Conf

September 20, 2020

0.0.1 Enunciado - Exercício de Conformação a Frio

Uma chapa de alumínio ($e = 30 \mid |^{\circ}0,30 \text{ kgf/mm2}$) de espessura 3,5 mm e largura 700 mm é laminada até 1,5 mm de espessura. Desprezando o alargamento, considerando = 0,08 (cilindros de aço contra alumínio) e sabendo que se usa cilindros de diâmetro 25% maior que o mínimo necessário e que os cilindros giram a 120 RPM, calcule as forças e a potências ideais de laminação.

Como primeira etapa, deve-se calcular a deformação verdadeira realizada durante o processo. Caso seja maior que o expoente n (no caso, 0.3), deve-se divir o processo em mais de uma etapa, uma vez que ultrapassando este limite a deformação não se dá mais de forma homogênea.

n=0.3 (máximo de deformação homogênea por passe)

$$\begin{split} \phi &= \ln \left(\frac{1.5}{3.5} \right) \\ &= \ln \left(\frac{1.5}{3.5} \right) \\ &= -0.847 \ (\phi \text{ \'e maior que } n, \text{ necess\'aria divis\~ao do processo}) \end{split}$$

$$\begin{split} n_{passes} &= \operatorname{Arredondar}\left(\operatorname{Absoluto}\left(\frac{\phi}{n}\right)\right) \\ &= \operatorname{Arredondar}\left(\operatorname{Absoluto}\left(\frac{-0.847}{0.3}\right)\right) \\ &= 3 \ \left(\operatorname{n\'umero} \ \operatorname{de} \ \operatorname{passes} \ \operatorname{necess\'arios} \ \operatorname{para} \ \operatorname{que} \ \operatorname{a} \ \operatorname{deforma\~{c\~ao}} \ \operatorname{seja} \ \operatorname{homog\^{e}nea}\right) \end{split}$$

$$\begin{split} \phi_{passes} &= \frac{\phi}{n_{passes}} \\ &= \frac{-0.847}{3} \\ &= -0.282 \ \text{(valor da deformação verdadeira na espessura em cada passe)} \end{split}$$

Feito isto, se faz necessária a identificação da espessura obtida em cada processo:

$$h_i = 3.5 \cdot mm = 3.5 \cdot mm$$
 = 3.500 mm
 $h_1 = h_i \cdot (e)^{\phi_{passes}} = 3.500 \text{ mm} \cdot (2.718)^{-0.282}$ = 2.639 mm
 $h_2 = h_1 \cdot (e)^{\phi_{passes}} = 2.639 \text{ mm} \cdot (2.718)^{-0.282}$ = 1.990 mm
 $h_3 = h_2 \cdot (e)^{\phi_{passes}} = 1.990 \text{ mm} \cdot (2.718)^{-0.282}$ = 1.500 mm
 $h_f = 1.500 \text{ mm}$

Importante frisar que entre todos os passes o processo de recozimento foi realizado.

Agora, deve-se calcular as variações de espessura entre as passagens pelos rolos, para então determinar o raio mínimo de cada um deles:

$$\Delta_{h_1} = h_i - h_1 = 3.500 \text{ mm} - 2.639 \text{ mm} = 861.184 \text{ m}$$

$$\Delta_{h_2} = h_1 - h_2 = 2.639 \text{ mm} - 1.990 \text{ mm} = 649.287 \text{ m}$$

$$\Delta_{h_3} = h_2 - h_3 = 1.990 \text{ mm} - 1.500 \text{ mm} = 489.529 \text{ m}$$

Enfim, o raio:

$$\mu = 0.08$$
 (coeficiente de atrito entre o rolo e a chapa)

$$Raio_{1} = 1.25 \cdot \frac{\Delta_{h_{1}}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(\mu)\right)^{2}} = 1.25 \cdot \frac{861.184 \text{ m}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(0.08)\right)^{2}} = 169.276 \text{ mm}$$

$$Raio_{2} = 1.25 \cdot \frac{\Delta_{h_{2}}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(\mu)\right)^{2}} = 1.25 \cdot \frac{649.287 \text{ m}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(0.08)\right)^{2}} = 127.626 \text{ mm}$$

$$Raio_{3} = 1.25 \cdot \frac{\Delta_{h_{3}}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(\mu)\right)^{2}} = 1.25 \cdot \frac{489.529 \text{ m}}{\operatorname{sen}\left(\operatorname{arctg}(0.08)\right)^{2}} = 96.223 \text{ mm}$$

Com o $Raio_i$, conseguimos calcular a largura em que a chapa entrará em contato com o rolo, e consequentente a área total de contato A_c :

$$l_{d_1} = (Raio_1 \cdot \Delta_{h_1})^{0.5} = (169.276 \text{ mm} \cdot 861.184 \text{ m})^{0.5} = 12.074 \text{ mm}$$

