

Procédés de fabrication I - IGI, série 3

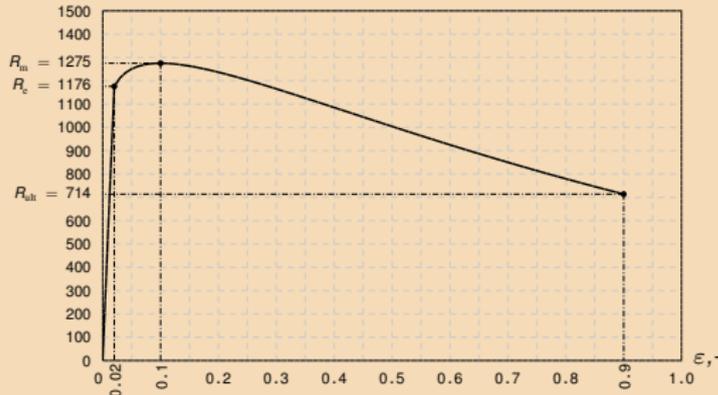
22 novembre 2024

Enoncé exercice 1 a)

Evaluation de la force de plastification

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



- a) Vous montez la barre sur un machine de traction. A partir de quelle charge F_e (mesurée en kN) observerez-vous la plastification du matériau ?

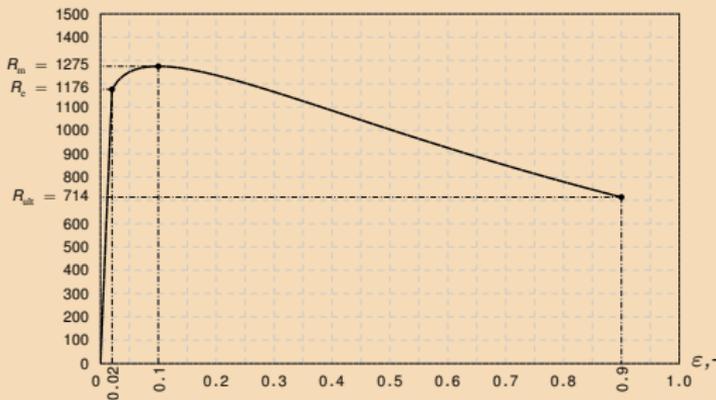
Corrigé exercice 1 a)

Evaluation de la force de plastification

- a) La charge amenant en plastification est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la limite élastique $R_e = 1176 \text{ MPa}$ du matériau :

$$F_e = 1176 \times 350$$

contrainte nominale R , MPa



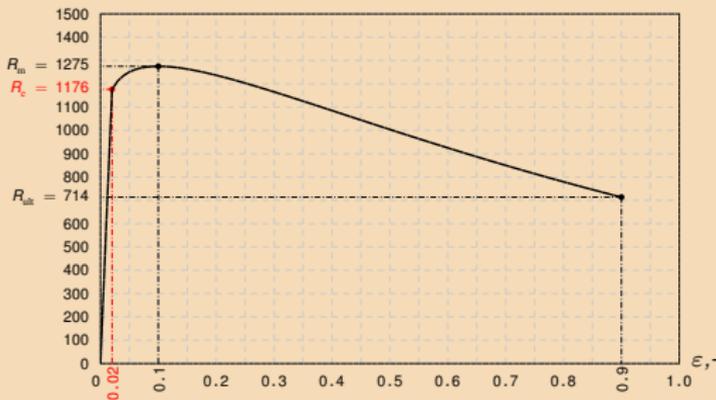
Corrigé exercice 1 a)

Evaluation de la force de plastification

- a) La charge amenant en plastification est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la limite élastique $R_e = 1176 \text{ MPa}$ du matériau :

$$F_e = 1176 \times 350 = 411\,600 \text{ N} = 411,6 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa



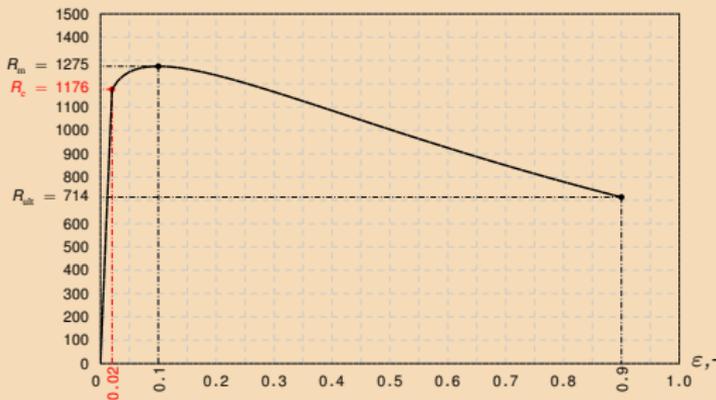
Corrigé exercice 1 a)

Evaluation de la force de plastification

- a) La charge amenant en plastification est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la limite élastique $R_e = 1176 \text{ MPa}$ du matériau :

$$F_e = 1176 \times 350 = 411'600 \text{ N} = 411.6 \text{ kN}.$$

contrainte nominale R , MPa



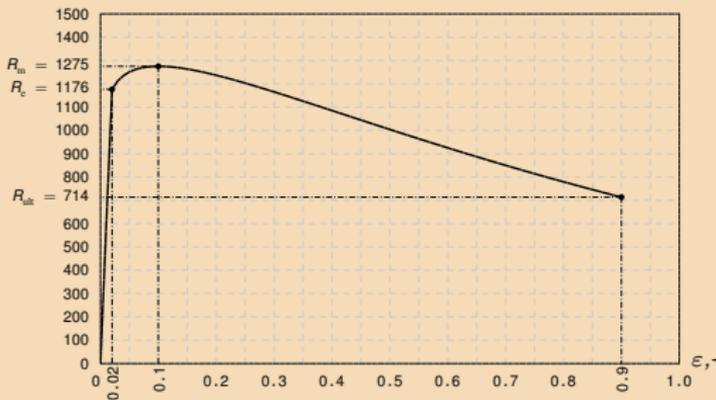
Corrigé exercice 1 a)

Evaluation de la force de plastification

a) La charge amenant en plastification est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la limite élastique $R_e = 1176 \text{ MPa}$ du matériau :

$$F_e = 1176 \times 350 = 411'600 \text{ N} = 411.6 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa

