

Université du Havre Faculté des sciences et techniques

TP : Fouille de données Régression linaire simple et multiple (Epuisement des matériaux)

Réaliser par :

TOUCHENE Mohamed Amine ELMI IBRAHIM Youssouf LO Mouhamadou Moustapha **Enseignant:**

Mr : FOURNIER Dominique

Master IWOCS
Année universitaire 2017 / 2018

Introduction

Le TP a été réalisé en vue de faire une étude sur l'épuisement des matériaux et plus précisément sur l'acier. Au moyen du langage R et du fichier **DonneesAcier.csv** donné, nous allons tenter de donner une estimation sur différentes valeurs.

A notre disposition, un échantillon de résultat qui va nous permettre de mesurer les deux principaux coefficients nécessaire pour l'étude de la ductilité des matériaux en question.

 \mathcal{E}'_f : Représente le coefficient de ductilité en fatigue ;

 $\sum_{f}' f$: Représente le coefficient de résistance en fatigue.

Résultats et tests

Pour débuter, nous allons faire une lecture du fichier de données Donnees Acier.csv.

```
R version 3.2.3 (2015-12-10) -- "Wooden Christmas-Tree"
Copyright (C) 2015 The R Foundation for Statistical Computing
Platform: x86_64-pc-linux-gnu (64-bit)
R est un logiciel libre livré sans AUCUNE GARANTIE.
Vous pouvez le redistribuer sous certaines conditions.
Tapez 'license()' ou 'licence()' pour plus de détails.
R est un projet collaboratif avec de nombreux contributeurs.
Tapez 'contributors()' pour plus d'information et
'citation()' pour la façon de le citer dans les publications.
Tapez 'demo()' pour des démonstrations, 'help()' pour l'aide
en ligne ou 'help.start()' pour obtenir l'aide au format HTML.
Tapez 'q()' pour quitter R.
  projet=read.csv2("donneesAcier.csv")
  projet
    codeAcier numTest
                            E BHN RA Sigma_e Sigma_u Epsilon_f Epsilon_prime_f
                                                                                       0.26
                                                                   0.84
                       1 216 223 57
                                             457
                                                       771
          1141
                        2 227 277 59
3 220 199 53
                                                       925
          1141
                                             814
                                                                   0.89
                                                                                       0.31
           220
                                             418
                                                       695
                                                                   0.76
                                                                                       0.26
4
                        4 217 241 54
          1141
                                             602
                                                       802
                                                                   0.78
                                                                                       0.36
5
6
          1141
                        5 214 217 49
                                             450
                                                       725
                                                                   0.67
                                                                                       0.43
          1141
                        6 215 252 58
                                             610
                                                       797
                                                                   0.87
                                                                                       0.53
          1141
                        7 220 229 47
                                             493
                                                       789
                                                                   0.63
                                                                                       0.60
8
                                                                                       0.31
          1038
                        8 201 163
                                    54
                                             331
                                                       582
                                                                   0.78
                                             359
          1038
                        9 219 185 53
                                                       652
                                                                   0.76
                                                                                       0.20
                       10 219 195 67
                                             410
                                                                                       0.23
          1038
                                                       649
                                                                   1.11
```

