST_INIT / NUME_INST_FIN / INST_FIN</u> .....	18
<u>3.8.3 Opérande PRECISION</u> .....	20
<u>3.9 Opérande CRIT_QUALITE</u> .....	20
<u>3.10 Opérande METHODE</u> .....	20
<u>3.11 Mot clé NEWTON</u> .....	21
<u>3.11.1 Opérande PREDICTION</u> .....	21
<u>3.11.2 Opérandes MATRICE, REAC_INCR, REAC_ITER, PAS_MINI_ELAS et REAC_ITER_ELAS</u> .....	22
<u>3.11.3 Opérande EVOL_NOLI</u> .....	23
<u>3.11.4 Opérande MATR_RIGI_SYME</u> .....	23
<u>3.12 Mot-clé MODELE_REDUIT</u> .....	23
<u>3.13 Mot clé RECH_LINEAIRE</u> .....	24
<u>3.13.1 Opérande METHODE</u> .....	24

<u>3.13.2 Opérande RESI_LINE_REL / ITER_LINE_MAXI.....</u>	24
<u>3.13.3 Opérandes RHO_MIN / RHO_MAX / RHO_EXCL.....</u>	25
<u>3.14 Mot clé PILOTAGE.....</u>	25
<u>    3.14.1 Opérande TYPE.....</u>	25
<u>    3.14.2 Opérandes NOEUD/GROUP_NO.....</u>	28
<u>    3.14.3 Opérandes TOUT/MAILLE/GROUP_MA.....</u>	29
<u>    3.14.4 Opérande DIRE_PILO.....</u>	29
<u>    3.14.5 Opérande FISSURE.....</u>	29
<u>    3.14.6 Opérande NOM_CMP .....</u>	29
<u>    3.14.7 Opérande COEF_MULT.....</u>	30
<u>    3.14.8 Opérande ETA_PILO_R_MAX / ETA_PILO_R_MIN.....</u>	30
<u>    3.14.9 Opérande ETA_PILO_MAX/ETA_PILO_MIN.....</u>	30
<u>    3.14.10 Opérande PROJ_BORNES.....</u>	31
<u>    3.14.11 Opérande SELECTION.....</u>	31
<u>    3.14.12 Opérande EVOL_PARA.....</u>	32
<u>3.15 Mot clé SOLVEUR.....</u>	32
<u>3.16 Mot clé CONVERGENCE.....</u>	32
<u>    3.16.1 Opérande RESI_GLOB_REL/RESI_GLOB_MAXI.....</u>	32
<u>    3.16.2 Opérande RESI_COMP_REL.....</u>	33
<u>    3.16.3 Opérande RESI_REFE_REL.....</u>	34
<u>    3.16.4 Opérande ITER_GLOB_MAXI.....</u>	34
<u>    3.16.5 Opérande ITER_GLOB_ELAS.....</u>	34
<u>    3.16.6 Opérande ARRET.....</u>	35
<u>3.17 Mot-clé CRIT_STAB.....</u>	35
<u>    3.17.1 Opérande LIST_INST / INST / PAS_CALC.....</u>	36
<u>    3.17.2 Opérande PRECISION/CRITERE.....</u>	36
<u>    3.17.3 Opérande NB_FREQ.....</u>	36
<u>    3.17.4 Opérande COEF_DIM_ESPACE.....</u>	36
<u>    3.17.5 Opérande RIGI_GEOM.....</u>	36
<u>    3.17.6 Opérande MODI_RIGI.....</u>	37
<u>    3.17.7 Opérande CHAR_CRIT.....</u>	37
<u>    3.17.8 Opérande DDL_EXCLUS.....</u>	37
<u>    3.17.9 Opérande DDL_STAB.....</u>	37
<u>    3.17.10 Opérande SIGNE.....</u>	38
<u>    3.17.11 Opérande PREC_INSTAB.....</u>	38
<u>3.18 Mot-clé ENERGIE.....</u>	38
<u>3.19 Mot clé ARCHIVAGE.....</u>	38
<u>    3.19.1 Opérande LIST_INST / INST / PAS_ARCH.....</u>	39
<u>    3.19.2 Opérande PRECISION/CRITERE.....</u>	39

<u>3.19.3 Opérande CHAM_EXCLU</u> .....	39
<u>3.20 Mot clé AFFICHAGE</u> .....	39
<u>3.20.1 Opérande UNITE</u> .....	39
<u>3.20.2 Opérande PAS</u> .....	39
<u>3.20.3 Opérande INFO_RESIDU</u> .....	40
<u>3.20.4 Opérande INFO_TEMPS</u> .....	40
<u>3.21 Mot clé OBSERVATION</u> .....	40
<u>3.21.1 Opérandes LIST_INST/INST/PAS_OBSE/OBSE_ETAT_INIT</u> .....	40
<u>3.21.2 Opérandes PRECISION/CRITERE</u> .....	41
<u>3.21.3 Opérandes NOM_CHAM/NOM_CMP/NOM_VARI</u> .....	41
<u>3.21.4 Opérandes TOUT/NOEUD/GROUP_NOEUD/MAILLE/GROUP_MA</u> .....	41
<u>3.21.5 Observation d'un champ ELGA</u> .....	41
<u>3.21.6 Observation d'un champ NOEU</u> .....	42
<u>3.21.7 Observation d'un champ ELEM</u> .....	43
<u>3.21.8 Contenu de la table</u> .....	43
<u>3.22 Mot clé SUIVI_DDL</u> .....	44
<u>3.23 Contenu de la structure de données EVOL_NOLI</u> .....	44
<u>3.24 Mot-clé MESURE</u> .....	45
<u>3.24.1 Contenu de la table ou du fichier généré</u> .....	46
<u>3.25 Opérande INFO</u> .....	47
<u>3.26 Opérande TITRE</u> .....	47

## 2 Syntaxe

```
statnl[evol_noli] = STAT_NON_LINE
(   RESULTAT           = statnl,
    [evol_noli]

    ♦   MODELE          = mo,                      [modele]
    ♦   CHAM_MATER       = chmat,                  [cham_mater]
    ♦   CARA_ELEM         = carac,                  [cara_elem]
    ♦   EXCIT            = _F(
        ♦   CHARGE          = chi,                   [char_meca]
        FONC_MULT          = fi,
        [fond./formule]
        TYPE_CHARGE        = /'FIXE_CSTE'
                            /'FIXE_PILO'
                            /'SUIV'
                            /'DIDI'
        ),
    ♦   CONTACT          = contact,                [char_contact]
    ♦   SOUS_STRUC       = _F(
        ♦   CAS_CHARGE      = chi,
        ♦   /TOUT            = 'OUI',
        /SUPER_MAILLE       = lma,
        FONC_MULT          = fmult,
        ),
    ♦   |COMPORTEMENT     = _F(voir le document [U4.51.11]),
    ♦   ETAT_INIT          = _F(
        ♦   /|SIGM           = sig,                   [cham_elem]
        |VARI             = vain,                  [cham_elem]
        |DEPL             = repl,                  [cham_no]
        |STRX             = strx,                  [cham_elem]
        |COHE             = cohe,                  [cham_elem]
        /EVOL_NOLI        = evol,                  [evol_noli]
        /NUME_ORDRE        = nuini,                 [I]
        /INST              = instini,               [R]
        ♦   PRECISION        = /1.0E-3,
                            /prec,                  [DEFAUT]
        ♦   CRITERE          = /'RELATIF',
                            /'ABSOLU',               [DEFAUT]
        ♦   NUME_DIDI         = nudidi,                [I]
        ♦   INST_ETAT_INIT    = istetaini,             [R]
        ),
    ♦   INCREMENT          = _F(
        ♦   LIST_INST         = /litpsr8,
                            /litps,
        /NUME_INST_INIT     = nuini,                 [I]
        /INST_INIT           = instini,               [R]
        /NUME_INST_FIN       = nufin,                 [I]
        ),
```

# Code\_Aster

Version 13

Titre : Opérateur STAT\_NON\_LINE  
Responsable : ABBAS Mickaël

Date : 11/07/2018 Page : 6/47  
Clé : U4.51.03 Révision :  
418efdee57e2

```
/INST_FIN      = instfin,          [R]
PRECISION      = /1.0E-3,          [DEFAUT]
                  /prec,
                  ),

◊ CRIT_QUALITE = _F(
    ◊ /ERRE_TEMPS_THM = /'NON'           [DEFAUT]
    = /'OUI'
    ),

◊ METHODE      = /'NEWTON',
                  /'IMPLEX',
                  /'NEWTON_KRYLOV',
                  /'MODELE_REDUIT',

◊ NEWTON        = _F(
    PREDICTION   = /'TANGENTE',
                  /'ELASTIQUE',
                  /'EXTRAPOLE',
                  /'DEPL_CALCULE',
    EVOL_NOLI    = evol_noli,          [evol_noli]
    MATRICE      = /'TANGENTE',
                  /'ELASTIQUE'
    REAC_INCR    = /1,
                  /mf,                [I]
    REAC_ITER    = /1,
                  /it,                [I]
    REAC_ITER_ELAS = /0,
                  /it,                [I]
    PAS_MINI_ELAS = /0,
                  /pasmini,           [R]
    MATR_RIGI_SYME = /'NON'           [DEFAUT]
    = /'OUI'
    ),

◊ MODELE_REDUIT = _F(
    ◊ PREDICTION = /'TANGENTE'
                  /'ELASTIQUE'
    ◊ MATRICE    = /'TANGENTE'
                  /'ELASTIQUE'
    ◊ REAC_INCR  = /1
                  /mf,                [DEFAUT]
    ◊ REAC_ITER  = /0
                  /it,                [DEFAUT]
    ♦ BASE_PRIMAL = mode_empi
    ◊ DOMAINE_REDUIT = /'NON'
                  /'OUI'

    Si DOMAINE_REDUIT = 'OUI'
        ♦ GROUP_NO_INTERF = grno
        ),
    ◊ RECH_LINEAIRE = _F(
        METHODE     = /'CORDE'           [DEFAUT]
                  /'MIXTE'
                  /'PILOTAGE'
        RESI_LINE_RELAX = /1.E-1,
                          /reslin,           [R]
        ITER_LINE_MAXI = /3
                          /itelin,           [DEFAUT]
        RHO_MIN      = /1.E-2           [DEFAUT]
```

# Code\_Aster

Version 13

Titre : Opérateur STAT\_NON\_LINE  
Responsable : ABBAS Mickaël

Date : 11/07/2018 Page : 7/47  
Clé : U4.51.03 Révision :  
418efdee57e2

```
RHO_MAX           = /rmin          [R]
RHO_MAX           = /1.E+1         [DEFAUT]
RHO_EXCL          = /rmax          [R]
RHO_EXCL          = /9.E-3         [DEFAUT]
RHO_EXCL          = /rexc          [R]
RHO_EXCL          = ),             [R]

◊ PILOTAGE        = _F(
    ♦ TYPE           = /'DDL_IMPO',
    ♦ TYPE           = /'SAUT_IMPO',
    ♦ TYPE           = /'LONG_ARC',
    ♦ TYPE           = /'SAUT_LONG_ARC'
    ♦ TYPE           = /'ANA_LIM',
    ♦ TYPE           = /'DEFORMATION',
    ♦ TYPE           = /'PRED_ELAS',
    TOUT             = 'OUI',          [DEFAUT]
    /GROUP_MA        = lgrma,
    [l_gr_maille]
        / MAILLE       = lma,           [l_maille]
        /NOEUD         = no,            [noeud]
        /GROUP_NO      = rno,           [gr_noeud]
        FISSURE        = fiss,
    [sd_fiss_xfem],
        NOM_CMP        = nomcmp,        [Kn]
        /DIRE_PILO     = direpilo,     [Kn]
        COEF_MULT      = /1.,           [DEFAUT]

        /cmult,          [R]
    ETA_PILO_R_MAX  = etarmax,        [R]
    ETA_PILO_R_MIN  = etarmin,        [R]
    ETA_PILO_MAX    = etamax,         [R]
    ETA_PILO_MIN    = etamin,         [R]
    PROJ_BORNES     = /'OUI'          [DEFAUT]
    PROJ_BORNES     = /'NON'
    EVOL_PARA       = /'SANS'          [DEFAUT]
    EVOL_PARA       = /'DECROISSANT'
    EVOL_PARA       = /'CROISSANT'
    SELECTION        = /'NORM_INCR_DEPL',
    SELECTION        = /'ANGL_INCR_DEPL',
    SELECTION        = /'RESIDU',
    SELECTION        = ),             [DEFAUT]

◊ SOLVEUR         = _F(voir le document [U4.50.01]),

◊ CONVERGENCE      = _F(
    /RESI_GLOB_RELAT = 1.E-6,          [DEFAUT]
    / | RESI_GLOB_MAXI = resmax,       [R]
    | RESI_GLOB_RELAT = resrel,        [R]
    | RESI_COMP_RELAT = rescmp,        [R]
    | RESI_REFE_RELAT = resref,        [R]
    SIGM_REFE        = sigref,          [R]
    EPSI_REFE        = sigref,          [R]
    DEPL_REFE        = depref,          [R]
    EFFORT_REFE      = forref,          [R]
    MOMENT_REFE      = momref,          [R]
    VARI_REFE        = varref,          [R]
    FLUX_THER_REFE   = sigref,          [R]
    FLUX_HYD1_REFE   = sigref,          [R]
    FLUX_HYD2_REFE   = sigref,          [R]
```

# Code\_Aster

Titre : Opérateur STAT\_NON\_LINE  
Responsable : ABBAS Mickaël

Version 13

Date : 11/07/2018 Page : 8/47  
Clé : U4.51.03 Révision :  
418efdee57e2

```
ITER_GLOB_ELAS      = /25,                                [DEFAUT]
                        /maxelas,
ITER_GLOB_MAXI      = /10,                                 [DEFAUT]
                        /maglob,
ARRET                = /'OUI',
                        /'NON',
),
◊      CRIT_STAB          = _F(
    TYPE                = /'FLAMBEMENT'                      [DEFAUT]
                        /'STABILITE'
    NB_FREQ              = /3,                               [DEFAUT]
                        /nbfreq,
COEF_DIM_ESPACE     = /5,                               [DEFAUT]
                        /coef,
RIGI_GEOM             = /'OUI',                            [DEFAUT]
                        /'NON',
MODI_RIGI             = /'NON',                            [DEFAUT]
                        /'OUI',
CHAR_CRIT             = /(-10,10),                         [DEFAUT]
                        /intcc,
DDL_EXCLUS            = list1_ddl
DDL_STAB              = list2_ddl
/LIST_INST            = list_r8,                           [listr8]
/INST                 = l_r8,                             [R]
/PAS_CALC              = npas,                            [I]
◊      PRECISION          = /1.E-6,                            [DEFAUT]
                        /prec,
    ◊      CRITERE          = /'RELATIF',                         [DEFAUT]
                        /'ABSOLU',
SIGNE                = /'POSITIF_NEGATIF',                     [DEFAUT]
                        /'POSITIF',
                        /'NEGATIF',
PREC_INSTAB           = /1.E-6,                            [DEFAUT]
                        /prec_instab,
),
◊      ENERGIE             = _F()
◊      ARCHIVAGE           = _F(
    /LIST_INST            = list_r8,                           [listr8]
    /INST                 = l_r8,                             [R]
    /PAS_ARCH              = npas,                            [I]
    ◊      PRECISION          = /1.E-6,                            [DEFAUT]
                        /prec,
    ◊      CRITERE          = /'RELATIF',                         [DEFAUT]
                        /'ABSOLU',
    ◊      CHAM_EXCLU         = list_txt,
),
◊      AFFICHAGE           = _F(
    ◊      UNITE              = /unite,                            [I]
    ◊      INFO_RESIDU        = /'NON',
                        /'OUI'
    ◊      INFO_TEMPS         = /'NON',
                        /'OUI'
),
◊      MESURE               = _F(
    ◊      TABLE              = /'NON',                            [DEFAUT]
),