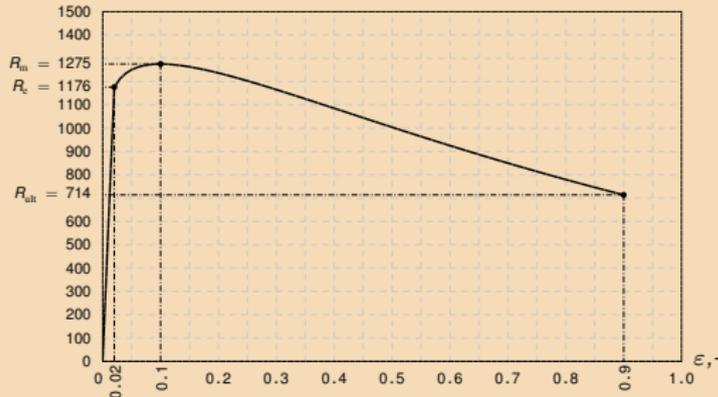


Enoncé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



b) Quelle machine devez-vous choisir pour amener les barres en rupture ?

machine No	1	2	3	4	5
F_{\max}	50 kN	100 kN	500 kN	1 MN	2 MN

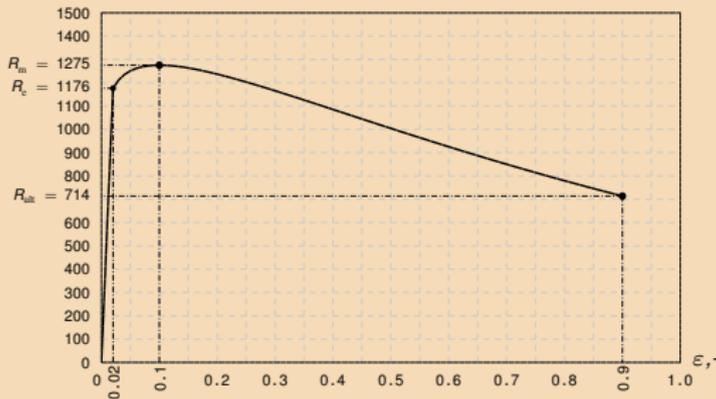
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350$$

contrainte nominale R , MPa



machine No	1	2	3	4	5
F_{max}	50 kN	100 kN	500 kN	1 MN	2 MN

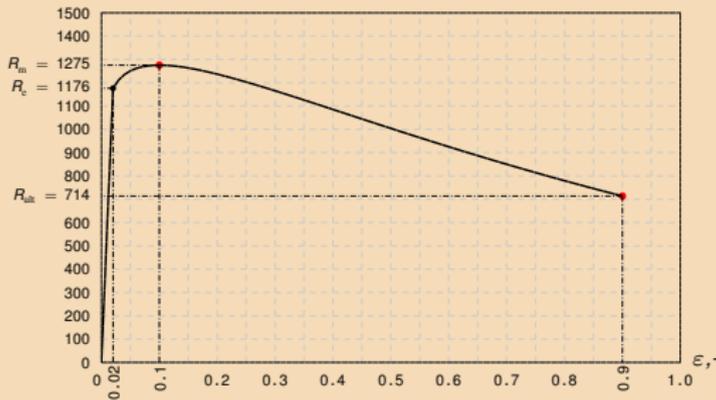
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350 = 446250 \text{ N} = 446,25 \text{ kN}$$

contrainte nominale R , MPa



machine No 1 2 3 4 5

F_{\max} 50 kN 100 kN 500 kN 1 MN 2 MN

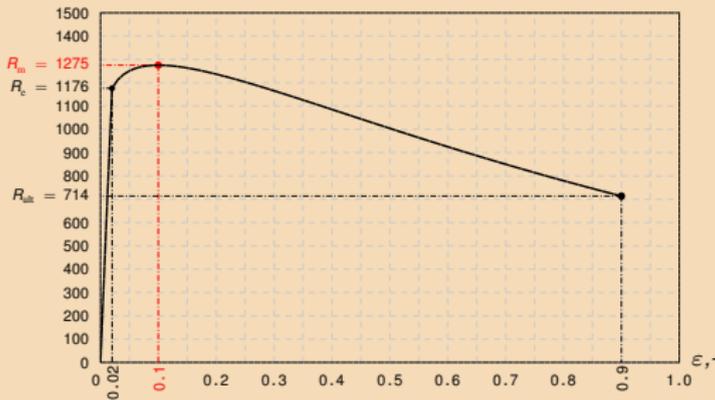
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350 = 446\,250 \text{ N} \approx 446,3 \text{ kN}$$

contrainte nominale R , MPa



machine No

1

2

3

4

5

F_{max}

50 kN

100 kN

500 kN

1 MN

2 MN

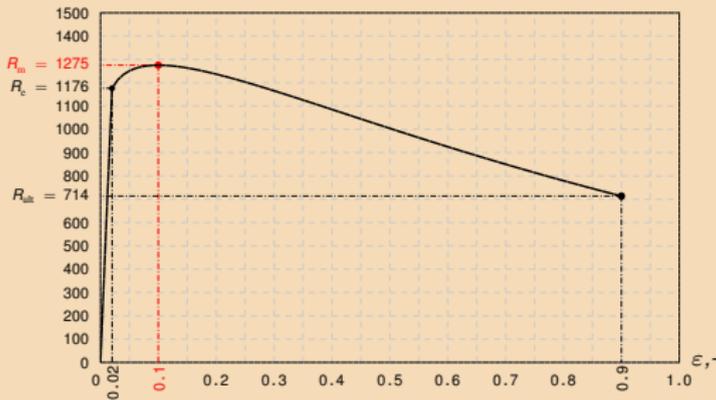
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350 = 446'250 \text{ N} \simeq 446.3 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa



machine No

1

2

3

4

5

F_{max}

50 kN

100 kN

500 kN

1 MN

2 MN

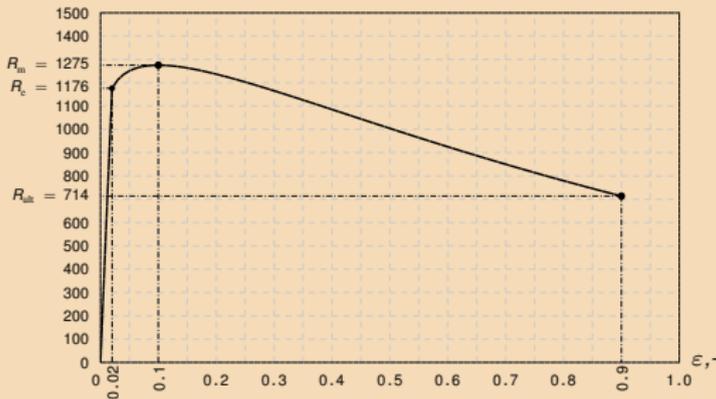
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350 = 446'250 \text{ N} \simeq 446.3 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa



machine No

1

2

3

4

5

F_{max}

50 kN

100 kN

500 kN

1 MN

2 MN

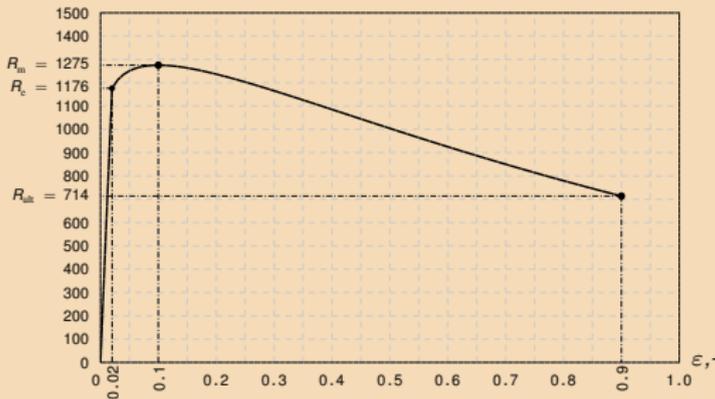
Corrigé exercice 1 b)

Choix de la charge

- Le matériau est ductile : il faut passer le point de résistance pour arriver en rupture. La charge maximale à appliquer est le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par la résistance $R_m = 1275 \text{ MPa}$:

$$F_m = 1275 \times 350 = 446'250 \text{ N} \simeq \mathbf{446.3 \text{ kN}}$$

contrainte nominale R , MPa



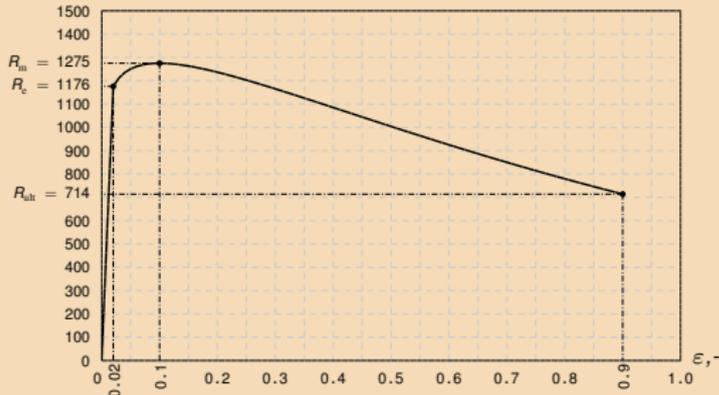
machine No	1	2	3	4	5
F_{\max}	50 kN	100 kN	500 kN	1 MN	2 MN

Enoncé exercice 1 c)

Evaluation de la force de rupture

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



- c) Au moment de la rupture de la barre, quelle charge la machine applique-t-elle ?

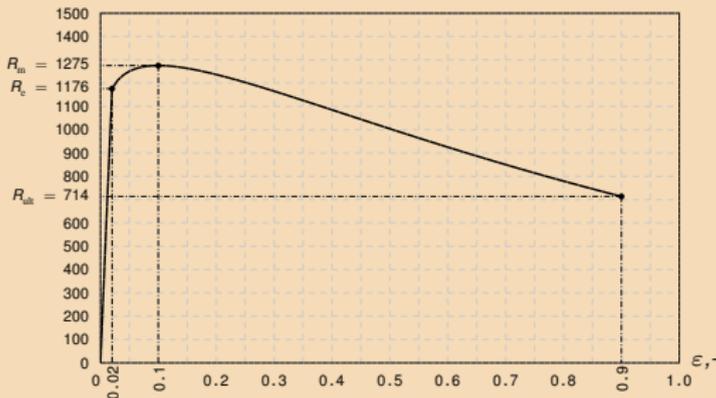
Corrigé exercice 1 c)

Evaluation de la force de rupture

- La force de rupture F_{ult} s'obtient comme le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par sa contrainte nominale ultime $R_{\text{ult}} = 714 \text{ MPa}$:

$$F_{\text{ult}} = 714 \times 350$$

contrainte nominale R , MPa



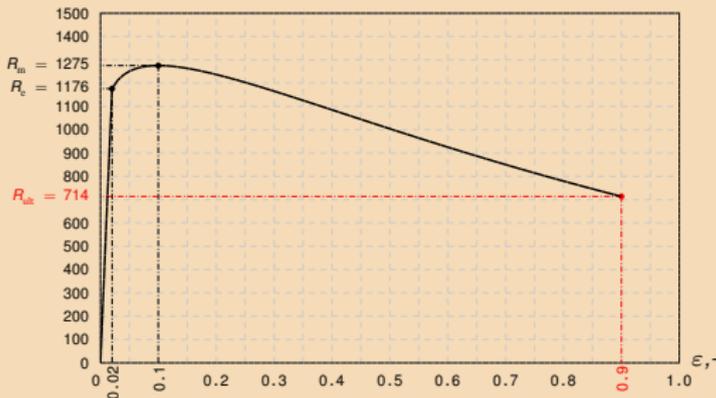
Corrigé exercice 1 c)

Evaluation de la force de rupture

- La force de rupture F_{ult} s'obtient comme le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par sa contrainte nominale ultime $R_{\text{ult}} = 714 \text{ MPa}$:

$$F_{\text{ult}} = 714 \times 350 = 249\,900 \text{ N} \approx 250 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa



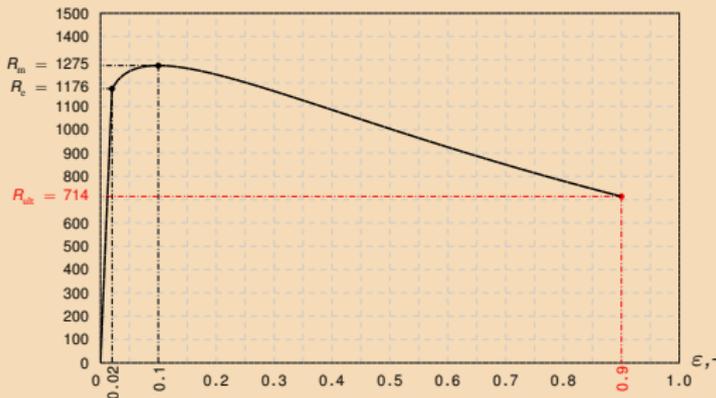
Corrigé exercice 1 c)

