# Estatística de Weibull - Uma Ferramenta de Conversão e Comparação de Comportamentos Mecânicos

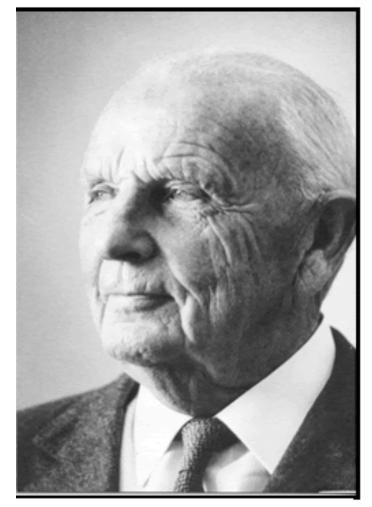
**Tópicos:** 

Introdução

Distribuições Estatísticas (Normal e de Weibull)

A Análise De Weibull

Considerações Finais



Wallo di Weibull 1887-1979 Photo by Sam C. Saunders

#### Referências:

Wachtman, Mechanical Properties of Ceramics Páginas 119-136

Kendall et al, Influence of toughness on Weibull modulus of ceramic bending strength

Zwaag et al, The concept of filament strength and the Weibull modulus

#### Introdução

O comportamento mecânico dos materiais é **fundamental** para sua aplicação **segura**, seja em *componentes de máquinas*, ou quando usado como *material estrutural*.

Sendo assim, caracterizá-lo é de grande importância:

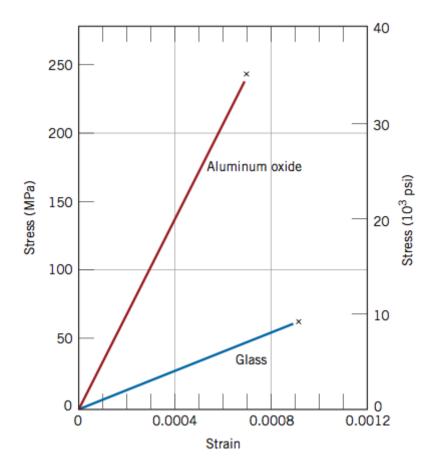
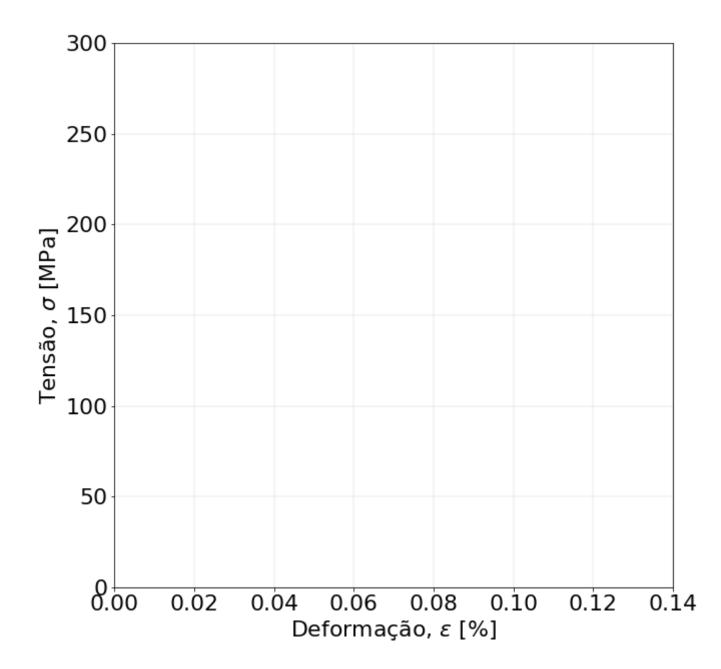


Figura 1: Ensaio de Flexão de Alumina e um vidro sodalime.

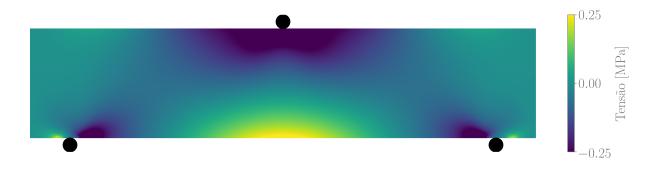
Em um ensaio, aplica-se a carga (ou deslocamento) no material, até atingir sua falha. Esta é caracterizada (para materiais frágeis fraturando de forma catastrófica) como a queda repentina da tensão.