```

```

                    '/OUI'
◊  UNITE      = unit
                ),
◊  OBSERVATION = _F(
    ◊  TITRE     = titre,
    ♦  NOM_CHAM   = |'DEPL',
                    |'VITE',
                    |'ACCE',
                    |'DEPL_ABSOLU',
                    |'VITE_ABSOLU',
                    |'ACCE_ABSOLU',
                    |'SIEF_ELGA',
                    |'VARI_ELGA',
                    |'FORC_NODA',
                    |'CONT_NOEU',
                    |'CONT_ELEM',
◊  EVAL_CHAM   = /'VALE',
                    /'MIN',
                    /'MAX',
                    /'MOY',
                    /'MINI_ABS',
                    /'MAXI_ABS',
◊  NOM_CMP     = lnocmp,
◊  NOM_VARI    = lnovari,
◊  EVAL_CMP    = /'VALE',
                    /'FORMULE',
{ Si EVAL_CMP='FORMULE'
    ◊  FORMULE    = form
}
{ Si CHAM est de type ELGA      (SIEF_ELGA, VARI_ELGA)
    ◊  TOUT        = 'OUI',
    ◊  /GROUP_MA   = lgrma,
    ◊  / MAILLE    = lma,
    ◊  EVAL_ELGA   = /'VALE',
                    /'MIN',
                    /'MAX',
{ Si EVAL_ELGA ='VALE'
    ♦  POINT       = pi,
    ◊  SOUS_POINT  = spi,
}
{ Si CHAM est de type ELEM      (CONT_ELEM)
    ◊  TOUT        = 'OUI',
    ◊  /GROUP_MA   = lgrma,
    ◊  / MAILLE    = lma,
}
{ Si CHAM est de type NOEU
    ◊  TOUT        = 'OUI',
    ◊  /GROUP_MA   = lgrma,
    ◊  / MAILLE    = lma,
    ◊  /NOEUD      = no,
    ◊  /GROUP_NO   = rno,
}
◊ /'OBSE_ETAT_INIT' = /'OUI',
                    /'NON'
◊ /LIST_INST     = linst,
◊ /INST          = linst,
◊ /PAS_OBSE     = pas,
◊  CRITERE      = /'RELATIF',

```

# Code\_Aster

Titre : Opérateur STAT\_NON\_LINE  
Responsable : ABBAS Mickaël

Version 13

Date : 11/07/2018 Page : 10/47  
Clé : U4.51.03 Révision :  
418efdee57e2

```
        '/ABSOLU',
    { Si CRITERE      = 'RELATIF'
      ◇ PRECISION   = /1.0E-6,
                        /prec,
                        [DEFAUT]
    }
    { Si CRITERE      = 'ABSOLU'
      ◆ PRECISION   = prec,
    }
),
◊ SUIVI_DDL      = _F (
    ◇ TITRE        = titre,
    ◆ NOM_CHAM     = |'DEPL',
                      |'VITE',
                      |'ACCE',
                      |'SIEF_ELGA',
                      |'VARI_ELGA',
                      |'FORC_NODA',
                      [list_k]
    ◇ EVAL_CHAM    = |'VALE',
                      |'MIN',
                      |'MAX',
                      |'MOY',
                      |'MINI_ABS',
                      |'MAXI_ABS',
    ◇ NOM_CMP       = lnocmp ,
    ◇ NOM_VARI      = lnovari ,
    ◇ EVAL_CMP       = |'VALE',
                      |'FORMULE',
    { Si EVAL_CMP='FORMULE'
      ◇ FORMULE      = form
[formule_aster]
    }
    { Si CHAM est de type ELGA      (SIEF_ELGA, VARI_ELGA)
      ◇ TOUT          = 'OUI',
      ◇ /GROUP_MA     = lgrma,
[l_gr_maille]
      ◇ / MAILLE      = lma,
      ◇ EVAL_ELGA     = |'VALE',
                      |'MIN',
                      |'MAX',
    { Si EVAL_ELGA ='VALE'
      ◆ POINT         = pi ,
      ◇ SOUS_POINT    = spi,
    }
    }
    { Si CHAM est de type NOEU
      ◇ TOUT          = 'OUI',
      ◇ /GROUP_MA     = lgrma,
[l_gr_maille]
      ◇ / MAILLE      = lma,
      ◇ /NOEUD        = no,
      ◇ /GROUP_NO     = rno,
    }
),
◊ INFO           = /1,
                    /2,
◊ TITRE          = tx
);
```

## 3 Opérandes

### 3.1 Mot clé RESULTAT

Dans le cas où l'on souhaite poursuivre un calcul déjà exécuté, RESULTAT indique quel objet est enrichi (voir aussi ETAT\_INIT).

### 3.2 Opérandes MODELE / CHAM\_MATER / CARA\_ELEM

- ♦ MODELE = mo

Nom du modèle dont les éléments font l'objet du calcul mécanique.

- ♦ CHAM\_MATER = chmat

Nom du champ de matériau affecté sur le modèle mo. Attention, toutes les mailles principales du modèle doivent être associées à un matériau (sinon erreur fatale avec message peu explicite),

- ◊ CARA\_ELEM = carac

Nom des caractéristiques (carac) des éléments de coque, poutre, tuyau, barre, câble, et éléments discrets affectés sur le modèle mo. Évidemment, ce mot-clé est optionnel : si le modèle ne contient pas de tels éléments, il n'est pas utile ; en revanche, si le modèle contient de tels éléments, il est obligatoire.

### 3.3 Mot clé EXCIT

- ♦ EXCIT=\_F()

Ce mot clé facteur permet de décrire à chaque occurrence une charge (sollicitations et conditions aux limites), et éventuellement un coefficient multiplicateur et/ou un type de charge.

#### 3.3.1 Opérandes CHARGE

- ♦ CHARGE =  $ch_i$

$ch_i$  est le chargement mécanique (comportant éventuellement l'évolution d'un champ de température) précisé à la  $i^{\text{ème}}$  occurrence de EXCIT.

#### Remarques :

- 1) Dans un calcul thermo-mécanique, si la température initiale est différente de la température de référence (donnée dans l'opérateur AFFE\_MATERIAU), le champ de déformation associé à l'instant initial peut être incompatible et donc conduire à un état de contraintes et de variables internes associé non nul. Si l'on utilise une relation de comportement incrémentale et si on ne définit pas explicitement un état de contraintes et de variables internes initial (associé à un champ de température initiale différente de la température de référence), le champ de contraintes et de variables internes calculé au premier incrément ne tiendra compte que de la seule variation de température entre l'instant initial et le premier instant, et non des éventuelles contraintes de compatibilité associées à la température initiale. Pour prendre cet état initial en compte, il faut le donner explicitement, par exemple grâce aux mots clés SIGM, DEPL, VARI dans ETAT\_INIT. **Pour éviter de telles situations qui peuvent conduire à des erreurs de calculs, il vaut mieux commencer un calcul en considérant qu'il faut partir d'un état vierge.**
- 2) Si on réalise un calcul en axisymétrique et que l'on impose des forces nodales, ces efforts doivent être divisés par  $2\pi$  (on travaille sur un secteur d'un radian) par rapport aux chargements réels. De même, si l'on souhaite calculer la résultante des efforts, le résultat est à multiplier par

$2\pi$  pour avoir la résultante totale sur la structure complète. De même en contraintes planes ou en déformation plane, on travaille sur une épaisseur unité : les efforts (sur l'épaisseur) appliqués doivent être divisés par l'épaisseur, les efforts réels sont obtenus en multipliant par l'épaisseur les efforts « du calcul ».

### 3.3.2 Opérande FONC\_MULT

◊  $FONC\_MULT = f_i$

$f_i$  est la fonction du temps multiplicatrice du chargement précisé à la  $i^{\text{ème}}$  occurrence de EXCIT.

Le chargement et les conditions aux limites pour  $n$  occurrences du mot clé facteur EXCIT sont :

$$ch = \sum_{i=1}^n f_i \cdot ch_i$$

Pour les conditions de Dirichlet, bien entendu, seule la valeur imposée est multipliée par  $f_i$ .

Par défaut :  $f_i = 1$ .

### 3.3.3 Opérande TYPE\_CHARGE

◊ `TYPE_CHARGE = /'FIXE_CSTE', [DEFAUT]`  
      `/'SUIV',`  
      `/'DIDI',`  
      `/'FIXE_PILO'`

Par défaut, `TYPE_CHARGE` vaut '`FIXE_CSTE`' : cela correspond à un chargement appliqué sur la géométrie initiale et non piloté. Il peut cependant être une fonction, et, en particulier, dépendre du temps.

Si `TYPE_CHARGE` vaut '`FIXE_PILO`', le chargement est toujours fixe (indépendant de la géométrie) mais sera piloté grâce au mot clé PILOTAGE [§3.14]. Les charges pilotables doivent être issues de l'opérateur `AFFE_CHAR_MECA` ou `AFFE_CHAR_MECA_F` (si ce n'est pas une fonction dépendant du temps) et ne pas être affectées du mot clé `FONC_MULT`. On ne peut pas piloter les chargements de pesanteur, la force centrifuge, les forces de Laplace, les chargements thermiques ou de déformations initiales ou anélastiques, et les conditions de liaison.

Un chargement fixe n'est réévalué qu'à chaque nouvel instant, et seulement si  $ch_i$  dépend du temps (défini dans `AFFE_CHAR_MECA_F` et paramétré par l'instant ou bien affecté par `FONC_MULT`).

Si `TYPE_CHARGE` vaut '`SUIV`', le chargement est dit « suiveur », c'est-à-dire qu'il dépend de la valeur des inconnues : par exemple, la pression, étant un chargement s'appliquant dans la direction normale à une structure, dépend de la géométrie actualisée de celle-ci, et donc des déplacements. Un chargement suiveur est réévalué à chaque itération de l'algorithme de résolution.

Actuellement les chargements qui peuvent être qualifiés de suiveur sont le chargement de pesanteur pour l'élément de `CABLE_POUTRE`, la pression pour les modélisations 3D, `3D_SI`, `D_PLAN`, `D_PLAN_SI`, `AXIS`, `AXIS_SI`, `C_PLAN`, `C_PLAN_SI` et pour toutes les modélisations THM (`3D_HHM*`, `3D_HM*`, `3D_JOINT_CT`, `3D_THH*`, `3D_THHM*`, `3D_THM*`, `AXIS_HHM*`, `AXIS_HM*`, `AXIS_THH*`, `AXIS_THHM*`, `AXIS_THM*`, `D_PLAN_HHM*`, `D_PLAN_HM*`, `D_PLAN_THH*`, `D_PLAN_THHM*`, `D_PLAN_THM*`) et la force centrifuge en grands déplacements (mot clé `ROTATION` dans `AFFE_CHAR_MECA`). On peut également imposer qu'un chargement de Dirichlet soit suiveur dans le cas de la rigidification d'une partie de la structure par l'utilisation de `LIAISON_SOLEIL` (voir [U4.44.01]) en grandes transformations.

#### Remarques :

- La pression peut être définie par une fonction dépendant de la géométrie (`AFFE_CHAR_MECA_F`). Dans le cas suivant, on peut choisir si cette dépendance se fait par rapport à la géométrie initiale avec les paramètres `X`, `Y`, et `Z` de `DEFI_FONCTION` ou par rapport à la géométrie réactualisée avec les paramètres `XF`, `YF`, et `ZF`.
- Le chargement de type `LIAISON_SOLIDE` suivant est strictement incompatible avec le pilotage et la recherche linéaire. Il n'est utilisable qu'avec des éléments finis isoparamétriques 2D et 3D (pas avec les éléments de structures tels que poutre, plaques et coques).

Si `TYPE_CHARGE` vaut '`DIDI`' alors les conditions de Dirichlet (déplacements imposés, conditions linéaires) s'appliqueront sur l'incrément de déplacement à partir de l'instant donné sous `ETAT_INIT/NUME_DIDI` (par défaut l'instant de reprise du calcul) et non sur le déplacement total. Par exemple pour un déplacement imposé (mot clé `DDL_IMPO` de l'opérateur `AFFE_CHAR_MECA`) la condition sera de la forme  $u - u_0 = d$  où  $u_0$  est le déplacement défini par `NUME_DIDI` et non  $u = d$ .

## 3.4 Mot clé CONTACT

♦ `CONTACT` = contact

Ce mot clé simple permet d'activer la résolution du contact-frottement ou la prise en compte d'une liaison unilatérale. `contact` est un concept issu de l'opérateur `DEFI_CONTACT` [U4.44.11].

**Attention :**

Ce mot-clé simple n'accepte qu'un seul concept. On ne peut donc pas mélanger dans un même calcul non-linéaire la résolution du contact et la prise en compte d'une liaison unilatérale. On ne peut pas non plus mélanger les différentes formulations (`DISCRETE`, `CONTINUE` et `XFEM`)

## 3.5 Mot-clé SOUS\_STRUC

◊ `SOUS_STRUC`

Ce mot clé facteur permet de préciser quels sont les chargements à utiliser pour les sous-structures statiques qui font alors obligatoirement partie du modèle. En son absence, les chargements sur les sous structures sont nuls.

Ces chargements s'ajoutent aux chargements « éléments finis » qui peuvent être appliqués sur le reste du modèle. Pour plus de précision concernant l'utilisation de sous-structures (élastiques linéaires) dans une structure non-linéaire, on se reportera à la documentation [U2.07.02] et le cas-test ssnv193a.

### 3.5.1 Opérande CAS\_CHARGE

♦ `CAS_CHARGE` = `nocas`

`nocas` est le nom du cas de charge à utiliser. Voir opérateur `MACR_ELEM_STAT` [U4.62.01].

### 3.5.2 Opérandes TOUT / SUPER\_MAILLE

♦ `/TOUT` = 'OUI'

Ce mot clé permet d'affecter le chargement `nocas` à toutes les sous-structures du modèle.

`/SUPER_MAILLE` = `l_mail`

Ce mot clé facteur permet de n'affecter le chargement `nocas` qu'à certaines sous-structures.

### 3.5.3 Opérande FONC\_MULT

◊ **FONC\_MULT** =  $f_i$

$f_i$  est la fonction du temps multiplicatrice du chargement précisé à la  $i^{\text{ème}}$  occurrence de **Sous\_Struct**.

Le comportement de ce mot clé est le même que pour son occurrence dans **EXCIT**.

## 3.6 Mot-clé COMPORTEMENT

La syntaxe de ce mot-clé commun à plusieurs commandes est décrite dans le document [U4.51.11].

## 3.7 Mot clé ETAT\_INIT

◊ **ETAT\_INIT**

Ce mot-clé permet de définir un état initial de référence. Par défaut, tous les champs sont identiquement nuls. L'état initial peut être défini soit en précisant chaque champ de l'état initial, soit en extraction depuis un concept de type **evol\_noli** préexistant.

#### Remarques :

- *Dans le cas où l'utilisateur a spécifié que le concept résultat est réentrant (par le mot réservé **reuse**), le mot-clé **ETAT\_INIT** est obligatoire.*
- *Dans le cas où l'on utilise la méthode continue du contact, la reprise de calcul prend automatiquement en compte les états de contact et les seuils de frottement issus du calcul précédent.*

Si on utilise un état initial dont le **MODELE** est différent du **MODELE** de calcul renseigné dans l'opérateur, **code\_aster** procède automatiquement au passage entre les deux modèles :

- Si le modèle de calcul est inclus dans le modèle donné dans l'état initial, les données de l'état initial sont simplement recopiées maille à maille pour tous les champs ;
- Si le modèle donné dans l'état initial est inclus dans le modèle de calcul, **code\_aster** commence par copier les valeurs de l'état initial pour les mailles communes puis complète avec la valeur nulle ;

Dans le dernier cas, il faut prendre garde au sens que peut avoir une variable interne nulle initiale dans le calcul.

En grandes déformations, l'utilisateur souhaitant utiliser le formalisme **GDEF\_LOG** avec un champ de contrainte initial (**ETAT\_INIT**) se reportera au cas test SSNP159B. En effet, pour imposer un champ de contrainte initial, l'utilisateur doit donner en entrée le tenseur de contrainte défini dans l'espace logarithmique **T** (et non celui de Cauchy **σ**). Les composantes de ce dernier étant stockées en tant que variables internes, il faut utiliser les opérandes **VARI** et **DEPL** décrites ci-dessous (ces champs peuvent par exemple être obtenus par la commande **CREA\_CHAMP** [U4.72.04]).

Si les caractéristiques matériau dépendent fortement des variables de commande, il convient d'être prudent sur la sélection de l'état initial, au risque de ne pas converger. En effet, les comportements élastiques (**ELAS\_\***) existent en deux versions (voir [U4.51.11]). La version élastique « pure » est choisie automatiquement par le code lorsqu'il n'y a pas d'état initial, sinon, on sélectionne la version incrémentale. Or, seule cette dernière est efficace si l'on a de fortes variations des caractéristiques matériau (élastiques dans ce cas) par rapport aux variables de commande.