Evaluation de la force de rupture

- La force de rupture F_{ult} s'obtient comme le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par sa contrainte nominale ultime $R_{\text{ult}} = 714 \text{ MPa}$:

$$F_{\text{ult}} = 714 \times 350 = 249\,900 \text{ N} \simeq 250.0 \text{ kN}.$$

contrainte nominale R , MPa



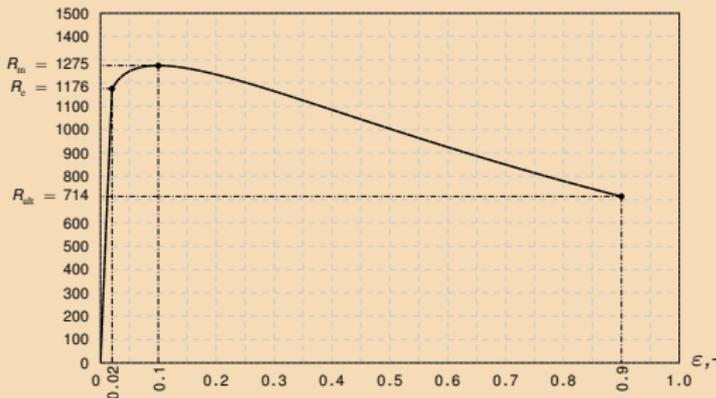
Corrigé exercice 1 c)

Evaluation de la force de rupture

- La force de rupture F_{ult} s'obtient comme le produit de la section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ de la barre par sa contrainte nominale ultime $R_{\text{ult}} = 714 \text{ MPa}$:

$$F_{\text{ult}} = 714 \times 350 = 249'900 \text{ N} \simeq 250.0 \text{ kN.}$$

contrainte nominale R , MPa

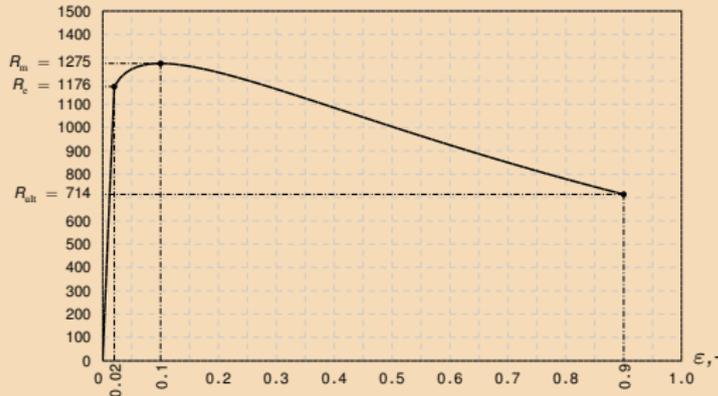


Enoncé exercice 1 d)

Module d'Young

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



- d) Pouvez-vous calculer la valeur exacte du module d'Young du matériau, avec les informations disponibles sur la Fig. ci-dessus ? Si oui faites-le, sinon estimez sa valeur en donnant une marge d'erreur.

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max!$*
- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min!$*
- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max!$*
- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min!$*
- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\min} et E_{\max} (à $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$).*

- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max!$*

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min!$*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*

- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max!$*

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min!$*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*

- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0$:*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} = 60.0 \text{ GPa}$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0$:*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} = 59\,088 \text{ MPa} \approx 60 \text{ GPa}$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0$:*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0] \text{ GPa}$ est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02}$$

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02} \simeq 58'800 \text{ MPa} \simeq 58.8 \text{ GPa}.$$

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02} \simeq 58'800 \text{ MPa} = 58.8 \text{ GPa}.$$

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0] \text{ GPa}$ est serrée*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02} \simeq 58'800 \text{ MPa} = 58.8 \text{ GPa}.$$

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée car ν est petit.*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02} \simeq 58'800 \text{ MPa} = 58.8 \text{ GPa}.$$

- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée car ε_e est petit.*

Corrigé exercice 1 d)

Module d'Young

- *Le module d'Young du matériau est tel que*

$$R_e = E \varepsilon_e e^{-2\nu \varepsilon_e} \implies E = \frac{R_e}{\varepsilon_e} e^{2\nu \varepsilon_e}.$$

- *Comme le coefficient de Poisson ν est inconnu, on ne peut aller plus loin. Mais on peut donner E_{\max} et E_{\min} t.q $E_{\min} \leq E \leq E_{\max}$.*
- *$E = E_{\max}$ si les diminutions latérales sont max. : $\nu = \max! = 0.5$:*

$$E_{\max} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.5 \times 0.02} \simeq 59'988 \text{ MPa} \simeq 60 \text{ GPa}.$$

- *$E = E_{\min}$ si les diminutions latérales sont min. : $\nu = \min! = 0.0$:*

$$E_{\min} = \frac{1176}{0.02} e^{2 \times 0.0 \times 0.02} \simeq 58'800 \text{ MPa} = 58.8 \text{ GPa}.$$

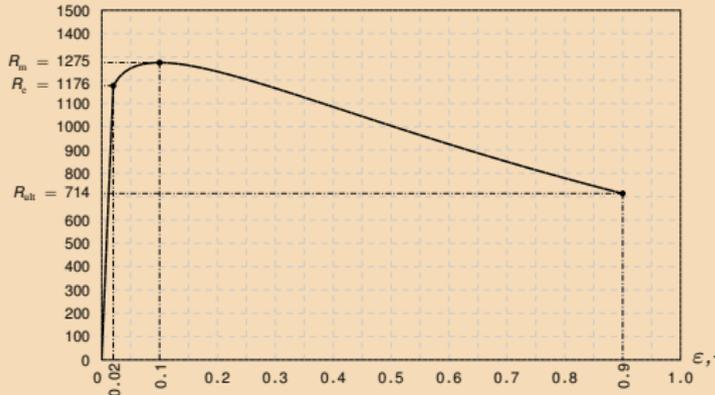
- *La fourchette obtenue : $E \in [58.8, 60.0]$ GPa est serrée car ε_e est petit.*

Enoncé exercice 1 e)

Coefficient d'érouissage

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



- e) En admettant que le matériau suive une loi de Ludwik, donnez son coefficient d'érouissage n .