#### Mas onde o material falhou?

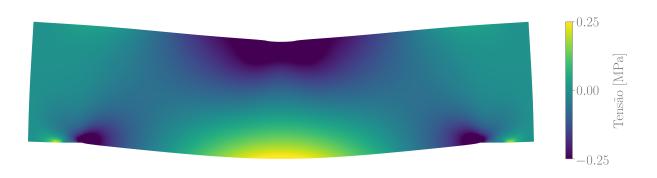
Uma maneira de responder essa pergunta é através da análise das tensões em um corpo sujeito a flexão em 3 pontos.

Isto pode ser feito de maneira analítica (como na disciplina Mecânica dos Sólidos) ou de maneira numérica como através da simulação por elementos finitos abaixo:



**Figura 2:** Simulação de Elementos Finitos de um Ensaio Flexão. Mapa de calor da tensão no material.

Este resultado pode ser avaliado também pela deformação no corpo de prova, como também é possível observar na malha deformada abaixo:

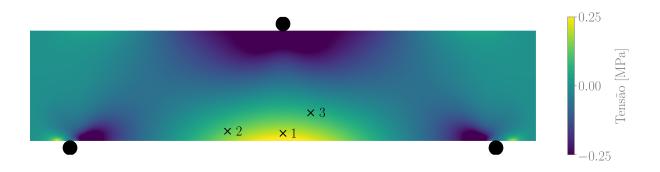


**Figura 3:** Simulação de Elementos Finitos de um Ensaio Flexão. Mapa de calor da tensão no material, considerando deformação (exagerada).

Isso vale para um material **perfeito** (sem defeitos), porém, devemos lembrar que os defeitos são **intrínsecos** ao material! Sendo assim, a pergunta contínua:

#### Onde o material falhou?

Lembrando que defeitos concentram tensões, não é só o local da falha, mas também a resistência mecânica que dependerá das suas posições e características. Como exemplo, consideremos 3 possíveis defeitos:



O material pode romper em alguns possíveis cenários como:

- Romper na superfície inferior, onde a tração é máxima, assim que alcançar o limite
- Romper no defeito 1, caso a combinação de tensão trativa local, geometria e tamanho do defeito resultarem no  $\sigma_{th}$
- Romper no defeito 2
- Romper no defeito 3

#### Em síntese:

O valor de resistência mecânica vai depender dos seguintes fatores:

- 1. Tamanho (e geometria) do defeito
- 2. Posição do defeito no corpo
- 3. Orientação do defeito relativa ao corpo

Todas estas características serão **dependentes** de fatores *determinísticos* (parâmetros de processamento, matérias-primas, aditivos, ...), e *estocásticos* e assim, dentro de uma amostra de n corpos de um mesmo material teremos uma **distribuição** de valores de resistência mecânica.

Assim, temos três consequências principais:

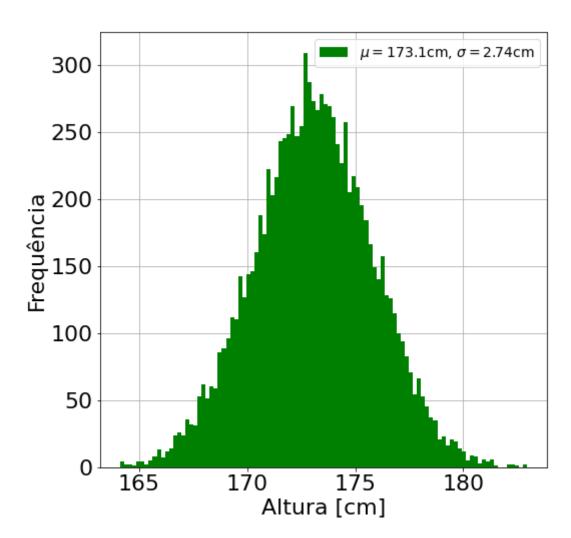
- O uso do  $\sigma_f$  médio **não é apropriado** para **projetos** de estruturas ou componentes
- A **probabilidade** de falha de uma peça **maior** é **maior** do que o de uma peça menor
- O valor de resistência mecânica obtido **depende da técnica utilizada** (já que diferentes técnicas **solicitam diferentes volumes** do material em **tração**)

Dessa forma, apresentaremos **ferramentas estatísticas** para tratar estes dados e poder **quantificar** o comportamento geral de um dado material.