#### Remarque :

*Si le calcul a du mal à converger dans ce cas, le plus simple est de créer artificiellement un état de contraintes initiales nul pour forcer la sélection du mode incrémental, ou d'utiliser une matrice purement élastique (opérande NEWTON), qui permet une convergence certaine au prix d'un grand nombre d'itérations.*

### 3.7.1 Opérandes SIGM / VARI / DEPL / STRX

♦ / | SIGM = sig  
| VARI = vain  
| DEPL = depl  
| STRX = strx  
| COHE = cohe

`sig` est le champ de contraintes aux points de Gauss, `vain` est le champ des variables internes aux points de Gauss et `depl` est le champ des déplacements aux nœuds pris à l'état initial et `strx` est le champ d'efforts et de déplacements correspondant aux éléments de structures. Le champ `cohe` est le champ de variables internes cohésives de la loi CZM\_LIN\_MIX dans le cas d'un calcul XFEM : sa structure, particulière, justifie l'emploi d'un mot-clé distinct de `VARI`. Si l'un de ces champs n'est pas précisé, il est pris nul par défaut. Ils peuvent par exemple être issus de la commande `CREA_CHAMP`, ou bien avoir été lus dans un fichier par la commande `LIRE_RESU`.

### 3.7.2 Opérandes EVOL\_NOLI

/ EVOL\_NOLI = evol

Nom du concept de type `evol_noli` d'où sera extrait l'état initial.

### 3.7.3 Opérande NUME\_ORDRE / INST / NUME\_DIDI

◊ / NUME\_ORDRE = nuini  
/ INST = instini

Extraction de l'état mécanique initial dans `evol` à partir du numéro d'archivage `NUME_ORDRE` ou de l'instant d'archivage `INST` pour effectuer la poursuite du calcul.

Si `NUME_ORDRE` ou `INST` ne sont pas remplis, on prend le dernier numéro archivé existant dans `evol`.

◊ NUME\_DIDI = nudidi

Dans le cas de chargements de type Dirichlet différentiel ('DIDI'), on donne sous `NUME_DIDI` le numéro d'archivage de l'état mécanique (déplacements) qui sert de référence pour l'application de ces conditions aux limites. Par défaut on prend l'état mécanique défini sous `NUME_ORDRE` ou `INST`.

### 3.7.4 Opérande INST\_ETAT\_INIT

◊ INST\_ETAT\_INIT = istetaini

On peut associer une valeur d'instant `istetaini` à cet état initial.

Par défaut :

- 1) Lorsque l'état initial est défini par la donnée des champs (`ETAT_INIT` avec `DEPL/SIGM/VARI`), il n'y a pas d'instant associé.
- 2) Lorsque l'état est donné par un concept `evol_noli` (`ETAT_INIT` avec `EVOL_NOLI`), il s'agit de l'instant dans le précédent calcul (`istetaini = instini`).

#### A - Exemple simple (comportement par défaut)

```
LIST1 = DEFI_LIST_REEL(DEBUT =0.,
                        INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 4., NOMBRE =4)),
U      = STAT_NON_LINE (INCREMENT =_F(LIST_INST =LIST1)) ,
LIST2 = DEFI_LIST_REEL(DEBUT =4.,
                        INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 10., NOMBRE =6)),
U      = STAT_NON_LINE (reuse=U,
                        INCREMENT =_F(LIST_INST =LIST2),
                        ETAT_INIT =_F(EVOL_NOLI =U)) ,
```

Premier STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul pour les instants 1, 2, 3 et 4s .

Second STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul pour les instants 5, 6, 7, 8, 9 et 10s , l'état initial correspondant au temps 4s .

## B - Exemple pour montrer l'intérêt de INST\_ETAT\_INIT (deux listes d'instants différentes)

```
LIST1 = DEFI_LIST_REEL(DEBUT =0.,
                        INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 10., NOMBRE =10)),
U      = STAT_NON_LINE (INCREMENT =_F(LIST_INST =LIST1)) ,
LIST2 = DEFI_LIST_REEL(DEBUT =20.,
                        INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 30., NOMBRE =10)),
U      = STAT_NON_LINE (reuse=U
                        INCREMENT =_F(LIST_INST =LIST2),
                        ETAT_INIT =_F(EVOL_NOLI =U,
                        INST_ETAT_INIT = 20.)) ,
```

Premier STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul des instants 1 à 10s .

Second STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul des instants 21 à 30s , l'état initial correspondant à l'instant  $t=10s$  du premier STAT\_NON\_LINE (par défaut INST=10.). Cet état initial correspond pour ce second STAT\_NON\_LINE à l'instant  $t=20s$  . (INST\_ETAT\_INIT=20.).

## C - Exemple pour montrer l'intérêt de INST\_ETAT\_INIT (pratique quand on fait du cyclique)

```
LIST1 = DEFI_LIST_REEL(DEBUT =0.,
                        INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 10., NOMBRE =10)),
U1    = STAT_NON_LINE (INCREMENT =_F( LIST_INST =LIST1)) ,
U2    = STAT_NON_LINE (INCREMENT =_F( LIST_INST =LIST1),
                        ETAT_INIT =_F( EVOL_NOLI =U1,
                        INST_ETAT_INIT = 0.)) ,
```

Premier STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul des instants 1 à 10s .

Second STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul des instants 1 à 10s , l'état initial correspondant à l'instant  $t=10s$  du premier STAT\_NON\_LINE (par défaut INST=10.). Cet état initial correspond pour ce second STAT\_NON\_LINE à l'instant  $t=0s$  . (INST\_ETAT\_INIT= 0.).

### 3.7.5 Opérande PRECISION / CRITERE

◊ PRECISION = prec

Confer [U4.71.00] pour la syntaxe détaillée

Ce paramètre sert à repérer le bon numéro d'ordre (NUME\_ORDRE) quand l'utilisateur renseigne l'instant (INST). En effet, les instants dans STAT\_NON\_LINE sont repérés par un numéro d'ordre (un entier). Si l'utilisateur veut utiliser un instant (un réel) et non un numéro d'ordre pour INST, l'opérande précision permet de sélectionner ce numéro d'ordre.

Exemple:

NUME	1	2	3	4	5	6	7
INST	0,0010	0,0020	0,0030	0,0040	0,0050	0,0060	0,0070

Si l'utilisateur veut sélectionner l'instant correspondant à NUME=4, il lui suffit de dire INST=0,004.  
Par contre, pour le deuxième exemple:

NUME	1	2	3	4	5	6	7
INST	0,10000001	0,10000002	0,10000003	0,10000004	0,10000005	0,10000006	0,10000007

Si l'utilisateur veut sélectionner l'instant correspondant à NUME=4, il ne lui suffit pas de dire INST=0,10000004, car l'écart relatif entre les instants vaut  $\frac{0,10000005 - 0,10000004}{0,10000004} = 1E-7$

qui est supérieur à la valeur de précision par défaut ( 1E-6 ). On ne pourra donc pas distinguer NUME=3,4 et 5 (le code s'arrête alors en erreur fatale). Il suffit alors de changer le paramètre PRECISION pour pouvoir sélectionner l'instant (dans l'exemple, PRECISION=1E-8 conviendra).

## 3.8 Mot clé INCREMENT

- ♦ INCREMENT=\_F()

Définit les intervalles de temps pris dans la méthode incrémentale.

Les instants ainsi définis n'ont de sens physique que pour des relations de comportement où le temps intervient explicitement (visco-élastiques ou visco-plastiques par exemple). Dans les autres cas, ils permettent seulement d'indiquer les incrémentations de charge et de paramétriser l'évolution d'un éventuel champ de température.

### 3.8.1 Opérande LIST\_INST

- ♦ LIST\_INST = /litpsr8, [listr8]  
/litps, [list\_inst]

- ♦ Si LIST\_INST = litpsr8 [listr8]

Les instants de calcul sont ceux définis dans le concept litpsr8 par l'opérateur DEFI\_LIST\_REEL [U4.34.01].

- ♦ Si LIST\_INST = litps [list\_inst]

Les instants de calcul sont ceux définis dans le concept litps par l'opérateur DEFI\_LIST\_INST [U4.34.03].

### 3.8.2 Opérandes NUME\_INST\_INIT / INST\_INIT / NUME\_INST\_FIN / INST\_FIN

/NUME\_INST\_INIT = nuini  
/INST\_INIT = instini

L'instant initial du calcul (qui donc n'est pas (re)calculé) est désigné soit par sa valeur (`INST_INIT`), soit par son numéro d'ordre dans la liste d'instants `litps` (`NUME_INST_INIT`). Pour pouvoir accéder par valeur, il est nécessaire que la liste soit ordonnée.

En l'absence des mots clés `INST_INIT` ou `NUME_INST_INIT`, le défaut est calculé de la manière suivante :

- 1) Si un état initial est précisé (opérande `ETAT_INIT`) et s'il définit un instant correspondant (par `EVOL_NOLI` ou `INST_ETAT_INIT`) alors l'instant initial est celui défini par cet état initial,
- 2) S'il n'y a pas d'état initial (opérande `ETAT_INIT` absent) ou qu'il ne définit pas d'instant correspondant (les champs sont donnés dans `ETAT_INIT` sans préciser `INST_ETAT_INIT`), alors on prend le premier instant de la liste d'instants (`NUME_INST_INIT=0`).
- 3) En cas d'archivage (voir mot-clef `ARCHIVAGE`), l'instant initial en poursuite est le dernier pas archivé et non celui défini dans `INST_INIT`.

```
/NUME_INST_FIN = nufin  
/INST_FIN = instfin
```

L'instant final (dernier pas calculé) est désigné de la même manière que l'instant initial (soit `NUME_INST_FIN`, soit `INST_FIN`), sauf qu'il n'est pas possible de faire référence à l'instant de l'état initial.

#### Attention :

- Si le redécoupage automatique du pas de temps est activé, `NUME_INST_FIN` n'en tient pas compte et travaille toujours sur la liste d'instants initial. `NUME_INST_INIT` et `NUME_INST_FIN` ne sont actifs qu'à l'initialisation.
- La liste d'instants étant strictement croissante, il peut arriver que certains pas de temps ne soient pas archivés bien que demandés. Par exemple, dans le cas d'une reprise de calcul. Si le calcul en reprise d'un calcul précédent n'a aucun instant supérieur à la première phase de calcul, aucun pas de temps ne sera archivé.

#### A - Exemple simple (comportement par défaut)

```
LIST = DEFI_LIST_REAL( DEBUT =0.,  
                      INTERVALLE =_F(JUSQU'A= 10., NOMBRE =10)),  
  
U = STAT_NON_LINE (      INCREMENT =_F ( LIST_INST =LIST,  
                           INST_FIN =4.) ,  
  
U = STAT_NON_LINE (      reuse=U,  
                           INCREMENT =_F ( LIST_INST =LIST),  
                           ETAT_INIT =_F  
(EVOL_NOLI :U)) ,
```

Premier `STAT_NON_LINE` : effectue le calcul pour les instants 1, 2, 3 et 4s .

Second `STAT_NON_LINE` : effectue le calcul pour les instants 5, 6, 7, 8, 9 et 10s , l'état initial correspondant au temps 4s . (par défaut `INST_INIT=INST_ETAT_INIT=INST=4` ).

#### B - Exemple pour montrer l'intérêt de `INST_INIT`

```
LIST = DEFI_LIST_REAL( DEBUT =0.,  
                      INTERVALLE = _F (JUSQU'A = 10., NOMBRE =10)),  
  
U = STAT_NON_LINE (  INCREMENT = _F( LIST_INST = LIST,
```

```
INST_FIN = 4.) ) ,  
U = STAT_NON_LINE ( reuse = U,  
INCREMENT =_F ( LIST_INST =LIST,  
INST_INIT =8.),  
ETAT_INIT =_F (  
EVOL_NOLI =U)) ,
```

Premier STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul des instants 1 à 4s .

Second STAT\_NON\_LINE : effectue le calcul pour les instants 9 et 10s (ne fait rien pour  $t=5,6,7$  et 8s ), l'état initial correspondant au temps  $t=4s$  (par défaut INST=4.).

### 3.8.3 Opérande PRECISION

◊ PRECISION = prec

Cf. [U4.71.00] pour la syntaxe détaillée

Ce paramètre sert à repérer le bon numéro d'ordre (NUME\_INST\_FIN/NUME\_INST\_INIT) quand l'utilisateur renseigne l'instant (INST\_FIN/INST\_INIT). En effet, les instants dans STAT\_NON\_LINE sont repérés par un numéro d'ordre (un entier). Si l'utilisateur veut utiliser un instant (un réel) et non un numéro d'ordre pour (NUME\_INST\_\*), l'opérande précision permet de sélectionner ce numéro d'ordre.

Exemple:

NUME	1	2	3	4	5	6	7
INST	0,0010	0,0020	0,0030	0,0040	0,0050	0,0060	0,0070

Si l'utilisateur veut sélectionner l'instant correspondant à NUME=4, il lui suffit de dire INST=0,10000004. Par contre, pour le deuxième exemple:

NUME	1	2	3	4	5	6	7
INST	0,10000001	0,10000002	0,10000003	0,10000004	0,10000005	0,10000006	0,10000007

Si l'utilisateur veut sélectionner l'instant correspondant à NUME=4, il ne lui suffit pas de dire INST=0,10000004, car l'écart relatif entre les instants vaut  $\frac{0,10000005 - 0,10000004}{0,10000004} = 1E-7$

qui est supérieur à la valeur de précision par défaut ( 1E-6 ). On ne pourra donc pas distinguer NUME=3,4 et 5 (le code s'arrête alors en erreur fatale). Il suffit alors de changer le paramètre PRECISION pour pouvoir sélectionner l'instant (dans l'exemple, PRECISION=1E-8 conviendra).

### 3.9 Opérande CRIT\_QUALITE

◊ ERRE\_TEMPS\_THM = /'NON' [DEFAUT]  
/ 'OUI'

Cet opérande permet d'activer le calcul des indicateurs d'erreur. ERRE\_TEMPS\_THM est l'indicateur d'erreur temporel pour les modélisations HM instationnaires. Voir [R4.10.05].

### 3.10 Opérande METHODE

◊ METHODE = / 'NEWTON'  
/ 'IMPLEX'  
/ 'NEWTON\_KRYLOV'  
/ 'MODELE\_REDUIT'

Permet de choisir la méthode de résolution du problème incrémental non linéaire.

/'NEWTON'

On utilise l'algorithme de Newton-Raphson pour résoudre le problème (voir [R5.03.01]).

/'IMPLEX'

On utilise l'algorithme IMPLEX pour résoudre le problème (voir [R5.03.81]).

/'NEWTON\_KRYLOV'

On utilise une version inexacte de l'algorithme de Newton-Raphson ; la précision des résolutions de systèmes linéaires par une méthode itérative est adaptée au cours de chaque pas de chargement (voir [R5.03.01]).

/'MODELE\_REDUIT'

On utilise une méthode de réduction de modèle pour faire le calcul non-linéaire (voir [R5.01.05]). Il est nécessaire d'avoir construit une base réduite préalablement (commande DEFI\_BASE\_REDOUTE).

## 3.11 Mot clé NEWTON

Précise les caractéristiques de la méthode de résolution du problème incrémental non-linéaire (méthode de Newton-Raphson)

### 3.11.1 Opérande PREDICTION

◊ PREDICTION = /'TANGENTE'  
      / 'ELASTIQUE'  
      / 'EXTRAPOLE'  
      / 'DEPL\_CALCULE'

La phase de prédiction (Cf. [R5.03.01]) a pour but de calculer une estimation du champ de déplacements afin de permettre à la méthode de Newton de converger plus rapidement.

Lorsque le mot clé est absent, c'est la matrice tangente en vitesse (option RIGI\_MECA\_TANG) qui est utilisée si l'on a choisi pour la méthode de Newton une MATRICE='TANGENTE', et c'est la matrice élastique (option RIGI\_MECA) qui est utilisée si on a choisi MATRICE='ELASTIQUE'.

/'TANGENTE'

On utilise la matrice tangente du problème en vitesse (option RIGI\_MECA\_TANG).

/'ELASTIQUE'

On utilise la matrice élastique (option RIGI\_MECA).