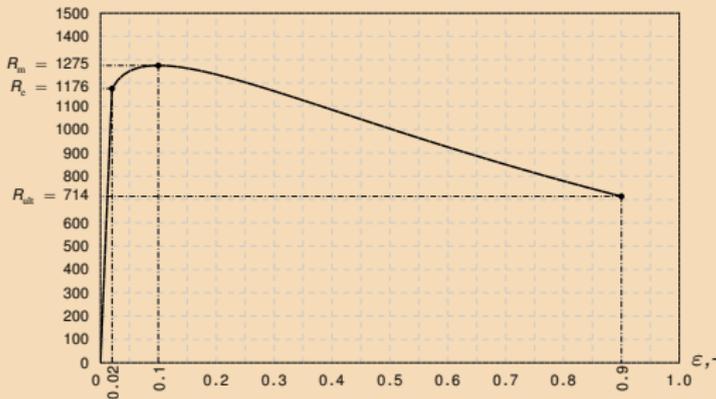
Corrigé exercice 1 e)

Coefficient d'érouissage

- Si le matériau suit une loi de Ludwik, le coefficient d'érouissage n correspond exactement au taux de déformation réel en résistance ϵ_m :

$$n = \epsilon_m = 0.9$$

contrainte nominale R , MPa



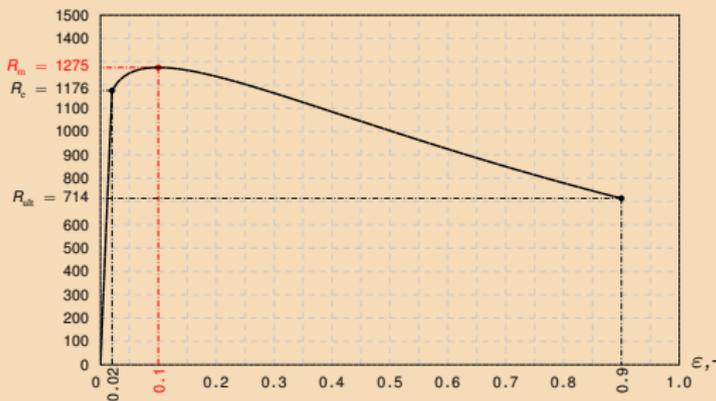
Corrigé exercice 1 e)

Coefficient d'érouissage

- Si le matériau suit une loi de Ludwik, le coefficient d'érouissage n correspond exactement au taux de déformation réel en résistance ε_m :

$$n = \varepsilon_m = 0.1.$$

contrainte nominale R , MPa



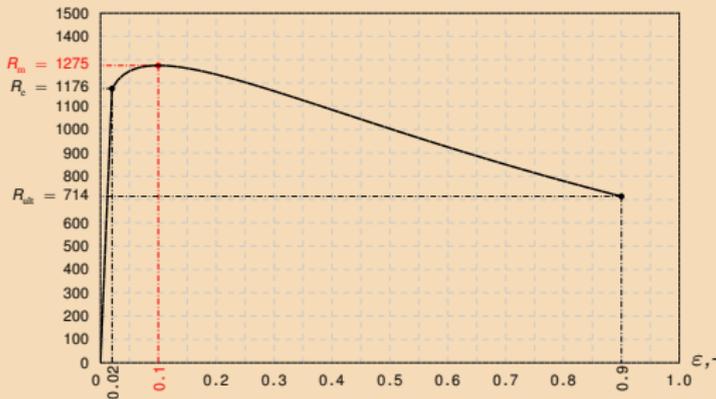
Corrigé exercice 1 e)

Coefficient d'érouissage

- Si le matériau suit une loi de Ludwik, le coefficient d'érouissage n correspond exactement au taux de déformation réel en résistance ε_m :

$$n = \varepsilon_m = 0.1.$$

contrainte nominale R , MPa

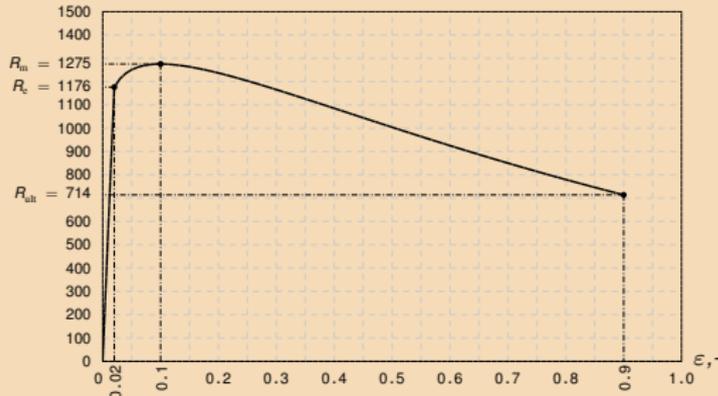


Enoncé exercice 1 f)

Courbe de charge

- Vous déformez des barres de section initiale $S_0 = 350 \text{ mm}^2$ faites dans un acier dont le bon de livraison montre la courbe de traction suivante :

contrainte nominale R , MPa



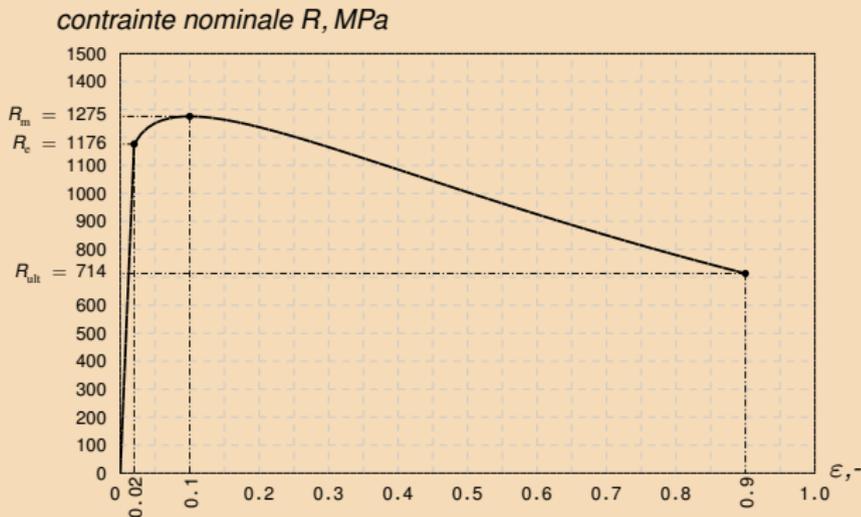
- e) Esquissez la courbe qui représente la charge F en fonction du taux de déformation réel ϵ .

Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ε est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$\Rightarrow \times S_0 = 350 \text{ mm}^2$ pour passer de MPa à N

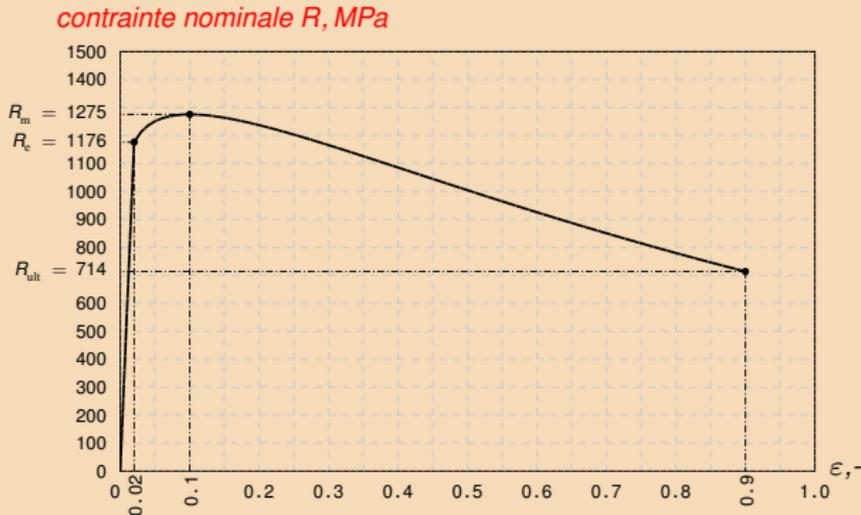


Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ε est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$\Rightarrow \times S_0 = 350 \text{ mm}^2$ pour passer de MPa à N



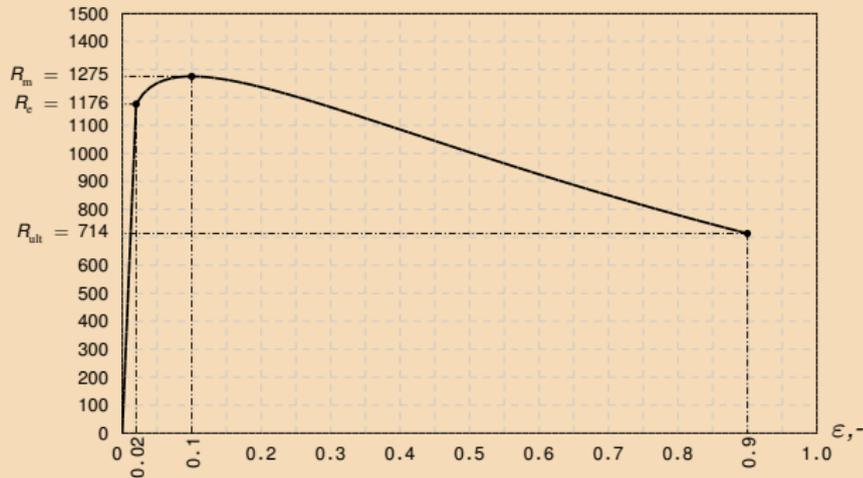
Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ε est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$\implies \times S_0 = 350 \text{ mm}^2$ pour passer de MPa à N

contrainte nominale R , MPa \rightarrow charge F , N



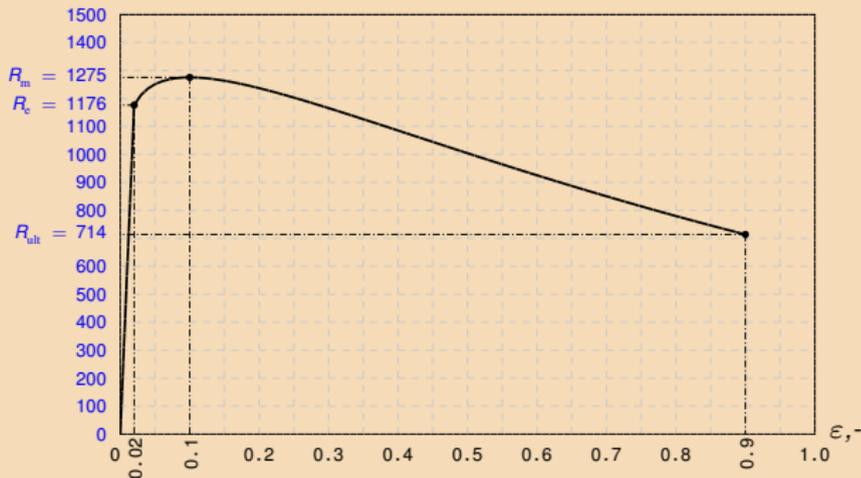
Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ε est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$\implies \times S_0 = 350 \text{ mm}^2$ pour passer de MPa à N

contrainte nominale R , MPa \rightarrow charge F , N



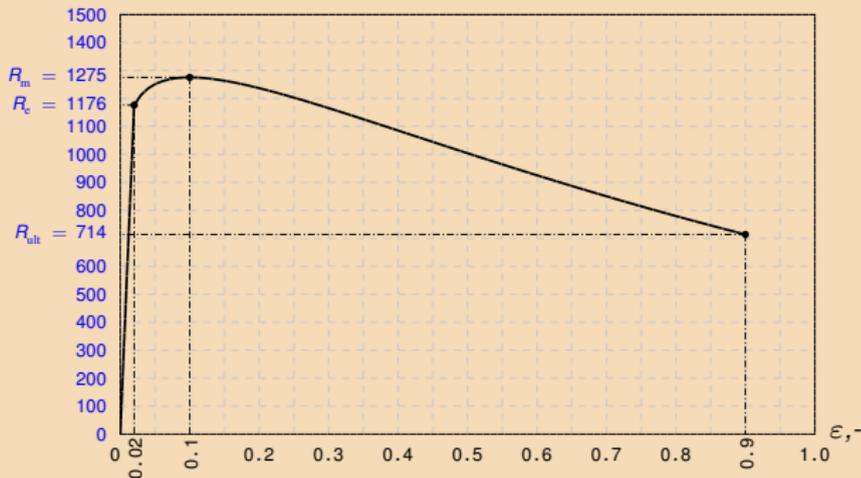
Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ε est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$$\Rightarrow \times S_0 = 350 \text{ mm}^2 \text{ pour passer de MPA à N}$$