 $l_{d_2} = (Raio_2 \cdot \Delta_{h_2})^{0.5} = (127.626 \text{ mm} \cdot 649.287 \text{ m})^{0.5} = 9.103 \text{ mm}$
 $l_{d_3} = (Raio_3 \cdot \Delta_{h_3})^{0.5} = (96.223 \text{ mm} \cdot 489.529 \text{ m})^{0.5} = 6.863 \text{ mm}$

```
b_m = 700 \cdot mm = 700 \cdot mm = 700.000 \text{ mm} \text{ (na laminação a frio, a variação de largura é desprezível)}
```

$$A_{c_1} = l_{d_1} \cdot b_m$$

= 12.074 mm · 700.000 mm
= 8451.704 mm^{2.0}

$$A_{c_2} = l_{d_2} \cdot b_m$$

= 9.103 mm · 700.000 mm
= 6372.141 mm^{2.0}

$$A_{c_3} = l_{d_3} \cdot b_m$$

= 6.863 mm · 700.000 mm
= 4804.259 mm^{2.0}

Para obter a força realizada em cada etapa, se faz necessário o cálculo da tensão de escoamento vigente durante o processo. Como o exercício propõe uma situação ideal, essa tensão nada mais é do que a média entre a tensão antes da chapa passar pelo rolo e a tensão após a chapa passar pelo rolo.

Consegue-se obter tais valores através da equação de Holloman:

 $\phi_{plastico} = 0.002 \ ({\rm deformação} \ {\rm verdadeira}$ no início da deformação plástica)

$$\begin{split} \sigma_o &= 30 \cdot 9.81 \cdot MPa \\ &= 30 \cdot 9.81 \cdot MPa \\ &= 294.300 \text{ MPa (transformar de kgf/mm}^2 \text{ para MPa)} \end{split}$$

$$\begin{split} \sigma_{e_{entrada}} &= \sigma_o \cdot (\phi_{plastico})^n \\ &= 294.300 \text{ MPa} \cdot (0.002)^{0.3} \\ &= 45.614 \text{ MPa (como o material é recozido, a tensão de entrada é sempre a mesma)} \end{split}$$

$$\begin{split} \sigma_{e_{saida}} &= \sigma_o \cdot \text{Absoluto} \left(\phi_{passes}\right)^{0.3} \\ &= 294.300 \text{ MPa} \cdot \text{Absoluto} \left(-0.282\right)^{0.3} \\ &= 201.402 \text{ MPa} \ \left(\text{como} \ \phi \ \text{\'e} \ \text{constate} \ \text{durante} \ \text{as} \ \text{etapas}, \ \text{a tens\~ao} \ \text{de} \ \text{sa\'ida} \ \text{tamb\'em} \ \text{\'e} \ \text{sempre} \ \text{a} \ \text{mesma} \right) \end{split}$$

$$\begin{split} \sigma_{medio} &= \frac{\sigma_{e_{entrada}} + \sigma_{e_{saida}}}{2} \\ &= \frac{45.614 \text{ MPa} + 201.402 \text{ MPa}}{2} \\ &= 123.508 \text{ MPa} \end{split}$$

Finalmente, torna-se possível o cálculo da força ideal:

$$Forca_{ideal_1} = \sigma_{medio} \cdot A_{c_1}$$

= 123.508 MPa · 8451.704 mm^{2.0}
= 1.044 MN

$$Forca_{ideal_2} = \sigma_{medio} \cdot A_{c_2}$$

= 123.508 MPa · 6372.141 mm^{2.0}
= 787.012 kN

$$Forca_{ideal_3} = \sigma_{medio} \cdot A_{c_3}$$

= 123.508 MPa · 4804.259 mm^{2.0}
= 593.366 kN

O cálculo do momento ideal é a última etapa. Poderemos obter a potência ideal com esta grandeza:

$$\begin{split} Momento_{ideal_1} &= Forca_{ideal_1} \cdot l_{d_1} \\ &= 1.044 \text{ MN} \cdot 12.074 \text{ mm} \\ &= 12.603 \text{ kN} \cdot \text{m} \end{split}$$

$$\begin{aligned} Momento_{ideal_2} &= Forca_{ideal_2} \cdot l_{d_2} \\ &= 787.012 \text{ kN} \cdot 9.103 \text{ mm} \\ &= 7.164 \text{ kN} \cdot \text{m} \end{aligned}$$

$$\begin{split} Momento_{ideal_3} &= Forca_{ideal_3} \cdot l_{d_3} \\ &= 593.366 \text{ kN} \cdot 6.863 \text{ mm} \\ &= 4.072 \text{ kN} \cdot \text{m} \end{split}$$

$$Rotacao = 12.566 \text{ Hz (RPM)}$$

$$Rotacao = 120 \cdot 2 \cdot \frac{\pi}{60} \cdot \frac{1}{s}$$
$$= 120 \cdot 2 \cdot \frac{3.142}{60} \cdot \frac{1}{s}$$
$$= 12.566 \text{ Hz}$$

$$Potencia_{ideal_1} = Momento_{ideal_1} \cdot Rotacao$$

= 12.603 kN·m·12.566 Hz
= 158.379 kW (ou 215 cv)

$$Potencia_{ideal_2} = Momento_{ideal_2} \cdot Rotacao$$

$$= 7.164 \text{ kN} \cdot \text{m} \cdot 12.566 \text{ Hz}$$

$$= 90.028 \text{ kW} \text{ (ou } 122cv)$$

$$Potencia_{ideal_3} = Momento_{ideal_3} \cdot Rotacao$$

= 4.072 kN·m·12.566 Hz
= 51.175 kW (ou 69 cv)