/'EXTRAPOLE'

On calcule l'estimation de l'incrément de déplacement à partir de l'incrément total obtenu comme solution au pas de temps précédent (pondéré par le rapport des pas de temps). On projette cette estimation sur l'ensemble des champs cinématiquement admissibles (i.e. satisfaisant les conditions aux limites de Dirichlet) selon la norme donnée par la matrice élastique, qui doit donc être calculée. Cette fonctionnalité est intéressante dans le cas de l'utilisation de schémas d'intégration locale explicite de type Runge-Kutta qui ne fournissent pas de matrice tangente : dans ce cas la méthode de Newton utilise une matrice élastique, mais le nombre d'itérations nécessaires peut être élevé. L'utilisation de l'extrapolation peut améliorer les performances.

/'DEPL\_CALCULE'

Permet de proposer comme déplacement pour la prédiction à chaque pas de temps, le déplacement donné par une histoire mécanique précisée sous le mot clé EVOL\_NOLI (§16). Le

déplacement est projeté sur l'ensemble des champs cinématiquement admissible, comme pour la méthode EXTRAPOLE.

**Remarques:**

- Les méthodes 'EXTRAPOLE' et 'DEPL\_CALCULE' procèdent à une projection de la solution sur l'ensemble des champs cinématiquement admissibles. On se sert pour cela des conditions aux limites de Dirichlet donné dans le mot-clef EXCIT. Dans ce cas, il n'est pas possible d'utiliser des chargements de Dirichlet de type « cinématique » (opérande AFFE\_CHAR\_CINE) mais uniquement des chargements de Dirichlet par dualisation (opérande AFFE\_CHAR\_MECA). Une alarme prévient l'utilisateur dans le cas où *Code\_Aster* n'aurait pas trouvé de chargements de Dirichlet dualisés. Le risque dans ce cas étant que le champ de déplacement ne soit pas cinématiquement admissible ;
- Il est nécessaire que les déplacements utilisés dans 'EXTRAPOLE' et 'DEPL\_CALCULE' soient issus de calcul utilisant le même maillage car les conditions limites doivent être cohérentes ;
- Du fait de cette projection sur les conditions limites, ces deux options sont incompatibles avec les fonctionnalités du PILOTAGE .

**Attention, du fait de l'impossibilité de « projeter » correctement les conditions limites d'un maillage à l'autre, il est désormais fortement déconseillé d'utiliser 'EXTRAPOLE' et 'DEPL\_CALCULE' à partir d'un maillage différent du calcul courant.**

**Utilité :**

- Si on a obtenu une première solution sur le même maillage avec d'autres paramètres matériaux ou un autre comportement, les champs de déplacements peuvent être réutilisés dans le calcul.
- Cela permet de réduire la place mémoire et de conserver ces résultats en vue d'une poursuite ultérieure. Pour un gros calcul, on peut stocker uniquement les déplacements à tous les instants aux formats IDEAS ou MED dans IMPR\_RESU. Si on veut recalculer les contraintes et variables internes, on fait un LIRE\_RESU au format adéquat puis on utilise DEPL\_CALCULE avec ITER\_GLOB\_MAXI=0 (on effectue une seule itération) et ARRET='NON' (il n'y a pas convergence, on ne vérifie pas l'équilibre). Il est toutefois nécessaire pour des raisons de syntaxe de donner un chargement (éviter les chargements Dirichlet qui imposent une résolution linéaire) ainsi qu'un critère de convergence, même si ces informations ne sont pas prises en compte.

### 3.11.2 Opérandes MATRICE, REAC\_INCR, REAC\_ITER, PAS\_MINI\_ELAS et REAC\_ITER\_ELAS

- ◊ MATRICE = / 'TANGENTE'
- ◊ REAC\_INCR = /1 [DEFAUT]  
      /mf
- ◊ REAC\_ITER = /1 [DEFAUT]  
      /it

La matrice utilisée pour les itérations globales de la méthode est la matrice tangente [R5.03.01]. La matrice tangente de prédiction est réévaluée tous les *mf* incrément de temps (*mf* positif ou nul) et la matrice tangente cohérente (option FULL\_MECA) est réévaluée toutes les *it* itérations de Newton pour un incrément de temps donné (précisément aux itérations de numéro *it*, 2*it*, 3*it*...). Donc à la première itération de Newton, on ne réassemble la matrice tangente que si *it* vaut 1 : sinon on garde la matrice utilisée dans la phase de prédiction. Par convention si *it* vaut 0 la matrice n'est pas réévaluée durant tout le pas de temps.

- ◊ PAS\_MINI\_ELAS = /0. [DEFAUT]  
      /pasmini [R]
- ◊ REAC\_ITER\_ELAS = /0 [DEFAUT]

/it [ I ]

Ces options permettent de passer de la matrice tangente à la matrice de décharge (i.e en considérant que les non-linéarités n'évoluent pas) lorsque le pas de temps est inférieur à pasmini. Cette matrice de décharge est la matrice élastique pour les modèles de comportement de type plastique ; pour les modèles d'endommagement elle s'identifie à la matrice sécante.

Comme la convergence avec la matrice élastique est plus lente que celle avec la matrice tangente, le mot clé ITER\_GLOB\_ELAS sous le mot clé facteur CONVERGENCE permet de définir un nombre d'itérations maximal spécifique à l'utilisation de la matrice élastique et différent de celui associé à l'utilisation de la matrice tangente.

On peut définir une fréquence de réactualisation de la matrice de décharge avec le mot-clé REAC\_ITER\_ELAS (analogue de REAC\_ITER). Si la matrice de décharge ne dépend pas de l'état de déformation (ce qui est le cas pour les matériaux plastiques mais pas pour les modèles d'endommagement), prendre REAC\_ITER\_ELAS = 0 (puisque elle sera la même au cours des itérations).

#### Utilité :

Cette option peut être utile lorsque le redécoupage automatique du pas de temps ne suffit pas à faire converger un calcul. Par exemple, dans le cas de lois adoucissantes, la matrice tangente peut devenir singulière et il vaut donc mieux utiliser la matrice élastique pour converger.

◊ MATRICE = /'ELASTIQUE'

La matrice utilisée correspond au calcul élastique : elle n'est évaluée qu'une fois à l'instant initial, en début d'algorithme. Cette matrice "élastique" est calculée en utilisant le module d'Young donné sous le mot clé ELAS de l'opérateur DEFI\_MATERIAU, et non pas la pente à l'origine de la courbe de traction donnée sous le mot clé TRACTION (et qui sert, elle, dans l'expression des relations de comportement VMIS\_ISOT\_TRAC, VMIS\_ECFI\_TRAC, VISC\_ISOT\_TRAC [U4.51.11]).

### 3.11.3 Opérande EVOL\_NOLI

◊ EVOL\_NOLI = evol\_noli

Nom du concept de type evol\_noli qui servira dans la prédiction par DEPL\_CALCULE.

### 3.11.4 Opérande MATR\_RIGI\_SYME

◊ MATR\_RIGI\_SYME = /'NON' [DEFAUT]  
= /'OUI'

Cet opérande sert à forcer la symétrie de la matrice de rigidité. Il est utile lorsqu'on utilise simultanément une fonctionnalité utilisant une matrice non-symétrique (formalisme de Simo-Miehe, chargements de type pression suiveuse, etc) et la formulation de contact de type DISCRETE ou LIAISON\_UNIL (cf. [U4.44.11]). En effet, ces dernières ne peuvent fonctionner qu'avec une matrice de rigidité symétrique. Le fait de rendre la matrice de rigidité symétrique a des conséquences sur la vitesse de convergence, pouvant aller jusqu'à son échec mais ne produira jamais de résultats faux. Si le fait de symétriser la matrice de rigidité rend impossible la convergence de l'algorithme de Newton, l'utilisateur est invité à utiliser une formulation de contact de type CONTINUE, qui fonctionne avec une matrice de rigidité non-symétrique.

## 3.12 Mot-clé MODELE\_REDUIT

Précise les caractéristiques de la méthode de résolution du problème incrémental non-linéaire par une méthode de réduction de modèle (voir [R5.01.05]).

◊ PREDICTION = /'TANGENTE'  
/ 'ELASTIQUE'  
◊ MATRICE = /'TANGENTE'  
/ 'ELASTIQUE'

```
◊ REAC_INCR      = /1          [DEFAUT]
    /mf
◊ REAC_ITER      = /0          [DEFAUT]
    /it
◆ BASE_PRIMAL   = mode_empi
◊ DOMAINE_REDUIT = /'NON'     [DEFAUT]
    /'OUI'
    Si DOMAINE_REDUIT = 'OUI'
        ◆ GROUP_NO_INTERF = grno
```

Les mots-clefs MATRICE, PREDICTION, REAC\_ITER et REAC\_INCR ont la même signification et le même usage que dans le mot-clef facteur NEWTON (voir §3.11).

Il est nécessaire de fournir une base empirique construite sur les déplacements (grâce à l'opérateur DEFI\_BASE\_REDUIITE). Cette base doit avoir été construite sur le même modèle et le même maillage que le calcul STAT\_NON\_LINE.

La réduction de modèle n'est pas compatible avec les fonctionnalités suivantes:

- Avec le contact et le frottement,
- Avec le pilotage,
- Avec la recherche linéaire,
- Avec les conditions limites dualisées (AFFE\_CHAR\_MECA) : il faut utiliser AFFE\_CHAR\_CINE,
- Avec les modèles mixtes : la réduction de modèle est uniquement compatible avec des éléments finis en déplacement.

Il est possible d'activer l'hyper-réduction qui utilise une méthode de type DEIM (Discrete Empirical Interpolation Method). Dans ce cas, le calcul est réduit sur une zone du maillage restreinte (appelée RID) et construite à l'aide de l'opérateur DEFI\_DOMAINE\_REDUIT. Il faut donner le groupe de noeuds sur lequel est défini l'interface à l'aide du mot-clef GROUP\_NO\_INTERF.

## 3.13 Mot clé RECH\_LINEAIRE

```
◊ RECH_LINEAIRE=_F()
```

La recherche linéaire peut permettre d'améliorer la convergence de la méthode de Newton (Cf. [R5.03.01] pour plus de détails).

### Attention :

Il est déconseillé d'utiliser la recherche linéaire avec les déformations GROT\_GDEP pour les modélisations COQUE\_3D et en présence de contact.

### 3.13.1 Opérande METHODE

```
◊ METHODE = /'CORDE'          [DEFAUT]
    /'MIXTE'
    /'PILOTAGE'
```

Permet de choisir la méthode de recherche linéaire, c'est-à-dire l'algorithme de recherche du zéro de la fonctionnelle (voir doc [R5.03.01]). La méthode CORDE (par défaut) est la méthode la plus simple, c'est une méthode sécante unidimensionnelle.

La méthode MIXTE est plus élaborée et utilise une méthode sécante avec des bornes variables. Elle est plus efficace lorsque la fonctionnelle n'est pas strictement concave (problèmes avec endommagement ou THM par exemple).

La méthode PILOTAGE est réservée au pilotage de type DEFORMATION, PRED\_ELAS et LONG\_ARC (voir §25). C'est la seule méthode utilisable avec ce type de pilotage. Pour le pilotage de type DDL\_IMPO, on peut utiliser CORDE ou MIXTE.

### 3.13.2 Opérande RESI\_LINE\_RELATIF / ITER\_LINE\_MAXI

```
◊ RESI_LINE_REL = /1.E-1 [DEFAUT]
    /reslin
◊ ITER_LINE_MAXI = /3 [DEFAUT]
    /itelin
```

Ce sont les paramètres de la recherche linéaire. On donne le nombre d'itérations maximum itelin à effectuer et la précision reslin à atteindre pour réaliser la convergence de la recherche linéaire. Il est conseillé de ne pas utiliser la recherche linéaire avec du contact.

Pour la méthode CORDE, il n'est pas nécessaire de spécifier une précision ni un nombre d'itérations très élevés, la pratique montrant que deux ou trois itérations de recherche linéaire sont suffisantes. On peut donc se contenter de demander trois itérations avec la précision par défaut. L'utilisateur ne peut pas mettre plus de 999 itérations de recherche linéaire pour la méthode CORDE.

Par contre, pour la méthode MIXTE, sur des problèmes avec endommagement, plusieurs dizaines d'itérations sont souvent efficaces.

### 3.13.3 Opérandes RHO\_MIN / RHO\_MAX / RHO\_EXCL

```
◊ RHO_MIN = / 1.E-2 [DEFAUT]
    / rmin [R]
◊ RHO_MAX = / 1.E+1 [DEFAUT]
    / rmax [R]
◊ RHO_EXCL = / 9.E-3 [DEFAUT]
    / rexcl [R]
```

Ces mots-clés fixent l'intervalle  $I$  dans lequel on calcule le coefficient RHO de la recherche linéaire, sous la forme :  $I = [rmin, rmax] - [-rexcl, rexcl]$  [R5.03.01].

## 3.14 Mot clé PILOTAGE

```
◊ PILOTAGE = _F()
```

Lorsque l'intensité  $\eta$  d'une partie du chargement n'est pas connue a priori (chargement dit de référence défini dans AFFE\_CHAR\_MECA ou AFFE\_CHAR\_MECA\_F avec charge de type FIXE\_PILO), le mot clé PILOTAGE permet de piloter ce chargement par l'intermédiaire d'un nœud (ou groupe de nœud) sur lequel on peut imposer différents modes de pilotage (mot clé TYPE).

### Attention :

- Avec FIXE\_PILO, on ne peut pas utiliser pour le chargement de référence le mot clé FONC\_MULT.
- Lorsque le chargement de référence est défini par AFFE\_CHAR\_MECA\_F, ce chargement peut être fonction des variables d'espace mais pas du temps. De même, les changements issus de variables de commande (comme la température) qui dépendent du temps ne sont pas utilisables avec le pilotage.
- Le mot clé PILOTAGE est interdit avec le contact (sauf dans le cas du contact XFEM).
- Il n'est pas possible de faire du PILOTAGE avec PREDICTION='DEPL\_CALCULE' ou PREDICTION='EXTRAPOLE' (voir § 21)

### 3.14.1 Opérande TYPE

```
◊ TYPE = /'DDL_IMPO'
    /'LONG_ARC'
    /'ANA_LIM'
    /'DEFORMATION'
    /'PRED_ELAS'
    /'SAUT_IMPO'
    /'SAUT_LONG_ARC'
```

C'est le type de pilotage effectué. Sept modes de pilotage sont disponibles (Confer [R5.03.80] pour plus de détails) :

'DDL\_IMPO'

Permet d'imposer une valeur donnée d'incrément de déplacement (une seule composante  $i$  possible) en un unique nœud  $no$  (ou d'un groupe de nœuds ne comportant qu'un seul nœud). À chaque incrément de temps, on cherche l'amplitude  $\eta$  du chargement de référence qui permettra de satisfaire la relation incrémentale suivante :

$$\text{cmult.} \Delta u_i (no) = \Delta t$$

'SAUT\_IMPO'

Reprend le principe de `DDL_IMPO` mais pour contrôler l'incrément du saut de déplacement entre les lèvres d'une fissure X-FEM. Une seule direction  $i$  est possible, mais elle peut être définie dans une base locale (normale ou tangente à la fissure). On contrôle la moyenne de cet incrément de saut sur un ensemble de points d'intersection  $P_a$  de l'interface avec les arêtes  $a$  du maillage. Cet ensemble décrit toute la fissure si `GROUP_NO` n'est pas renseigné (comportement par défaut), et seulement une partie s'il l'est. Attention, ce type de pilotage ne peut être utilisé qu'en modélisation X-FEM.

$$\text{cmult.} \frac{1}{N} \sum_{a=1}^N [\Delta u_i](P_a) = \Delta t$$

'LONG\_ARC'

Permet de piloter l'intensité  $\eta$  du chargement de référence par la longueur (abscisse curviligne) de la réponse en déplacement d'un groupe de nœuds (à utiliser par exemple lorsqu'on veut contrôler le flambement d'une éprouvette). On vérifie la relation suivante :

$$\text{cmult.} \|\Delta u\| = \Delta t \text{ avec } \|\Delta u\| = \left( \sqrt{\sum_n \sum_c (\Delta u_{n,c})^2} \right)$$

où  $n$  sont les nœuds du pilotage et  $c$  les composantes du déplacement des nœuds considérés. Même si le groupe de nœud du pilotage est réduit à un seul nœud, il faut quand même utiliser `GROUP_NO`.