La commande suivante nous donne la matrice de corrélation (notons que les deux premières colonnes sont à omettre, à savoir celles relatives au numéro de test et au code respectivement).

```
> cor(projet[,3:10])
                                                       Sigma e
                            Ε
                                     BHN
                                                 RA
                                                                   Sigma_u
E
                 1.000000000 -0.3518188
                                         0.1427242 -0.4542611 -0.3787762
                -0.351818764
BHN
                               1.0000000 -0.5075624
                                                     0.9644053
                                                               0.9800446
RA
                 0.142724190 -0.5075624
                                         1.0000000 -0.4403975 -0.5300379
Sigma_e
                -0.454261101
                               0.9644053 -0.4403975
                                                     1.0000000
                                                                0.9705248
Sigma_u
                               0.9800446 -0.5300379
                                                     0.9705248
                                                                1.0000000
                -0.378776243
Epsilon f
                 0.125542060 -0.5388124  0.9827108 -0.4655494 -0.5535625
Epsilon_prime_f
                 0.002866055 -0.1239751 0.1962201 -0.1202111 -0.1631696
Sigma_prime_f
                -0.331031610
                               0.9361995 -0.5472082
                                                     0.8964122 0.9463922
                 Epsilon_f Epsilon_prime_f Sigma_prime_f
                                0.002866055
                 0.1255421
                                               -0.3310316
BHN
                -0.5388124
                               -0.123975139
                                                0.9361995
RA
                 0.9827108
                               0.196220131
                                               -0.5472082
Sigma_e
                -0.4655494
                               -0.120211063
                                                0.8964122
Sigma u
                -0.5535625
                               -0.163169595
                                                0.9463922
Epsilon f
                 1.0000000
                                0.162873180
                                               -0.5660041
Epsilon_prime_f
                                1.000000000
                                               -0.1259600
                 0.1628732
                -0.5660041
                               -0.125959958
                                                1.0000000
Sigma_prime_f
```

Tests sur Σ'_f et \mathcal{E}'_f

Tests sur Σ'_f

Nous avons les variables qui sont fortement corrélé avec Σ'_f :

```
\Sigma_{e}: (0.8964122); 
BHN: (0.9361995); 
\Sigma_{u}: (0.9463922).
```

```
> mc [,8]
E BHN RA Sigma_e Sigma_u
-0.3310316 0.9361995 -0.5472082 0.8964122 0.9463922
Epsilon_f Epsilon_prime_f Sigma_prime_f
-0.5660041 -0.1259600 1.0000000
```

Test pour ∑e

```
> summary(lm(Sigma_prime_f~ Sigma_e, projet))
Call:
lm(formula = Sigma prime f ~ Sigma e, data = projet)
Residuals:
             10
                Median
 506.38 -166.25
                 -40.31
                          92.53
                                 672.30
Coefficients:
             Estimate Std. Error t value Pr(>|t|)
                                   10.42 5.84e-16 ***
(Intercept) 604.35989
                        57.97588
                                   17.04 < 2e-16 ***
Sigma e
              0.93085
                         0.05462
Signif. codes: 0 '***' 0.001 '**' 0.01 '*' 0.05 '.' 0.1 ' ' 1
Residual standard error: 251.2 on 71 degrees of freedom
Multiple R-squared: 0.8036,
                               Adjusted R-squared: 0.8008
 -statistic: 290.4 on 1 and 71 DF, p-value: < 2.2e-16
```

Remarque:

```
Le test est pertinent (***):
F statistique de 290.4
p-value :< 2.2e-16
Moyenne de résidus de 251.2
r1 de 0.8036
r2 de 0.8008
```

En cas de régression multiple, le chois doit être porté sur une variable ayant une faible corrélation avec Σ_e vue que l'ajout d'une variable ayant une forte corrélation avec Σ_e ne va pas provoquer un resultat meilleur.

```
> mc [,4]
E BHN RA Sigma_e Sigma_u
-0.4542611 0.9644053 -0.4403975 1.0000000 0.9705248
Epsilon_f Epsilon_prime_f Sigma_prime_f
-0.4655494 -0.1202111 0.8964122
```

Prenons une variable ayant une corrélation faible mais aussi négative, soit \mathcal{E}_f .

```
> summary(lm(Sigma_prime_f~ Sigma_e+Epsilon_f, projet))
Call:
lm(formula = Sigma_prime_f ~ Sigma_e + Epsilon_f, data = projet)
Residuals:
    Min
               10
                   Median
                                  3Q
 426.64 -136.79
                    -40.91
                               99.70 671.30
Coefficients:
Estimate Std. Error t value Pr(>|t|)
(Intercept) 925.11499 108.07443 8.560 1.7e-12 ***
                             0.05752 14.588
97.10119 -3.427
                                                  < 2e-16 ***
                0.83908
Sigma_e
                                                   0.00103 **
Epsilon_f
              -332.75903
Signif. codes: 0 '***' 0.001 '**' 0.01 '*' 0.05 '.' 0.1 ' ' 1
Residual standard error: 234.1 on 70 degrees of freedom
Multiple R-squared: 0.8318, Adjusted R-squared: 0.827
F-statistic: 173.1 on 2 and 70 DF, p-value: < 2.2e-16
```

L'amélioration est considérable (en ce qui concerne r1 et r2) donc cette régression multiple est potentiellement bonne. Or l'ajout d'une variable provoque une baisse de F-statistique.