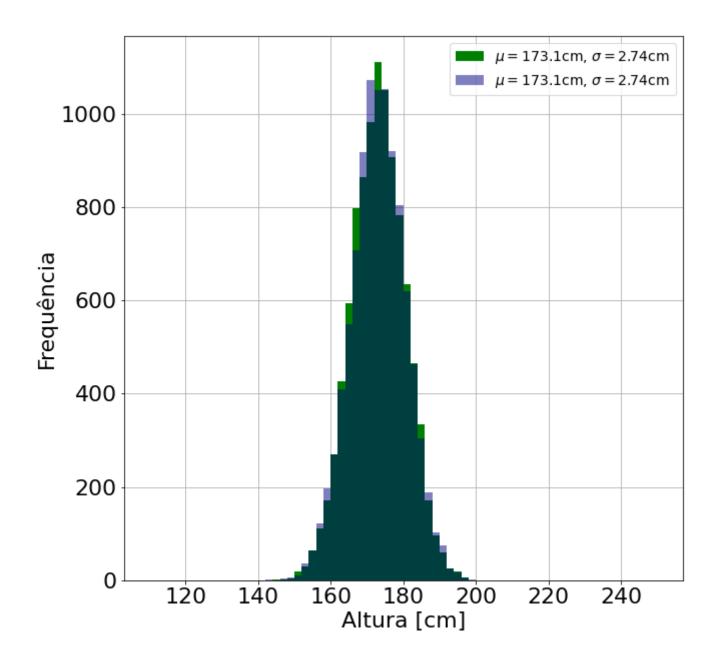
Começaremos com uma breve **revisão estatística** e em seguida introduziremos **análises** passíveis de serem feitas usando estas ferramentas e os **conceitos já vistos no curso**.

#### Distribuições Estatísticas

Começemos considerando uma distribuição de uma variável contínua, no caso uma amostra de 10000 pessoas nas quais se perguntou a sua altura. Nós podemos visualizar o resultado através de um histograma:



Esta distribuição pode ser descrita por dois valores, a média,  $\mu$  e o desvio padrão,  $\sigma$ . Seus efeitos no perfil do histograma de distribuição pode ser visto abaixo:



Nós podemos aproximar os dados coletados por uma curva de distribuição (ou função) de densidade de probabilidade, a FDP, levando a espessura da barra para zero.

Outra forma de visualizar estes resultados é através da função de distribuição acumulada, a FDA, que apresenta qual a fração da amostra que tem um valor igual ou menor do que determinado valor.

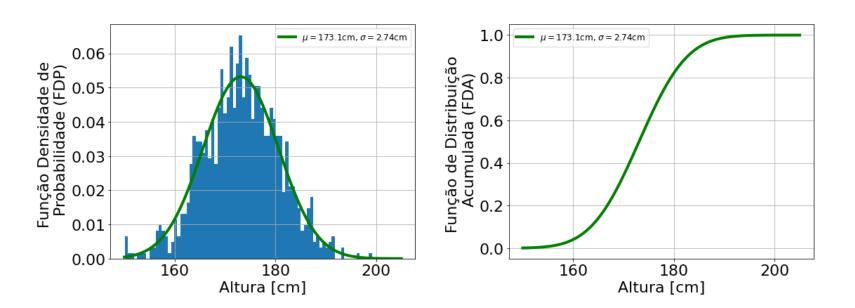
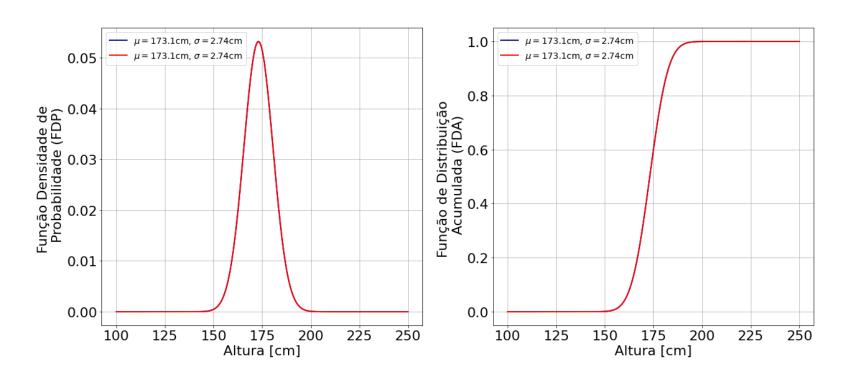


Figura 6: Exemplos de distribuição normal com diferentes parâmetros. de localização (média) e escala (desvio padrão), apresentados pela Função de Distribuição Acumulada e

Função Densidade de Probabilidade.