'SAUT\_LONG\_ARC'

Reprend le principe de `LONG_ARC` mais pour contrôler la norme de l'incrément du saut de déplacement entre les lèvres d'une fissure X-FEM. On contrôle cette norme en moyenne sur un ensemble de points d'intersection  $P_a$  de l'interface avec les arêtes  $a$  du maillage. Cet ensemble décrit toute la fissure si `GROUP_NO` n'est pas renseigné (comportement par défaut), et seulement une partie s'il l'est.

$$\text{cmult.} \|[\bar{\Delta u}]\| = \Delta t \text{ avec } \|[\bar{\Delta u}]\| = \sqrt{\frac{1}{N} \sum_c \sum_{a=1}^N ([\Delta u_c](P_a))^2}$$

où  $c$  sont les composantes du déplacement. Même si le groupe de nœud du pilotage est réduit à un seul nœud, il faut quand même utiliser `GROUP_NO`.

'ANA\_LIM'

Ce mode de pilotage est spécifique au calcul de charge limite (loi `NORTON_HOFF`) par approche cinématique ( cf. [R7.07.01] pour plus de détail). Si  $\mathbf{F}$  désigne le chargement assemblé piloté, `TYPE_CHARGE='FIXE_PILO'`, alors la fonction de pilotage s'écrit simplement :

$$P(\mathbf{u}) = \mathbf{F} \cdot \mathbf{u} = 1$$

Excepté pour le calcul de charge limite, cette fonctionnalité ne présente pas d'intérêt *a priori*. Pour ce mode de pilotage, aucun autre mot clé n'est à préciser.

L'utilisation de lois de comportement adoucissantes peut conduire à des snap-backs brutaux qui rendent délicat le déroulement du calcul. Les deux modes de pilotage suivants y remédient (Cf. [R5.03.80] pour plus de détail).

/ 'DEFORMATION'

DEFORMATION garantit qu'au moins un point de Gauss de la structure voit sa déformation évoluer de façon monotone. On vérifie la relation :

$$\text{cmult} \cdot \max_{\text{point de Gauss}} \left( \frac{\dot{\varepsilon}}{\|\dot{\varepsilon}\|} \cdot \Delta \varepsilon \right) = \Delta t$$

Ce mode de pilotage est valable pour toutes les lois de comportement y compris en grandes déformations SIMO\_MIEHE.

/ 'PRED\_ELAS'

PRED\_ELAS assure qu'au moins un point de Gauss de la structure sorte du seuil d'élasticité linéarisé  $f_{\text{pred-elas}}$  d'une quantité  $\frac{\Delta t}{\text{cmult}}$ . On vérifie la relation :

$$\text{cmult} \cdot \max_{\text{point de Gauss}} (f_{\text{pred-elas}}) = \Delta t$$

Ce mode de pilotage est valable uniquement pour les lois ENDO\_FRAGILE (avec la version locale et la version non locale GRAD\_EPSI), ENDO\_SCALAIRe (avec la version non locale), ENDO\_FISS\_EXP (non locale uniquement), ENDO\_ISOT\_BETON et ENDO\_ORTH\_BETON (avec la version locale et la version non locale), BARENBLATT, BETON\_DOUBLE\_DP, CZM\_EXP (avec les éléments à discontinuité interne \*\_ELDI), CZM\_OUV\_MIX et CZM\_TAC\_MIX (éléments d'interface \*\_INTERFACE), CZM\_EXP\_REG (éléments de joint \*\_JOINT ou modélisation X-FEM) et CZM\_LIN\_REG (éléments de joint).

La fixation du paramètre cmult est difficile à définir du premier coup parce que la notion de sortie de critère  $\frac{\Delta t}{\text{cmult}}$  n'est pas intuitive et varie selon les lois de comportement. Pour les lois ENDO\_FRAGILE, ENDO\_SCALAIRe, ENDO\_FISS\_EXP et ENDO\_ISOT\_BETON, une version différente de la définition de  $\frac{\Delta t}{\text{cmult}}$  est utilisée, où ce paramètre est lié à l'incrément d'endommagement (voir [R7.01.04]).

#### Utilisation – Attention :

Lorsqu'on veut utiliser ces deux derniers modes de pilotage, il est indispensable de faire un premier STAT\_NON\_LINE sans le mot clé PILOTAGE pour amorcer le problème et obtenir un état initial  $\varepsilon^-$  différent de zéro (sinon division par zéro pour le pilotage par incrément de déformation). On effectue après une reprise à partir de cet état initial non nul et on utilise le pilotage.

De plus, la résolution des deux équations précédentes permet d'obtenir l'intensité du chargement inconnue. Dans certains cas, la résolution de ces équations peut conduire à plusieurs solutions pour l'intensité. On choisit alors toujours la solution qui est la plus proche de  $\varepsilon^-$ . C'est pourquoi, lorsqu'on veut imposer un chargement alterné, on est obligé à chaque changement de signe du chargement de réaliser un premier STAT\_NON\_LINE sans le mot clé PILOTAGE afin d'obtenir un état initial  $\varepsilon^-$  de traction ou de compression. On effectue ensuite un second STAT\_NON\_LINE en poursuite à partir de l'état initial précédent avec le mot clé PILOTAGE.

## Remarque :

| DEFORMATION et PRED\_ELAS ne sont pas disponibles pour les éléments de structures.

### 3.14.2 Opérandes NOEUD/GROUP\_NO

/ NOEUD = no  
/ GROUP\_NO = grno

À n'utiliser qu'avec 'DDL\_IMPO', 'LONG\_ARC', 'SAUT\_IMPO' ou 'SAUT\_LONG\_ARC'. Pour 'DDL\_IMPO', si on utilise l'opérande GROUP\_NO, le groupe de nœuds en question ne doit contenir qu'un seul nœud. Dans les autres cas, on utilise uniquement GROUP\_NO (qui peut éventuellement ne contenir qu'un seul nœud). Pour 'SAUT\_IMPO' et 'SAUT\_LONG\_ARC', l'opérande est facultative.

Pour 'DDL\_IMPO' et 'LONG\_ARC', on donne le nom du nœud ou le nom du groupe de nœuds sur lequel on va imposer le pilotage.

Pour 'SAUT\_IMPO' et 'SAUT\_LONG\_ARC', la définition est plus subtile puisqu'en modélisation X-FEM on ne pilote pas les valeurs sur des nœuds mais sur des points d'intersection entre les arêtes du maillage et la fissure. Dans la suite, on désigne simplement par « arêtes » les arêtes intersectées. L'algorithme commence par construire un ensemble d'arêtes indépendantes qui couvre toute la fissure (voir fig.3.14.2-1). Par défaut, il pilote sur toutes ces arêtes. Le mot-clé GROUP\_NO permet à l'utilisateur de restreindre cet ensemble, chaque nœud renseigné correspondant alors à l'extrémité d'une arête que l'on souhaite piloter. Signalons alors les règles suivantes :

- si deux nœuds sont les extrémités respectives de deux arêtes non indépendantes, une seule sera retenue (fig. 3.14.2-2),
- si un nœud est extrémité de plusieurs arêtes, on retient arbitrairement la première rencontrée par l'algorithme,
- si deux nœuds sont extrémités d'une même fissure (fig.3.14.2-3) une erreur sera renvoyée.  
D'une façon générale il est conseillé que tous les nœuds entrés soient du même côté de la fissure;
- si un nœud ne correspond à aucune arête (fig. 3.14.2-4), une erreur est renvoyée.

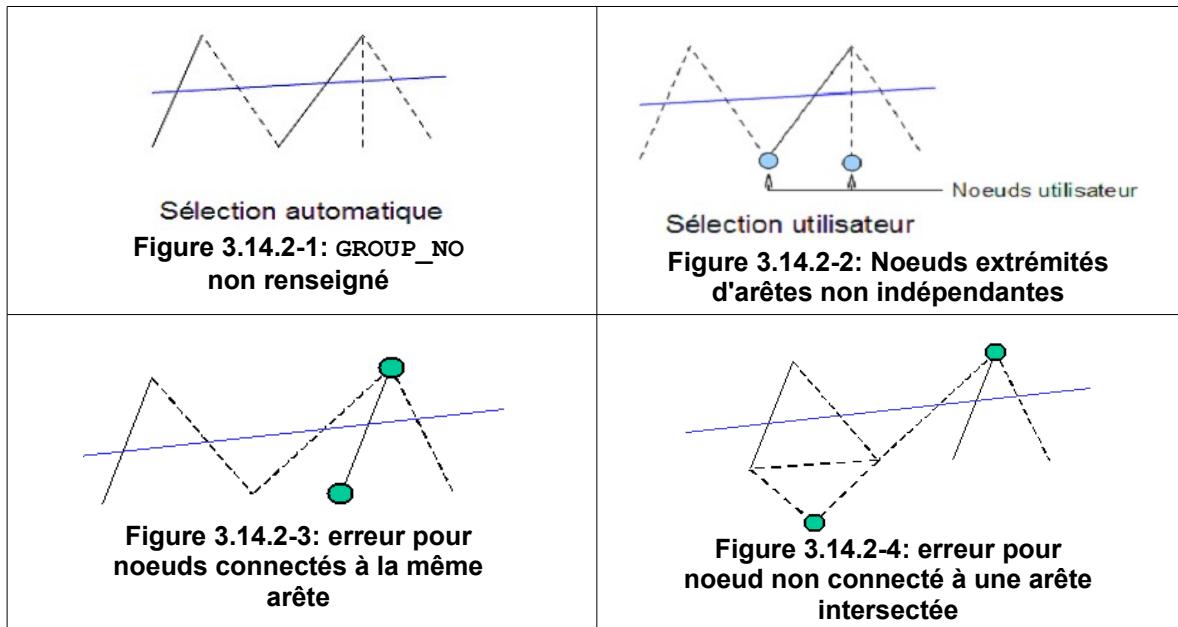


Tableau 3.1.

### 3.14.3 Opérandes TOUT/MAILLE/GROUP\_MA

```
/ TOUT      = 'OUI'          [DEFAUT]
/ GROUP_MA = lgrma
/ MAILLE    = lma
```

On donne les mailles ou groupes de mailles servant à piloter le calcul. À n'utiliser qu'avec DEFORMATION ou PRED\_ELAS. Intéressant pour alléger la résolution des équations de ces trois modes de pilotages.

### 3.14.4 Opérande DIRE\_PILO

◊ DIRE\_PILO = direpilo

C'est le nom de la direction  $i$  selon laquelle on contrôle le saut de déplacement. Les valeurs possibles sont : 'DX', 'DY', 'DZ', 'DNOR' pour la normale à la fissure, 'DTAN' pour la première tangente (produit vectoriel de la normale avec  $X$ ), 'DTAN2' pour la deuxième tangente. À n'utiliser qu'avec une modélisation X-FEM. Utilisation pour les types 'SAUT\_IMPO', 'SAUT\_LONG\_ARC' ou avec 'PRED\_ELAS' si la sélection sur le choix de la solution pilotée est 'ANGL\_INCR\_DEPL' ou 'NORM\_INCR\_DEPL'.

### 3.14.5 Opérande FISSURE

◊ FISSURE = fiss

Nom de la sd\_fiss\_xfem. À n'utiliser qu'avec une modélisation X-FEM. Utilisation pour les types 'SAUT\_IMPO', 'SAUT\_LONG\_ARC' ou avec 'PRED\_ELAS' si la sélection sur le choix de la solution pilotée est 'ANGL\_INCR\_DEPL' ou 'NORM\_INCR\_DEPL'.

### 3.14.6 Opérande NOM\_CMP

◊ NOM\_CMP = nomcmp

C'est le nom de la composante (correspondant au degré de liberté  $i$ ) utilisée pour le pilotage ('DX' par exemple). À n'utiliser qu'avec 'DDL\_IMPO' ou 'LONG\_ARC'.

## 3.14.7 Opérande COEF\_MULT

◊ COEF\_MULT = cmult

C'est la valeur (notée  dans la formule de définition) par laquelle on multiplie le degré de liberté utilisé pour le pilotage. Par défaut, cette valeur vaut 1. À ne pas utiliser avec ANA\_LIM.

**Exemple avec DDL\_IMPO :**

Supposons que l'on veut connaître la charge limite d'une structure.

Le chargement imposé sur la structure est la pression d'intensité inconnue ( $P=\eta \times$  valeur de référence  $P_x$ ) sur le groupe de maille  $A$ . Pour trouver la charge limite  $P_{limite}$ , on va piloter le déplacement du nœud  $NO1$ . On veut que le déplacement final suivant  $x$  de ce nœud soit égal à 2. (soit d'après la liste d'instants des pas de 0.2, soit un coefficient  $cmult=1/0.2=5$ .)

```
PRESSION = AFFE_CHAR_MECA(PRES      = ( GROUP_MA =A,     PX = 1.0)),  
LIST      = DEFI_LIST_REEL(DEBUT      =0.,  
                           INTERVALLE =_F(JUSQU'A = 10,   NOMBRE  
=10),  
RESU      = STAT_NON_LINE (EXCIT      =_F(  CHARGE      = PRESSION,  
                           TYPE_CHARGE  
='FIXE_PILO'),  
                           PILOTAGE    =_F(  TYPE      =  
'DDL_IMPO',  
                           NOEUD       = NO1,  
                           NOM_CMP     = 'DX',  
                           COEF_MULT   = 5.))
```

Dans le fichier .resu, la valeur de  $\eta$  sera affichée à chaque instant du calcul. Pour connaître la charge limite, il suffit de faire  $P_{limite}=\eta \times P_x$ . (Ici  $P_x$  vaut 1 donc on a directement la charge limite). Si on impose sur la structure une pression  $P$  proche de la charge limite sans utiliser le pilotage, le calcul ne convergera pas si on est proche de la charge limite.

**Attention à la signification de COEF\_MULT pour le pilotage de type PRED\_ELAS.**

## 3.14.8 Opérande ETA\_PILO\_R\_MAX / ETA\_PILO\_R\_MIN

◊ ETA\_PILO\_R\_MAX = etarmax, [R]  
◊ ETA\_PILO\_R\_MIN = etarmin, [R]

Ces deux mots-clés permettent de définir l'intervalle de recherche des valeurs de pilotage. À chaque itération de Newton toutes les valeurs de pilotage en dehors de [etarmin,etarmax] sont ignorées. Ceci peut emmener à « échec de pilotage » si cet intervalle est trop restrictif.

Si on ne précise pas de valeurs, c'est  $-\infty$  pour etarmin et  $+\infty$  pour etarmax. Une utilisation possible de cet intervalle est le suivant. On désire, par exemple, piloter une pression imposée à la structure et on s'attend à garder cette pression positive. En fixant etarmin à 0, cela permet d'imposer les valeurs de pilotage positives.

## 3.14.9 Opérande ETA\_PILO\_MAX/ETA\_PILO\_MIN

◊ ETA\_PILO\_MAX = etamax, [R]  
◊ ETA\_PILO\_MIN = etamin , [R]

Ces deux mots-clés permettent de préciser l'intervalle de valeurs de pilotage souhaité. On l'utilise pour arrêter proprement le calcul lorsque ETA\_PILOTAGE atteint les bornes de cet intervalle. Cet intervalle doit être plus restrictif que l'intervalle de recherche défini précédemment, car ce dernier est appliqué dans tous les cas. Le principe de fonctionnement est le suivant : à convergence des itérations de Newton, si l'on a atteint l'une des bornes, le calcul s'arrête. Une utilisation possible de cet intervalle est la suivante. Dans le cas de présence de snap-back en fixant etamin à une faible valeur, cela permet d'arrêter le calcul avant une déchirure/endommagement complet de l'échantillon et éviter ainsi la divergence au dernier pas de temps. L'autre utilisation possible est celle de etamax en tant que charge limite maximale.

**Attention :**

Avec la loi ENDO\_ISOT\_BETON, ces deux mots clés sont obligatoires, car ils sont utilisés pour fixer les bornes de pilotage au niveau élémentaire.

## 3.14.10 Opérande PROJ\_BORNES

```
◊ PROJ_BORNES = /'OUI' [DEFAUT]  
      /'NON'
```

En cas de dépassement de l'intervalle (etamin, etamax), l'utilisateur peut indiquer s'il veut projeter la valeur de pilotage sur (etamin, etamax).

Avec PROJ\_BORNE='OUI', la projection sera effectuée (si eta>etamax alors eta=etamax ; si eta<etamin alors eta=etamin), ce qui permet, en cas de convergence d'arrêter le calcul précisément sur etamin ou etamax.

Avec PROJ\_BORNE='NON', on ne modifie pas les valeurs de eta, même si pendant les itérations de Newton cette dernière a une valeur supérieure à etamax ou inférieure à etamin. Par contre le calcul est arrêté, si à la convergence eta dépassent les bornes.