contrainte nominale R , MPA \rightarrow charge F , N

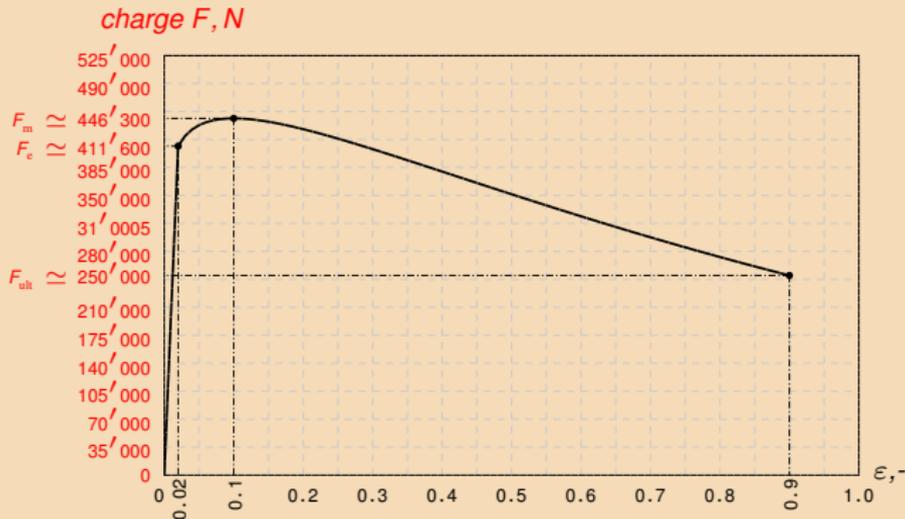


Corrigé exercice 1 f)

Courbe de charge

- La courbe représentant la charge F en fonction du tx de déf. réel ϵ est **exactement** la courbe de traction, à une modification de l'échelle verticale près :

$\Rightarrow \times S_0 = 350 \text{ mm}^2$ pour passer de MPA à N



Enoncé exercice 2 a)

Etirage de barres sur une machine de force maximale donnée

- Vous disposez d'une machine capable de développer une force de $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ pour étirer des barres.
- Ces barres sont faites recuit qui suit assez bien les lois de Ludwik (coefficient $n \simeq 0.2$) et de Considère. Ses propriétés mécaniques sont les suivantes :

limite élastique réelle	module d'élasticité	coefficient de Poisson
$\sigma_e = 690 \text{ MPa}$	$E = 30 \text{ GPa}$	$\nu = 0.42$

a) Calculez le taux de déformation réel en limite élastique ε_e du matériau,

Corrigé exercice 2 a)

Calcul du taux de déformation réel en limite élastique

- *Le taux de déformation réel en limite élastique ε_e du matériau est lié à la limite élastique réelle σ_e et au module d'Young E :*

$$\sigma_e = E\varepsilon_e.$$

- *Si on résoud pour ε_e , on trouve que*

$$\varepsilon_e = \frac{\sigma_e}{E}$$

- *Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $\sigma_e = 690$ MPa et $E = 30$ GPa, on conclut que*

$$\varepsilon_e = \frac{690}{30'000} = 0.023 \quad (1)$$

Corrigé exercice 2 a)

Calcul du taux de déformation réel en limite élastique

- *Le taux de déformation réel en limite élastique ε_e du matériau est lié à la limite élastique réelle σ_e et au module d'Young E :*

$$\sigma_e = E\varepsilon_e.$$

- *Si on résoud pour ε_e , on trouve que*

$$\varepsilon_e = \frac{\sigma_e}{E}$$

- *Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $\sigma_e = 690$ MPa et $E = 30$ GPa, on conclut que*

$$\varepsilon_e = \frac{690}{30'000} = 0.023 \quad (1)$$

Corrigé exercice 2 a)

Calcul du taux de déformation réel en limite élastique

- *Le taux de déformation réel en limite élastique ε_e du matériau est lié à la limite élastique réelle σ_e et au module d'Young E :*

$$\sigma_e = E\varepsilon_e.$$

- *Si on résoud pour ε_e , on trouve que*

$$\varepsilon_e = \frac{\sigma_e}{E}$$

- *Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $\sigma_e = 690$ MPa et $E = 30$ GPa, on conclut que*

$$\varepsilon_e = \frac{690}{30'000} = 0.023 \quad (1)$$

Enoncé exercice 2 b)

Etirage de barres sur une machine de force maximale donnée

- Vous disposez d'une machine capable de développer une force de $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ pour étirer des barres.
- Ces barres sont faites recuit qui suit assez bien les lois de Ludwik (coefficient $n \simeq 0.2$) et de Considère. Ses propriétés mécaniques sont les suivantes :

limite élastique réelle	module d'élasticité	coefficient de Poisson
$\sigma_e = 690 \text{ MPa}$	$E = 30 \text{ GPa}$	$\nu = 0.42$

b) Calculez la limite élastique R_e ,

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systématique** $\sigma_e > R_e$.

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systématique** $\sigma_e > R_e$. Dans notre cas elle est vérifiée car $\sigma_e = 690 \text{ MPa}$.

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systematique** $\sigma_e > R_e$. Dans notre cas elle est satisfaite car $\sigma_e = 690 \text{ MPa}$.

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systematique** $\sigma_e > R_e$. Dans notre cas elle est satisfaite car $\sigma_e = 690 \text{ MPa}$.

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systematique** $\sigma_e > R_e$. Dans notre cas elle est satisfaite car $\sigma_e = 690 \text{ MPa}$.

Corrigé exercice 2 b)

Calcul de la limite élastique

- La limite élastique (nominale) R_e est liée au module d'Young, au coefficient de Poisson ν ainsi qu'à ε_e :

$$R_e = E\varepsilon_e e^{-2\nu\varepsilon_e} = \sigma_e e^{-2\nu\varepsilon_e}$$

- Si on tient compte des données sur le bon de livraison : $E = 30 \text{ GPa}$ et $\nu = 0.42$ et qu'on tient compte que $\varepsilon_e = 0.023$ vient d'être calculé, on conclut que

$$R_e \simeq 30'000 \times 0.023 e^{-2 \times 0.42 \times 0.023} \simeq 676.8 \text{ MPa.} \quad (2)$$

- Il est bon de contrôler la relation **systematique** $\sigma_e > R_e$. Dans notre cas elle est satisfaite car $\sigma_e = 690 \text{ MPa}$.