Test pour BHN

Le test actuel manifeste de meilleurs résultats par rapport au précédent.

```
> summary(lm(Sigma_prime_f~ BHN, projet))
lm(formula = Sigma_prime_f ~ BHN, data = projet)
Residuals:
               10 Median
    Min
                                 3Q
                                          Max
-361.51 -143.24
                              98.31 645.10
                  -16.89
Coefficients:
              Estimate Std. Error t value Pr(>|t|)
249.9850 58.5694 4.268 5.99e-05 ***
(Intercept) 249.9850
                             0.1799 22.445 < 2e-16 ***
BHN
                4.0384
Signif. codes: 0 '***' 0.001 '**' 0.01 '*' 0.05 '.' 0.1 ' ' 1
Residual standard error: 199.2 on 71 degrees of freedom
Multiple R-squared: 0.8765, Adjusted R-squared: 0
F-statistic: 503.8 on 1 and 71 DF, p-value: < 2.2e-16
                                    Adjusted R-squared: 0.8747
```

La régression multiple n'apporte pas rien d'intéressant à notre model. Qu'allons nous avoir avec $\sum u$

Test pour Σ'u

```
> summary(lm(Sigma_prime_f~ Sigma_u, projet))
Call:
lm(formula = Sigma_prime_f ~ Sigma_u, data = projet)
Residuals:
   Min
              1Q Median
                               3Q
                                       Max
 322.72 -135.33 -11.60
                            92.76
                                   565.55
Coefficients:
            Estimate Std. Error t value Pr(>|t|)
(Intercept) 353.0195 49.5474 7.125 6.93e-10 ***
                          0.0406 24.687 < 2e-16 ***
Sigma_u
              1.0023
Signif. codes: 0 '*** 0.001 '** 0.01 '*' 0.05 '.' 0.1 ' ' 1
Residual standard error: 183.1 on 71 degrees of freedom
Multiple R-squared: 0.8957, Adjusted R-squared: 0.8942
F-statistic: 609.5 on 1 and 71 DF, p-value: < 2.2e-16
```

La régression simple avec $\Sigma'u$ est très pertinente mais qu'aurons nous avec une régression multiple avec une variable à faible corrélation avec $\Sigma'u$, soit $\Sigma'f$.

On voit bien qu'aucune amélioration n'a été portée.

Le modèle élu

A l'issus de ces résultats, il est claire que la régression linéaire simple avec Σu est le modèle le plus adéquat pour une régression linéaire sur Σf .

La formule du model est la suivante :

$$\Sigma'_f = 1.002 \Sigma_u + 353.019$$

Tests sur E'f

```
> mc [,7]
E BHN RA Sigma_e Sigma_u
0.002866055 -0.123975139 0.196220131 -0.120211063 -0.163169595
Epsilon_f Epsilon_prime_f Sigma_prime_f
0.162873180 1.000000000 -0.125959958
```

RA est la variable la plus corrélé avec \mathcal{E}'_f donc la régression linéaire simple va être avec cette variable et on aura :

Conclusion

Une étude a été faite sur l'épuisement des matériaux (l'acier). Grace à un outil puissant (**R)** et un model a été élu pour nos données.

Remarques

La liste illustrée des résultats de lecture du fichier n'est pas exhaustive.

Epsilon_prime_f (le coefficient de ductilité en fatigue) est représenté par ${\cal E}'_f$.

Sigma_prime_f (le coefficient de résistance en fatigue) est représenté par Σ'_f .

Sigma_e (contrainte ou charge initiale en traction) est représenté par Ze.

Sigma_u (contrainte ou charge à la rupture en traction) est représenté par Σu .

Epsilon_f (facteur de ductilité) est représenté par $\mathcal{E}_{f.}$

BHN (dureté de brinell).

RA (coefficient de striction après rupture).