Une utilisation possible de l'intervalle (etamin, etamax) avec l'option PROJ\_BORNE='OUI' est le suivant. On désire, par exemple, comparer plusieurs calcul pour un modèle adoucissant, qui sont piloter en déplacement. Ces paramètres de pilotage permettent de stopper les calculs au même chargement lorsque la structure est suffisamment adoucie. Cette stratégie rend la comparaison plus aisée, grâce au contrôle du dernier point de pilotage.

Avec PROJ\_BORNE='NON' on arrive dans certains cas à débloquer les calculs, qui autrement ne convergent pas avec les conditions trop restrictives imposées via (etamin, etamax). Soit on pilote une pression imposée à la structure et on s'attend à garder cette pression positive. En fixant etamin à 0 le calcul s'arrête en échec de pilotage. En revanche en imposant etamin légèrement négatif, on autorise de facto le passage par un état « non physique » pendant les itérations de Newton, ce qui facilite la convergence. L'état convergé dans ce cas peut aussi bien être physique (pression positive) ou non physique. C'est la valeur de etamin=0, qui gouvernera le comportement en cas de convergence hors borne. Cette stratégie permet de ne conserver que les valeurs de pilotage positives, si on trouve au moins une valeur de pilotage positive.

## 3.14.11 Opérande SELECTION

```
◊ /SELECTION = /'NORM_INCR_DEPL', [DEFAUT]  
      /'ANGL_INCR_DEPL',  
      /'RESIDU'  
      /'MIXTE'
```

Cet opérande permet de sélectionner la méthode permettant de choisir la valeur de pilotage dans le cas où plusieurs solutions sont fournies par la résolution de pilotage.

'NORM\_INCR\_DEPL' permet de sélectionner la valeur de pilotage par la plus petite norme de l'incrément de déplacement sur le pas de temps considéré.

'ANGL\_INCR\_DEPL' permet de sélectionner la valeur de pilotage par le plus petit angle entre le déplacement obtenu pour le pas de temps courant et le déplacement obtenu pour le pas de temps précédent.

'RESIDU' permet de sélectionner la valeur de pilotage conduisant au plus petit résidu.

'MIXTE' permet de sélectionner la valeur de pilotage en s'appuyant sur plusieurs stratégies. On commence d'abord avec la stratégie 'NORM\_INCR\_DEPL' ci-dessus. Si les résultats de la fonction objectif (la norme de l'incrément de déplacement) sont trop proches, on bascule pour cette itération sur la stratégie 'RESIDU'. Là encore, si les résidus sont trop proches, on revient à la stratégie 'NORM\_INCR\_DEPL' et on examine si la liste des résidus 'RESI\_GLOB\_MAXI' du pas de temps courant présente des cycles. Si c'est le cas, c'est la moins bonne solution de 'NORM\_INCR\_DEPL' qui est choisie pour cette itération. Sinon, on choisit simplement la meilleure des deux, même si elles ne sont pas suffisamment contrastées.

#### Remarque :

*Si on fait une reprise de calcul (reuse) avec le mot-clef SELECTION='ANGL\_INCR\_DEPL', il est important de garder à l'esprit que ce critère nécessite les deux pas de temps précédents. Il faudra donc bien prendre soin d'archiver correctement les résultats du précédent calcul au risque d'obtenir des résultats faux. Une alarme avertit l'utilisateur.*

### 3.14.12 Opérande EVOL\_PARA

◊ EVOL\_PARA = /'SANS'  
      / 'DECROISSANT'  
      / 'CROISSANT'

Cet opérande permet d'imposer le la croissance ou la décroissance du paramètre de pilotage.

### 3.15 Mot clé SOLVEUR

◊ SOLVEUR = \_F()

La syntaxe de ce mot clé commun à plusieurs commandes est décrite dans le document [U4.50.01].

### 3.16 Mot clé CONVERGENCE

◊ CONVERGENCE = \_F()

Si aucun des deux opérandes suivants n'est présent, alors tout se passe comme si : RESI\_GLOB\_RELATIF = 1.E-6.

#### 3.16.1 Opérande RESI\_GLOB\_RELATIF/RESI\_GLOB\_MAXI

◊ |RESI\_GLOB\_RELATIF = resrel , [R]

L'algorithme continue les itérations globales tant que :

$$\max_{i=1, \dots, nbddl} |\mathbf{F}_i^n| > \text{resrel} \cdot \max |\mathbf{L}|$$

où  $\mathbf{F}^n$  est le résidu de l'itération  $n$  et  $\mathbf{L}$  le vecteur du chargement imposé et des réactions d'appuis (Cf. [R5.03.01] pour plus de détails).

Lorsque le chargement et les réactions d'appui deviennent nuls, c'est-à-dire lorsque  $\mathbf{L}$  est nul (par exemple dans le cas d'une décharge totale), on essaie de passer du critère de convergence relatif RESI\_GLOB\_RELATIF au critère de convergence absolu RESI\_GLOB\_MAXI. Cette opération est transparente pour l'utilisateur (message d'alarme émis dans le fichier .mess). Lorsque le vecteur  $\mathbf{L}$  redévient différent de zéro, on repasse automatiquement au critère de convergence relatif RESI\_GLOB\_RELATIF.

Toutefois, ce mécanisme de basculement ne peut pas fonctionner au premier pas de temps. En effet, pour trouver une valeur de RESI\_GLOB\_MAXI raisonnable de manière automatique (puisque l'utilisateur ne l'a pas renseigné), on a besoin d'avoir eu au moins un pas convergé sur un mode RESI\_GLOB\_RELATIF. Dès lors, si le chargement est nul dès le premier instant, le calcul s'arrête. L'utilisateur doit déjà alors vérifier que le chargement nul est normal du point de vue de la modélisation qu'il réalise, et si tel est le cas, trouver un autre critère de convergence (RESI\_GLOB\_MAXI par exemple).

Si cet opérande est absent, le test est effectué avec la valeur par défaut, sauf si RESI\_GLOB\_MAXI est présent.

◊  $|\text{RESI\_GLOB\_MAXI}| = \text{resmax}$ , [R]

L'algorithme continue les itérations globales tant que :

$$\max_{i=1, \dots, nbddl} |\mathbf{F}_i^n| > \text{resmax}$$

où  $\mathbf{F}^n$  est le résidu de l'itération  $n$  (Cf. [R5.03.01] pour plus de détails). Si cet opérande est absent, le test n'est pas effectué.

Si RESI\_GLOB\_RELATIF et RESI\_GLOB\_MAXI sont présents tous les deux, les deux tests sont effectués.

Remarque:

*Si les conditions limites de Dirichlet sont imposées par AFFE\_CHAR\_CINE (élimination) et non par AFFE\_CHAR\_MECA (dualisation), les degrés de libertés portant ces conditions sont ignorées lors de l'évaluation du résidu d'équilibre. Ce qui ne provoque pas de résultats faux mais lorsque le chargement devient nul, c'est-à-dire lorsque  $\mathbf{L}$  est nul (par exemple dans le cas d'une décharge totale), on passe du critère de convergence relatif au critère de convergence absolu RESI\_GLOB\_MAXI. Cette opération est transparente pour l'utilisateur (message d'alarme émis dans le fichier .mess). Lorsque le vecteur  $\mathbf{L}$  redevient différent de zéro, on repasse automatiquement au critère de convergence relatif RESI\_GLOB\_RELATIF.*

### 3.16.2 Opérande RESI\_COMP\_RELATIF

◊  $|\text{RESI\_COMP\_RELATIF}| = \text{rescmp}$ , [R]

Cet opérande conduit à estimer la convergence de l'algorithme de Newton en raisonnant composante par composante. Pour cela, on distingue dans le vecteur résidu les sous-vecteurs correspondant à chaque composante  $cmp$  (par exemple en THM,  $cmp = \{DX, DY, DZ, PRE1, PRE2, TEMP\}$ ). On norme ensuite ces sous-vecteurs par la force interne correspondante. Ainsi, l'algorithme continue les itérations globales tant que :

$$\max_{c=1, \dots, nbcmp} \left( \frac{\max_{i=1, \dots, nbddl} |\mathbf{F}_i^{c,n}|}{\max_{i=1, \dots, nbddl} |\mathbf{L}_i^{\text{int}, c, n}|} \right) > \text{rescmp}$$

où  $\mathbf{F}^{c,n}$  est la partie du résidu  $\mathbf{F}^n$  correspondant à la composante  $c$  et  $\mathbf{L}^{\text{int}, c, n}$  le vecteur des forces internes au temps  $n$  correspondant à cette même composante  $c$  (Cf. [R5.03.01] pour plus de détails).

Les forces internes au temps  $n$  sont calculées en début de pas de temps à partir du résultat issu du pas de temps précédent. Pour le premier pas de temps, on passe automatiquement à un critère relatif de type RESI\_GLOB\_RELATIF, voir à un critère absolu pour les cas où le chargement est nul. Ce

choix n'a d'intérêt que pour des problèmes de type évolutif (THM) où résident de forts contrastes entre les différentes inconnues.

### 3.16.3 Opérande RESI\_REFE\_RELAT

RESI_REFE_RELAT	=	resref,	[R]
SIGM_REFE	=	sigref,	[R]
EFFORT_REFE	=	forref,	[R]
MOMENT_REFE	=	momref,	[R]
VARI_REFE	=	varref,	[R]
EPSI_REFE	=	epsref,	[R]
FLUX_THER_REFE	=	fthref,	[R]
FLUX_HYD1_REFE	=	fh1ref,	[R]
FLUX_HYD2_REFE	=	fh2ref,	[R]
DEPL_REFE	=	depref,	[R]
LAGR_REFE	=	lagref,	[R]

Cet opérande conduit à estimer la convergence de l'algorithme de Newton de la manière suivante. A partir d'une référence, qui peut être:

- Une contrainte `sigref` ;
- Une déformation `epsref` pour des éléments incompressibles, des éléments de grille et de membrane ;
- Une variable interne `varref` si l'on utilise des lois non locales à gradient de déformation ;
- Un flux thermique `fthref` dans un cas THM ;
- Deux flux hydrauliques `fh1ref` et `fh2ref` dans un cas HHM ;
- Un déplacement `depref` si on utilise des éléments de joint avec un comportement de type CZM ;
- Une force `forref` et un moment `momref` si on utilise des éléments de structure (discrets, barres, poutres ou câbles) ;
- Un coefficient de Lagrange `lagref` pour les formulations mixtes en endommagement.

On calcule une référence de résidu  $F^{ref}$  (un vecteur de même longueur que le vecteur résidu). La convergence sera réalisée si et seulement si :

$$\forall i \in [1, \dots, nbddl] \quad |F_i^n| < \text{resref} \cdot F_i^{ref}$$

### 3.16.4 Opérande ITER\_GLOB\_MAXI

◊	ITER_GLOB_MAXI =	/10	[DEFAUT]
		/maglob	

Nombre d'itérations maximum effectué pour résoudre le problème global à chaque instant (10 par défaut). Ce test est toujours effectué sauf dans le cas du redécoupage du pas de temps par la méthode 'EXTRAPOLE'. L'augmentation excessive de ce paramètre est généralement le signe d'un problème dans la modélisation ou d'une discréttisation temporelle inadéquate.

Dans le cas de la résolution d'un problème de contact/frottement par la formulation CONTINUE en Newton généralisé, il est souvent nécessaire d'augmenter le nombre d'itérations de Newton.

### 3.16.5 Opérande ITER\_GLOB\_ELAS

◊	ITER_GLOB_ELAS =	/25	[DEFAUT]
		/maxelas	

Nombre d'itérations maximum effectué avec la matrice élastique lorsqu'on utilise le mot clé PAS\_MINI\_ELAS du mot clé facteur NEWTON (voir §21) pour résoudre le problème global à chaque instant (25 par défaut).

On rappelle que PAS\_MINI\_ELAS permet de passer de la matrice tangente à la matrice élastique lorsque le pas de temps est ou devient (par le redécoupage) inférieur à une certaine valeur précisée sous PAS\_MINI\_ELAS.

Contrairement à ITER\_GLOB\_MAXI, ce paramètre peut facilement prendre des grandes valeurs (plusieurs centaines) car la convergence sur un problème non-linéaire avec la matrice élastique (très raide) est lente bien qu'assurée du point de vue théorique pour toutes les lois décrivant les matériaux standards généralisés.

### 3.16.6 Opérande ARRET

◊ ARRET = /'OUI' [DEFAUT]

Si un des critères de convergence globale choisis n'est pas vérifié après maglob itérations, alors le programme s'arrête (les résultats précédents sont sauvegardés).

◊ ARRET = /'NON' [DEFAUT]

Si maglob est insuffisant pour vérifier les critères de convergence donnés par l'utilisateur, on passe quand même à l'instant suivant. Cette option n'est utilisable qu'en mode DEPL\_CALCULE.

Cette option est à utiliser avec précaution car elle donne des résultats faux.

### 3.17 Mot-clé CRIT\_STAB

◊ CRIT\_STAB = \_F()

Ce mot-clé permet de déclencher le calcul, à la fin de chaque incrément de temps, d'un critère de stabilité. Ce critère est utile pour déceler, au cours du chargement, le point à partir duquel on perd la stabilité.

- Par flambage dans le cas de phénomène mécanique réversibles (TYPE = 'FLAMBEMENT') :

Ce critère est alors calculé de la façon suivante : à la fin d'un pas de temps, en petites perturbations, on résout  $\det(K^T - \lambda \cdot K^g) = 0$ .  $K^T$  est la matrice tangente cohérente à cet instant.

$K^g$  est la matrice de rigidité géométrique, calculée à partir du champ de contraintes à cet instant.

En pratique, le chargement est instable si  $|\lambda| < 1$  (en fait  $-1 < \lambda < 0$ ). On calcule les valeurs propres par la méthode de Sorensen ( cf. CALC\_MODES [U4.52.02]). Ceci peut être assez coûteux pour les problèmes de grande taille. Pour les grands déplacements et les grandes déformations, on résout  $\det(K^T - \lambda \cdot I) = 0$  car  $K^T$  contient alors  $K^g$ . Le critère est alors un critère d'instabilité : quand  $\lambda$  change de signe (donc passe par 0) le chargement est instable. On stocke le mode propre correspondant à la plus petite charge critique (en valeur absolue) dans l'objet résultat, sous le nom MODE\_FLAMB. Ce mode propre peut être extrait et visualisé (comme un champ de déplacements ou un mode propre classique). Il est normalisé à 1 sur la plus grande composante de déplacement. L'analyse de stabilité linéaire ne permettant pas de tenir compte de l'aspect suivre de certaines forces, il faut alors utiliser CRIT\_STAB.

La documentation [U2.08.04] présentent les différentes approches pour les analyses de flambement dans Code\_Aster.

- Par une étude de signe sur la dérivée seconde de l'énergie en respectant l'accroissement des degrés de liberté irréversibles dans le cas d'une mécanique dissipative (TYPE = 'STABILITE') :

Pour traiter ce cas particulier, on impose de prendre comme matrice de rigidité géométrique la matrice identité  $K^g = I_d$ . On recherche ensuite le minimum de la fonctionnelle quadratique

suivante :  $C(x) = \frac{x^T \cdot K^T \cdot x}{x^T \cdot x}$  où  $K^T$  est la matrice tangente cohérente à l'instant étudié et  $x^T$  le vecteur transposé du champ des inconnus nœuds  $x$ , sous des contraintes de positivité sur les degrés de liberté de  $x$  de nature irréversible. Le signe du minimum permet ensuite de conclure sur la stabilité du chargement. Dans le cas où celui-ci est négatif, la solution est instable. Dans le cas contraire, la solution obtenue numériquement est stable. Le mode obtenu, qui est le vecteur minimisant  $C(x)$  (dit mode d'instabilité dans le cas où le minimum est négatif), et l'estimation du critère de stabilité associé sont stockés dans l'objet résultat sous le nom MODE\_STAB (CHAR\_STAB =  $C(x)$ ).

### 3.17.1 Opérande LIST\_INST / INST / PAS\_CALC

◊ /'LIST\_INST' = list\_r8  
◊ /'INST' = 1\_r8  
◊ /'PAS\_CALC' = npas

Les instants pour lesquels on veut faire un calcul de stabilité sont donnés par une liste d'instants (list\_r8 ou 1\_r8) ou par une fréquence PAS\_CALC (tous les npas de temps).

En l'absence de ces mots clés le critère est calculé à tous les pas de temps.