Enoncé exercice 2 c)

Etirage de barres sur une machine de force maximale donnée

- Vous disposez d'une machine capable de développer une force de $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ pour étirer des barres.
- Ces barres sont faites recuit qui suit assez bien les lois de Ludwik (coefficient $n \simeq 0.2$) et de Considère. Ses propriétés mécaniques sont les suivantes :

limite élastique réelle	module d'élasticité	coefficient de Poisson
$\sigma_e = 690 \text{ MPa}$	$E = 30 \text{ GPa}$	$\nu = 0.42$

c) Calculez la résistance R_m du matériau,

Corrigé exercice 2 c)

Calcul de la résistance

- La résistance R_m du matériau est liée à son module d'écroissage K :

$$R_m = K \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_e} \quad (\text{sous l'hyp. de Considère}).$$

- Le module d'écroissage K est lui même fonction du module d'Young E :

$$K = E\varepsilon_c^{1-n} \quad (\varepsilon_c : \text{taux de déf. réel en lim. élas.})$$

- En combinant les relations ci-dessus, on tire que :

$$R_m = E\varepsilon_c^{1-n} \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_c}$$

- On utilise que $E = 30 \text{ GPa}$, $\nu = 0.42$, $n = 0.2$ et que $\varepsilon_c = 0.023$, il vient :

$$R_m \simeq 30'000 \times 0.023^{1-0.2} \left(\frac{0.2}{2.71} \right)^{0.2} \times 2.71^{(1-2 \times 0.42) \times 0.023} \simeq 873.87 \text{ MPa.}$$

Corrigé exercice 2 c)

Calcul de la résistance

- La résistance R_m du matériau est liée à son module d'écrouissage K :

$$R_m = K \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_e} \quad (\text{sous l'hyp. de Considère}).$$

- Le module d'écrouissage K est lui même fonction du module d'Young E :

$$K = E\varepsilon_e^{1-n} \quad (\varepsilon_e : \text{taux de déf. réel en lim. élas.})$$

- En combinant les relations ci-dessus, on tire que :

$$R_m = E\varepsilon_e^{1-n} \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_e}.$$

- On utilise que $E = 30 \text{ GPa}$, $\nu = 0.42$, $n = 0.2$ et que $\varepsilon_e = 0.023$, il vient :

$$R_m \simeq 30'000 \times 0.023^{1-0.2} \left(\frac{0.2}{2.71} \right)^{0.2} \times 2.71^{(1-2 \times 0.42) \times 0.023} \simeq 873.87 \text{ MPa.}$$

Corrigé exercice 2 c)

Calcul de la résistance

- La résistance R_m du matériau est liée à son module d'écrouissage K :

$$R_m = K \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_e} \quad (\text{sous l'hyp. de Considère}).$$

- Le module d'écrouissage K est lui même fonction du module d'Young E :

$$K = E\varepsilon_e^{1-n} \quad (\varepsilon_e : \text{taux de déf. réel en lim. élas.})$$

- En combinant les relations ci-dessus, on tire que :

$$R_m = E\varepsilon_e^{1-n} \left(\frac{n}{e} \right)^n e^{(1-2\nu)\varepsilon_e}.$$

- On utilise que $E = 30 \text{ GPa}$, $\nu = 0.42$, $n = 0.2$ et que $\varepsilon_e = 0.023$, il vient :

$$R_m \simeq 30'000 \times 0.023^{1-0.2} \left(\frac{0.2}{2.71} \right)^{0.2} \times 2.71^{(1-2 \times 0.42) \times 0.023} \simeq 873.87 \text{ MPa}.$$

Enoncé exercice 2 d)

Etirage de barres sur une machine de force maximale donnée

- Vous disposez d'une machine capable de développer une force de $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ pour étirer des barres.
- Ces barres sont faites recuit qui suit assez bien les lois de Ludwik (coefficient $n \simeq 0.2$) et de Considère. Ses propriétés mécaniques sont les suivantes :

limite élastique réelle	module d'élasticité	coefficient de Poisson
$\sigma_e = 690 \text{ MPa}$	$E = 30 \text{ GPa}$	$\nu = 0.42$

- d) Calculez le taux de déformation maximal auquel vous êtes capable d'amener les barres si elles ont une section initiale de $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_c = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n.$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_c = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n.$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_e = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n.$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_e = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n.$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_e = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n .$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- La contrainte nominale atteignable est :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = \frac{100'000}{120} = 833.33 \text{ MPa.} \quad (3)$$

- Cette contrainte est $> R_e = 676.8 \text{ MPa}$ et $< R_m = 873.87 \text{ MPa}$. Le taux de déformation réel maximal ε_{\max} est donc solution de l'équation transcendante :

$$\frac{F_{\max}}{S_0} = R_m \left(\frac{\varepsilon_{\max}}{n} e^{1 - \frac{\varepsilon_{\max}}{n}} \right)^n .$$

- Il s'agit de résoudre cette équation grâce à l'algorithme vu au cours.

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.250117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient
- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
1	0.3877565

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
2	0.4275292

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
3	0.4448758

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
4	0.4526602

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
5	0.4561976

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
6	0.4578143

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
7	0.4585550

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
8	0.4588948

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
9	0.4590507

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
10	0.4591223

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
11	0.4591552

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
12	0.4591703

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804$$

(4)

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
13	0.4591772

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \simeq 0.09183608 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
14	0.4591804

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \simeq 0.09183608 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
15	0.4591804

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \simeq 0.09183609 \quad (4)$$

Corrigé exercice 2 d)

Le taux de déf. atteignable ε_{\max} avec $F_{\max} = 0.1 \text{ MN}$ et $S_0 = 1.2 \text{ cm}^2$

- On forme la quantité

$$\alpha = \frac{1}{e} \sqrt[n]{\frac{1}{R_m} \frac{F_{\max}}{S_0}} \simeq \frac{1}{2.71828} \sqrt[0.2]{\frac{833.33}{873.87}} \simeq 0.2901117$$

- puis on effectue l'itération de point fixe $x_{m+1} = \alpha e^{x_m}$ à partir de $x_0 = \alpha$: il vient

m	x_m
0	0.2901117
15	0.4591804

- La conclusion qu'on tire est que

$$\varepsilon_{\max} \simeq n\bar{x} \simeq 0.2 \times 0.4591804 \simeq 0.09183609 \quad (4)$$