### 3.17.2 Opérande PRECISION/CRITERE

◊ PRECISION = /1.e-6 [DEFAUT]  
◊ /prec  
◊ CRITERE = /'RELATIF', [DEFAUT]  
◊ /'ABSOLU',

Permet de sélectionner les instants, *confer* [U4.71.00]

### 3.17.3 Opérande NB\_FREQ

◊ NB\_FREQ = / 3 , [DEFAUT]  
◊ / nbfreq

Le mot-clé NB\_FREQ (3 par défaut) désigne le nombre de charges critiques à calculer. En fait seule la première suffit mais il peut y avoir des modes multiples.

### 3.17.4 Opérande COEF\_DIM\_ESPACE

◊ COEF\_DIM\_ESPACE = / 5, [DEFAUT]  
◊ / coef

Le mot-clé COEF\_DIM\_ESPACE (5 est sa valeur par défaut) permet à l'utilisateur de contrôler la taille du sous-espace dans la méthode de Sorensen (la taille du sous espace est égale à la multiplication de ce coefficient par la valeur nbreq renseignée précédemment). L'intérêt étant de pouvoir réduire cet espace dans le cas où l'on utilise en plus l'opérande DDL\_STAB.

### 3.17.5 Opérande RIGI\_GEOM

◊ RIGI\_GEOM = / 'OUI', [DEFAUT]  
◊ / 'NON'

Le mot-clé RIGI\_GEOM ('OUI' par défaut) donne le choix à l'utilisateur entre effectuer une recherche de valeurs propres généralisées avec la matrice géométrique au second membre ou non (cas des grandes déformations). Choisir 'NON' signifie que la matrice de raideur géométrique est remplacée par l'identité.

## 3.17.6 Opérande MODI\_RIGI

```
◊ MODI_RIGI = / 'NON', [DEFAUT]  
          / 'OUI'
```

Le mot-clé `MODI_RIGI` ('NON' par défaut) permet de préciser si la matrice de rigidité globale (et la matrice de rigidité géométrique si elle est utilisée) doit être modifiée au niveau des degrés de liberté que l'on liste avec `DDL_EXCLUS`. Cela permet, par exemple, pour des modèles mixtes, de ne mener l'analyse de stabilité en excluant certains type de degré de liberté et en corrigeant les matrices de rigidité globales pour que les termes liés à ces degrés de liberté ne viennent pas perturber la recherche d'instabilité. On donne d'autres détails dans le paragraphe consacré à `DDL_EXCLUS`. Si la liste de degrés de liberté exclus est vide, alors `MODI_RIGI` ne sert donc à rien.

## 3.17.7 Opérande CHAR\_CRIT

```
◊ CHAR_CRIT = / (-10,10), [DEFAUT]  
          /intcc
```

Le mot-clé `CHAR_CRIT` permet de gagner du temps en ne faisant qu'un test de Sturm dans la bande de fréquence fournie. Si on trouve au moins une fréquence, alors on calcule réellement les valeurs des charges critiques dans cet intervalle. Ce mot clé ne peut être utilisé que sous la condition `RIGI_GEOM = 'OUI'` (valeur par défaut de l'option `RIGI_GEOM`).

## 3.17.8 Opérande DDL\_EXCLUS

```
◊ DDL_EXCLUS = ('DX','DY',...)
```

Le mot-clé `DDL_EXCLUS` (liste vide par défaut) désigne l'ensemble des degrés de liberté que l'on souhaite mettre à 0 dans le second membre de la recherche de valeurs propres généralisées. Il ne peut être utilisé que sous la condition `RIGI_GEOM = 'NON'` ou si `MODI_RIGI = 'OUI'`.

Dans le cas `RIGI_GEOM = 'NON'` et `MODI_RIGI = 'NON'`, cela permet d'imposer des conditions supplémentaires de compatibilité sur les modes propres et ainsi d'effectuer une recherche sélective. Cela est particulièrement adapté aux formulations mixtes. Dans ce cas, l'élimination des multiplicités de Lagrange au second membre, permet d'exclure les modes parasites à dominantes Lagrangiennes et de valeurs propres négatives.

Dans le cas `MODI_RIGI = 'OUI'`, cela permet de modifier la matrice de rigidité (et si besoin est la matrice de rigidité géométrique) de manière à mener l'analyse de stabilité en ne tenant pas compte des degrés de liberté exclus. Par exemple, on doit utiliser cette option pour les modèles fluide-structure couplés (formulation  $(u, p, \phi)$ , *confer* documentation [R4.02.02], qui est utilisable avec `DYNA_NON_LINE` mais pas `STAT_NON_LINE`) pour exclure les degrés de liberté fluide car la matrice de rigidité assemblée globale est singulière pour ces degrés de liberté. Pour plus de détails, l'utilisateur pourra utilement se reporter aux documentations [U2.06.11] et [U2.08.04].

## 3.17.9 Opérande DDL\_STAB

```
◊ DDL_STAB = ('DAMG',...)
```

Le mot-clé `DDL_STAB` désigne l'ensemble des degrés de liberté irréversibles dans l'étude de stabilité que l'on souhaite réaliser avec `CRIT_STAB`. Il ne peut être utilisé que sous les conditions : `TYPE='STABILITE'` et `RIGI_GEOM='NON'`. Cela permet d'effectuer une étude de signe sur la dérivée seconde de l'énergie, au chargement considéré, en ne regardant que les perturbations susceptibles d'augmenter les degrés de liberté déclarés dans `DDL_STAB`. Ceci afin de respecter les conditions mécaniques d'irréversibilité.

## 3.17.10 Opérande SIGNE

```
◊ SIGNE      = /'POSITIF_NEGATIF',          [DEFAUT]
  = /'POSITIF',
  = /'NEGATIF',
```

Le mot-clé SIGNE permet de spécifier quel type de critère d'instabilité sera utilisé. Ce critère permettra de déclencher un arrêt propre (base sauvegardée) du calcul non-linéaire en cas d'instabilité, si l'utilisateur le précise, sous DEFI\_LIST\_INST (confer documentation [U4.34.03]) avec la syntaxe suivante :

```
ECHEC=_F(EVENEMENT='INSTABILITE',ACTION='ARRET',)
```

Sans cette déclaration sous DEFI\_LIST\_INST, même en cas d'instabilité détectée le calcul non-linéaire tentera de se poursuivre : c'est le mode par défaut.

Pour les analyses de stabilité sans matrice de rigidité géométrique, le critère d'instabilité c'est qu'une charge critique tende vers 0, ou change de signe. Dans ce cas, le mot-clé SIGNE ne sert pas.

En revanche, pour les cas où la matrice de rigidité géométrique est utilisée, ce mot-clé SIGNE est utile. Avec la valeur par défaut : SIGNE = 'POSITIF\_NEGATIF', la solution sera déclarée instable dans les cas où une charge critique devient comprise entre -1 et 1. Si l'utilisateur choisit l'option 'NEGATIF' alors le domaine d'instabilité sera borné par les valeurs -1 et 0. Inversement, l'option 'POSITIF' définira les valeurs 0 et 1 comme limites du domaine d'instabilité. Le choix par défaut est le plus conservatif, mais dans certains cas où l'on peut déduire a priori une partie du domaine d'instabilité, alors il est pertinent de modifier le critère avec le mot-clé SIGNE. On rappelle que la charge critique calculée par CRIT\_STAB, dans le cas où la matrice de rigidité géométrique est prise en compte, est l'inverse du coefficient multiplicateur du chargement imposé qui rend le problème instable. Donc si la valeur calculée par CRIT\_STAB vaut -1 cela signifie qu'on est instable pour la charge imposée. Si on obtient la valeur 1, alors l'instabilité se produira pour une charge imposée de même valeur mais de signe opposé. Donc pour des chargements imposés connus et évoluant de façon monotone, il est aisément de restreindre le domaine d'instabilité car on sait que le chargement ne peut changer de signe. En revanche, pour des chargements cycliques ou quelconques, il est plus sûr de ne pas restreindre le domaine d'instabilité.

## 3.17.11 Opérande PREC\_INSTAB

```
◊ PREC_INSTAB = /1.E-6,          [DEFAUT]
  /prec_instab,
```

Le mot-clé PREC\_INSTAB permet de définir la tolérance relative avec laquelle on souhaite vérifier le critère d'instabilité, qui est paramétré par le mot-clé précédent SIGNE.

## 3.18 Mot-clé ENERGIE

```
◊ ENERGIE =_F()
```

Ce mot-clé permet d'activer le calcul du bilan d'énergie, son affichage en cours de calcul et son stockage dans la table de nom PARA\_CALC. Le bilan d'énergie peut être extrait de cette table à l'aide de la commande RECU\_TABLE [U4.71.02].

## 3.19 Mot clé ARCHIVAGE

```
◊ ARCHIVAGE =_F()
```

Permet d'archiver des ou certains résultats à tous ou certains instants du calcul.

En l'absence de ce mot clé tous les pas de temps sont archivés, y compris les instants de calculs nouvellement créés par redécoupage automatique du pas de temps. L'archivage permet de réduire sensiblement la taille des bases en sélectionnant les instants sauvegardés.

### 3.19.1 Opérande LIST\_INST / INST / PAS\_ARCH

- ◊ /'LIST\_INST' = list\_r8
- ◊ /'INST' = l\_r8
- ◊ /'PAS\_ARCH' = npas

La désignation des instants à stocker est effectuée soit par une liste d'instants (list\_r8 ou l\_r8) ou alors par une fréquence d'archivage (tous les npas de temps).

En l'absence de ces mots clés tous les pas de temps sont archivés.

#### Remarques :

- 1) Le dernier pas de calcul est toujours stocké pour pouvoir effectuer une reprise,
- 2) Si on emploie un accès par liste d'instants, alors les instants de calculs nouvellement créés par redécoupage automatique du pas de temps ne sont pas archivés
- 3) L'état initial est systématiquement archivé sous le numéro d'ordre 0 dès lors que l'on n'est pas en reprise de calcul (pas de reuse)
- 4) Les champs CONT\_NOEU et CONT\_ELEM du contact sont également stockés à l'état initial mais toutes leurs composantes sont nulles. En particulier, l'effet des mots-clefs CONTACT\_INIT et SEUIL\_INIT n'est pas visible dans ces champs.

### 3.19.2 Opérande PRECISION/CRITERE

- ◊ PRECISION = /1.e-6 [DEFAUT]  
/prec
- ◊ CRITERE = /'RELATIF', [DEFAUT]  
/'ABSOLU',

Cf. [U4.71.00]

### 3.19.3 Opérande CHAM\_EXCLU

- ◊ CHAM\_EXCLU

Permet de préciser les champs qui ne seront pas archivés, excepté au dernier pas de temps.  
Le nom des champs exclus dépend des opérateurs.

## 3.20 Mot clé AFFICHAGE

- ◊ AFFICHAGE =\_F()

Ce mot-clef facteur permet de personnaliser l'affichage du tableau de convergence dans STAT\_NON\_LINE et DYNA\_NON\_LINE.

Si ce mot-clef n'est pas renseigné, le tableau est construit suivant les différentes options de calcul (recherche linéaire, pilotage, contact, etc.) et avec INFO\_RESIDU='NON'.

### 3.20.1 Opérande UNITE

- ◊ UNITE =unit

Le tableau de convergence sera dupliqué dans le fichier d'unité unit, au format .csv (le séparateur étant la virgule).

### 3.20.2 Opérande PAS

- ◊ PAS =pas

Fréquence de réactualisation de l'affichage dans le fichier message. Cet opérande permet de réduire le volume des impressions, particulièrement en dynamique explicite. Il n'a pas d'influence sur la réactualisation du fichier au format .csv (mot-clef UNITE ).

### 3.20.3 Opérande INFO\_RESIDU

```
◊ INFO_RESIDU = /'NON', [DEFAUT]  
      /'OUI'
```

Cet opérande permet d'ajouter une colonne pour chaque résidu évalué (RESI\_GLOB\_REL, RESI\_GLOB\_MAXI, RESI\_COMP\_REL et RESI\_REFE\_REL). Cette colonne indiquera le nœud où le résidu est maximum, ce qui peut aider l'utilisateur lorsqu'il y a des difficultés de convergence. Par exemple, pour voir si le matériau a été mal défini avec une valeur incorrecte sur un élément.

### 3.20.4 Opérande INFO\_TEMPS

```
◊ INFO_TEMPS = /'NON', [DEFAUT]  
      /'OUI'
```

Cet opérande permet d'ajouter une colonne qui donner le temps passé dans l'itération de Newton.

## 3.21 Mot clé OBSERVATION

```
◊ OBSERVATION = _F()  
◊ TITRE        = titre
```

Ce mot clé permet de post-traiter certains champs aux nœuds ou aux éléments sur des parties de modèle à des instants d'une liste (dite d'observation) généralement plus raffinée que la liste des instants archivés définie dans le mot clé ARCHIVAGE [§3.19] (où on stocke tous les champs sur tout le modèle). Il sert essentiellement à des économies de stockage, mais aussi à évaluer des champs sur des parties réduites du maillage, sans avoir besoin de post-traiter après le calcul. Il est possible, par exemple, de calculer la norme des contraintes, au sens de von Mises, et de la stocker dans la table d'observation.

Ce mot clé est répétable et permet la création d'une table d'observation de même nom que le concept résultat de STAT\_NON\_LINE que l'on pourra extraire à l'aide de la commande RECU\_TABLE.

On ne peut utiliser que 99 occurrences du mot-clef OBSERVATION au maximum.

Il est possible de nommer une occurrence de l'observation (colonne NOM\_OBSERVATION ) en utilisant le mot-clef TITRE. S'il n'est pas utilisé, la colonne NOM\_OBSERVATION contient OBSERVATION\_xx avec xx variant de 1 à 99.

### 3.21.1 Opérandes LIST\_INST/INST/PAS\_OBSE/OBSE\_ETAT\_INIT

```
◊ /'LIST_INST'       = list_r8  
  /'INST'            = l_r8  
  /'PAS_OBSE'        = npas  
  /'OBSE_ETAT_INIT' = /'OUI', [DEFAUT]  
                    /'NON'
```

Ces opérandes permettent de définir aux choix une liste d'instants d'observation. LIST\_INST, INST et PAS\_OBSE ont la même signification que les opérandes de même nom servant à définir une liste d'archivage. PAS\_OBSE jouant le même rôle que PAS\_ARCH dans ARCHIVAGE [§3.19].

L'opérande OBSE\_ETAT\_INIT précise si l'on doit observer les champs à l'instant initial car l'instant initial n'est pas gérable par la liste d'instants (mot-clefs LIST\_INST, INST ).

## 3.21.2 Opérandes PRECISION/CRITERE

- ◊ PRECISION = prec
- ◊ CRITERE = /'ABSOLU'  
/ 'RELATIF'

Cf. [U4.71.00] pour la syntaxe détaillée.

Ces paramètres permettent de gérer la précision de la sélection des instants pour l'observation.

## 3.21.3 Opérandes NOM\_CHAM/NOM\_CMP/NOM\_VARI

- ◆ NOM\_CHAM = nomcham
- ◊ NOM\_CMP = nomcmp
- ◊ NOM\_VARI = nomvari

Ces opérandes permettent de définir le champ à post-traiter (NOM\_CHAM) ainsi que ses composantes données par leur nom (NOM\_CMP) ou, pour les variables internes, le nom de celles-ci (au lieu de V1, V2, ...). On ne peut définir que 20 composantes au maximum par occurrence du mot-clef facteur OBSERVATION. On peut post-traiter les champs sortis par défaut par l'opérateur (voir §3.23 et la documentation [U4.53.01] pour DYNA\_NON\_LINE) ou demander la sortie d'autres champs (pour l'instant, seulement EPSI\_ELGA). Pour d'autres champs, il faut faire une demande d'évolution.

La sélection pour NOM\_VARI ne fonctionne que pour des champs de type VARI\_ELGA.

## 3.21.4 Opérandes TOUT/NOEUD/GROUP\_NOEUD/MAILLE/GROUP\_MA

- |           |   |                |          |
|-----------|---|----------------|----------|
| ◊ /TOUT   | = | 'NON'<br>'OUI' | [DEFAUT] |
| /NOEUD    | = | no             | [no]     |
| /GROUP_NO | = | grno           | [grno]   |
| /MAILLE   | = | lma            | [ma]     |
| /GROUP_MA | = | lgrma          | [grma]   |

Ces opérandes permettent de définir le support géométrique de post-traitement :

- pour des champs aux nœuds ('DEPL', 'VITE', 'ACCE', 'DEPL\_ABSOLU', 'VITE\_ABSOLU', 'ACCE\_ABSOLU', 'CONT\_NOEU', 'FORC\_NODA'), on extrait la liste des nœuds.
- pour des champs aux points de Gauss ('SIEF\_ELGA', 'VARI\_ELGA'), on extrait la liste des mailles.

Attention à ne pas utiliser TOUT='OUI' sur des gros maillages !

## 3.21.5 Observation d'un champ ELGA

- ◊ EVAL\_CMP = /'VALE',  
/ 'FORMULE' [DEFAUT]
- ◊ FORMULE = form [formule\_aster]

On commence par choisir les composantes ou la formule entre les composantes :

- Si EVAL\_CMP = 'VALE', on extrait simplement la liste des composantes donnée par NOM\_CMP ou NOM\_VARI .
- Si EVAL\_CMP = 'FORMULE', on évalue la formule donnée par le mot-clef-simple FORMULE . Si on applique une formule sur les composantes, on aura donc une valeur et donc une observation, sinon, on aura autant d'observations que de composantes dans la liste NOM\_CMP ou NOM\_VARI .

```

◊ EVAL_ELGA      =  /' VALE ',                      [DEFAUT]
                    /' MIN ',
                    /' MAX ',
♦ /POINT          =  pi                            [I]
◊ /SOUS_POINT     =  spi                           [I]

```

Une fois évalué les composantes ou la formule sur les composantes, on peut :

- Extraire ces valeurs sur les points et sous-points d'intégration avec EVAL\_ELGA = 'VALE'. Dans ce cas, il faut préciser explicitement le point et le sous-point d'intégration par POINT et SOUS\_POINT. Les sous-points d'intégration apparaissent pour les éléments de structures (poutres, plaques, coques, tuyaux, etc.).
- Demander d'extraire le maximum EVAL\_ELGA = 'MAX' ou le minimum EVAL\_ELGA = 'MIN' sur tous les points et sous-points d'une maille.

Si on demande explicitement un point et un sous-point, on aura autant de réalisations que de points demandés, multiplié par le nombre de composantes demandées. Par contre, si on demande le maximum ou le minimum, il y a aura une seule observation par composante demandée.

```

◊ EVAL_CHAM      =  /'VALE',
                    /'MIN',
                    /'MAX',
                    /'MOY',
                    /'MINI_ABS',
                    /'MAXI_ABS',

```

'MINI\_ABS' est la valeur minimale en absolu : MINI\_ABS(-1,3,4,-12,-0.1) = 0.1

'MAXI\_ABS' est la valeur maximale en absolu : MAXI\_ABS(-1,3,4,-12,-0.1) = 12

Une fois évalué les composantes (ou la formule sur les composantes), ainsi que le point/sous-point d'extraction, on peut :

- Extraire ces valeurs sur toutes les mailles avec EVAL\_CHAM= 'VALE' .
- Demander d'extraire le maximum EVAL\_CHAM= 'MAX', le minimum EVAL\_CHAM= 'MIN' ou la moyenne EVAL\_CHAM= 'MOY' .

Exemple: Extraire le maximum de la trace du tenseur des contraintes sur le GROUP\_MA='TOTO'

```

trace           = FORMULE(VALE='0.333*(SIXX+SIYY+SIZZ)',,
                        NOM_PARA=(('SIXX','SIYY','SIZZ',));
OBSERVATION   = _F(  NOM_CHAM ='SIE F_ELGA',
                     GROUP_MA = 'TOTO',
                     EVAL_CHAM = 'MAX',
                     NOM_CMP = ('SIXX','SIYY','SIZZ',),
                     EVAL_CMP = 'FORMULE',
                     FORMULE = trace,
                     EVAL_ELGA = 'MAX')

```

### 3.21.6 Observation d'un champ NOEU

```

◊ EVAL_CMP =   /' VALE ',
                  /' FORMULE '
◊ FORMULE =   form                         [ formule_aster ]

```

On commence par choisir les composantes ou la formule entre les composantes :

- Si EVAL\_CMP = 'VALE' , on extrait simplement la liste des composantes donnée par NOM\_CMP
- Si EVAL\_CMP = 'FORMULE' , on évalue la formule donnée par le mot-clef-simple FORMULE .

Si on applique une formule sur les composantes, on aura donc une valeur et donc une observation, sinon, on aura autant d'observations que de composantes dans la liste NOM\_CMP .

```

◊ EVAL_CHAM      =  /' VALE ',
                    /'MIN',

```

```
/'MAX',
/'MOY',
```

Une fois évalué les composantes (ou la formule sur les composantes), on peut :

- Extraire ces valeurs sur toutes les mailles avec EVAL\_CHAM= 'VALE' .
- Demander d'extraire le maximum EVAL\_CHAM= 'MAX' , le minimum EVAL\_CHAM= 'MIN' ou la moyenne EVAL\_CHAM= 'MOY' .

Exemple: Extraire le maximum de la composante DX du déplacement sur GROUP\_NO = 'TOTO '

```
OBSERVATION =_F(    NOM_CHAM = 'DEPL',
                    GROUP_NO = 'TOTO',
                    EVAL_CHAM = 'MAX',
                    NOM_CMP = ('DX',),
)
```

### 3.21.7 Observation d'un champ ELEM

```
◊ EVAL_CMP = /'VALE',
              /'FORMULE'
◊ FORMULE = form
```

[DEFAUT]

[formule\_aster]

On commence par choisir les composantes ou la formule entre les composantes :

- Si EVAL\_CMP = 'VALE' , on extrait simplement la liste des composantes donnée par NOM\_CMP.
- Si EVAL\_CMP = 'FORMULE' , on évalue la formule donnée par le mot-clef-simple FORMULE .

Si on applique une formule sur les composantes, on aura donc une valeur et donc une observation, sinon, on aura autant d'observations que de composantes dans la liste NOM\_CMP.

```
◊ EVAL_CHAM = /'VALE',
              /'MIN',
              /'MAX',
              /'MOY',
              /'MINI_ABS',
              /'MAXI_ABS',
```

[DEFAUT]

'MINI\_ABS' est la valeur minimale en absolu : MINI\_ABS(-1,3,4,-12,-0.1) = 0.1

'MAXI\_ABS' est la valeur maximale en absolu : MAXI\_ABS(-1,3,4,-12,-0.1) = 12

Une fois évalué les composantes (ou la formule sur les composantes), ainsi que le point/sous-point d'extraction, on peut :

- Extraire ces valeurs sur toutes les mailles avec EVAL\_CHAM= 'VALE' .
- Demander d'extraire le maximum EVAL\_CHAM= 'MAX' , le minimum EVAL\_CHAM= 'MIN' ou la moyenne EVAL\_CHAM= 'MOY' .

### 3.21.8 Contenu de la table

La table contiendra au maximum 16 colonnes.

NOM_OBSERVATION	K80	Nom donné automatiquement ou par le mot clef TITRE
TYPE_OBJET	K16	La table ne contient que des valeurs réelles donc R
NOM_SD	K24	' '
NUME_REUSE	I	Indice de réutilisation de la table en cas de REUSE
NUME_OBSE	I	Numéro d'ordre de l'observation
INST	R	Instant de l'observation
NOM_CHAM	K16	Nom du champ observé
EVAL_CHAM	K8	Type d'évaluation du champ

NOM_CMP	K8	Nom de la composante observée
NOM_VARI	K16	Nom de la variable interne observée
EVAL_CMP	K8	Type d'évaluation de la composante
NOEUD	K8	Nœud où se réalise l'observation (champ aux nœuds)
MAILLE	K8	Maille où se réalise l'observation (champ aux mailles)
EVAL_ELGA	K8	Type d'évaluation des champs aux points de Gauss
POINT	I	Point d'intégration où se réalise l'observation (champs aux mailles)
SOUS_POINT	I	Sous-point d'intégration où se réalise l'observation (champs aux mailles)
VALE	R	Valeur

Le paramètre NUME\_REUSE sert en cas d'enrichissement de la structure de données résultat. En effet, si la reprise écrase d'anciens numéros d'ordre dans la structure de données résultat (voir mot-clef ETAT\_INIT), ce n'est pas le cas des valeurs dans la table d'observation, qui n'est jamais modifiée rétroactivement. On peut donc avoir deux valeurs différentes pour le même instant dans la table, la distinction se fera alors sur NUME\_REUSE.

## 3.22 Mot clé SUIVI\_DDL

◊ SUIVI\_DDL = \_F()

Ce mot-clé permet de post-traiter certains champs aux nœuds ou aux éléments sur des parties de modèle à toutes les itérations de Newton et les afficher dans le tableau de convergence. Le nombre simultané de SUIVI\_DDL dépend des colonnes affichées et donc des fonctionnalités activées.

Le mot-clé facteur SUIVI\_DDL a la même syntaxe que OBSERVATION pour l'extraction des champs, sauf que l'on ne donne pas d'informations sur les instants à extraire, puisqu'on le réalise à chaque itération de Newton (il n'y a pas les mots clefs LIST\_INST/INST/PAS\_OBSE/CRITERE/PRECISION).

◊ TITRE = ltitre, [list\_k]

Ce mot-clé attend une liste de trois chaînes au maximum et permet de nommer la colonne du tableau d'affichage. Les chaînes sont tronquées à 16 caractères.

## 3.23 Contenu de la structure de données EVOL\_NOLI

La structure de données EVOL\_NOLI contient la liste des champs archivés au cours du calcul (selon les différentes options de mot-clef ARCHIVAGE). Par défaut, elle contient, pour chaque instant, la liste des champs suivants :

- DEPL : champ (aux nœuds) des déplacements ;
- SIEF\_ELGA : champ (aux points de Gauss) des contraintes ;
- VARI\_ELGA : champ (aux points de Gauss) des variables internes ;
- COMPOR : carte du comportement ;

Selon certaines options de calcul, d'autres champs seront présents :

- CONT\_NOEU : champ (aux nœuds) des informations sur le contact-frottement (voir [U4.44.11] pour plus de détails sur le contenu de ce champ) ;
- INDC\_ELGA : champ (aux points de Gauss) des statuts de contact pour le cas XFEM avec contact ;

- COHE\_ELGA : champ (aux points de Gauss) du paramètre de cohésion pour le cas XFEM avec RELATION='CZM' ;
- SECO\_ELGA : champ (aux points de Gauss) des statuts de frottement pour le cas XFEM avec contact et frottement ;

En plus de ces champs, la structure de données contient également des paramètres. À chaque instant, on stocke au minimum :

Nom	Mot-clef origine	Description	Type
INST		Valeur de l'instant de calcul	R
EXCIT	EXCIT	Informations sur les chargements	K24
MODELE	MODELE	Modèle	K8
CARAELEM	CARA_ELEM	Caractéristiques élémentaires	K8
CHAMPMAT	CHAM_MATER	Champ de matériau	K8
PARM_THETA	PARM_THETA	Paramètre d'intégration de la loi de comportement	R
ITER_GLOB		Nombre total d'itérations de Newton	I
CHAR_MINI		Chargement minimum atteint au cours du pas de temps	R
ETA_PILOTAGE		Paramètre de pilotage	R

Quand on recherche des modes d'instabilité (avec STAT\_NON\_LINE ou DYNA\_NON\_LINE) ou des modes vibratoires (avec DYNA\_NON\_LINE seulement), on stocke le champ de déplacement correspondant et la valeur du chargement critique ou la fréquence.

Nom	Mot-clef origine	Description	Type
CHAR_CRIT	CRIT_STAB avec TYPE = 'FLAMBEMENT'	Chargement critique du mode de flambement	R
MODE_FLAMB	CRIT_STAB avec TYPE = 'FLAMBEMENT'	Mode de flambement	Champ de type DEPL
CHAR_STAB	CRIT_STAB avec TYPE = 'STABILITE'	Valeur d'instabilité	R
MODE_STAB	CRIT_STAB avec TYPE = 'STABILITE'	Mode d'instabilité	Champ de type DEPL
FREQ	MODE_VIBR	Fréquence du mode vibratoire (juste disponible dans DYNA_NON_LINE)	R
DEPL_VIBR	MODE_VIBR	Mode vibratoire (juste disponible dans DYNA_NON_LINE)	Champ de type DEPL

## 3.24 Mot-clef MESURE

```

◊ TABLE = / 'NON',
            / 'OUI'
◊ UNITE = unit

```

Cette commande permet de sortir des informations de mesure sur le calcul :

- soit dans une table de nom 'STAT' récupérable par RECU\_TABLE (voir mot-clef OBSERVATION)
- soit dans un fichier au format CSV dont l'unité logique est donnée par le mot-clef UNITE

A noter que ces mesures sont également sorties dans le fichier .mess habituel.

## 3.24.1 Contenu de la table ou du fichier généré

La table est indexée par le pas de temps : présence d'une colonne 'INST' de type réel. Chaque type de mesure peut exister sous deux formes (simultanément ou pas) :

- un temps CPU (elapse) : dans ce cas, la colonne contiendra un réel et aura pour nom le type préfixé par Time\_ ;
- un nombre occurrences (par exemple le nombre d'itérations de Newton) : dans ce cas, la colonne contiendra un entier et aura pour nom le type préfixé par Count\_ ;
- un encombrement mémoire (vmpeak, en Mo) : dans ce cas la colonne contiendra un entier et aura pour nom le type préfixé par Count\_ ;

Type de mesure	Temps	Occurrences	Description
Compute	Oui	Non	Temps de calcul total
Lost_Time	Oui	Non	Temps « perdu » à cause des découpes du pas de temps
Time_Step	Oui	Oui	Temps et nombre total de pas de temps
Newt_Iter	Oui	Oui	Temps moyen d'une itération de Newton par pas de temps et nombre d'itérations par pas de temps
Store	Oui	Oui	Temps pour l'archivage et nombre d'archivages au total
Post	Oui	Oui	Temps pris pour le post-traitement (flambement, ... ) et nombre de post-traitements au total
Integrate	Oui	Oui	Temps pour l'intégration du comportement et nombre d'intégrations de comportement par pas de temps
Factor	Oui	Oui	Temps pour la factorisation de la matrice et nombre de factorisations par pas de temps
2nd_Member	Oui	Oui	Temps pour la construction du second membre et nombre de constructions par pas de temps
Solve	Oui	Oui	Temps pour la résolution des systèmes linéaires et nombre de résolutions par pas de temps
Cont_Geom	Oui	Oui	Nombre de réactualisations géométriques et temps passé dans l'appariement pour le contact
Cont_Algo	Oui	Oui	Nombre d'itérations de contact et temps passé dans la résolution (méthodes discrètes)
Cont_Prep	Oui	Oui	Nombre de préparations du contact et temps passé dans ces préparations (pour méthode continue : création des éléments, création et remplissage du champ d'entrée, etc.)
Cont_Elem	Oui	Oui	Nombre et temps passé dans les calculs élémentaires pour le contact (méthode continue)
Matr_Asse	Oui	Non	Temps passé dans la création des matrices
Cont_NCont	Non	Oui	Nombre de nœuds/points/patchs en contact
Cont_NFric	Non	Oui	Nombre de nœuds/points/patchs en frottement
LineSearch	Non	Oui	Nombre d'itérations de recherche linéaire
Cont_Cycl1	Non	Oui	Nombre de cyclages de type contact (voir R5.03.52)
Cont_Cycl2	Non	Oui	Nombre de cyclages de type glissement/adhérence (voir R5.03.52)
Cont_Cycl3	Non	Oui	Nombre de cyclages de type glissement avant/arrière (voir R5.03.52)

Cont_Cycl4	Non	Oui	Nombre de cyclages de type flip/flop (méthode continue, voir R5.03.52)
Other	Oui	Non	Temps passé dans les autres opérations que celles mesurées ci-dessus
Memory	Non	Oui	Encombrement mémoire en Mo

Exemples :

- Paramètre Count\_Cont\_NCont : nombre de nœuds en contact ;
- Paramètre Time\_Factor : temps passé dans la factorisation.

## 3.25 Opérande INFO

◊ INFO = inf

Permet d'effectuer dans le fichier message diverses impressions intermédiaires.

D'autres impressions sont faites systématiquement lors du calcul non linéaire, indépendamment de la valeur affectée au mot-clé INFO : ce sont les impressions des résidus et des incrémentés relatifs de déplacement au cours des itérations de Newton.

Attention, les fichiers .mess peuvent devenir très importants avec INFO = 2.

## 3.26 Opérande TITRE

◊ TITRE = tx

tx est le titre du calcul. Il sera imprimé en tête des résultats. Voir [U4.03.01].