</span>

#### Efeito dos Parâmetros em uma Distribuição Normal



Widget 3: Efeitos dos parâmetros de uma distribuição normal na sua FDP e FDA.

</span>

Estas funções podem ser interpoladas dos dados experimentais

Devido o fato de que **um grande número de fenômenos** serem representados por um **pequeno número de funções analíticas**, estas ditribuições possuem nomes próprios:

- Distribuição normal (Gaussiana)
- Distribuição de Pareto
- Distribuição Logística
- Distribuição de Cauchy
- Distribuição de Boltzmann
- Distribuição de Weilbull

#### A Distribuição de Weibull

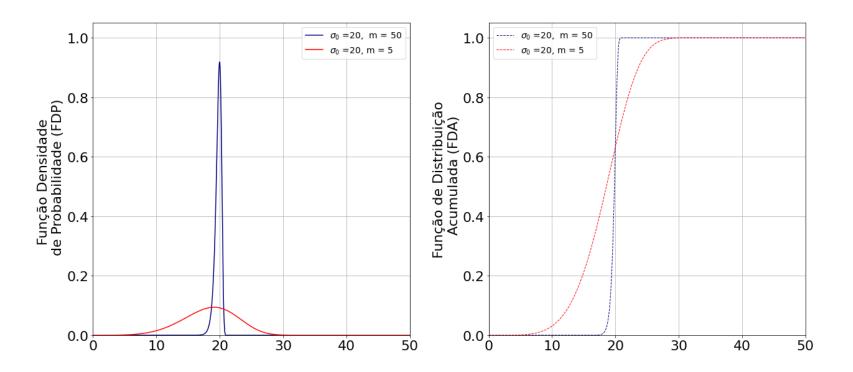
A função de distribuição de Weibull é definida pela seguinte função de distribuição acumulada:

$$P_{f}(\sigma) = \begin{cases} 1 - e^{-\left(\frac{\sigma - \sigma_{u}}{\sigma_{0}}\right)^{m}} & \sigma > \sigma_{u} \\ 0 & \sigma \leq \sigma_{u} \end{cases}$$

E sua função densidade de probabilidade é dada por \begin{equation} p(\sigma)=\left{\begin{array}{II}}

•  $\frac{0}\left(\frac{0}\left(\frac{sigma_{u}}{\sin a_{u}}\right)^{m-1}e^{$ 

Os gráficos a seguir demonstram a sua FDP e FDA:



**Figura 7:** Exemplos de distribuição de Weibull com diferentes parâmetros apresentados pela Função de Distribuição Acumulada e Função Densidade de Probabilidade.

</span>

### Por que usar a distribuição de Weibull?

A distribuição de Weibull é qualitativamente próxima de uma distribuição normal:

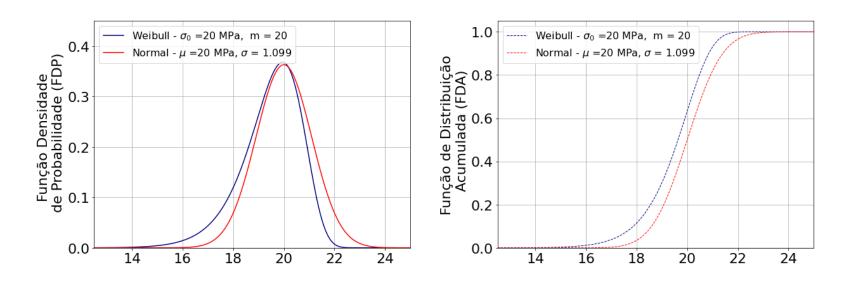


Figura 8: Comparação de uma distribuição Normal e uma distribuição de Weibull.

</span>

#### Então, por que usar a distribuição de Weibull?

| , , , | • |  |  |
|-------|---|--|--|
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |
|       |   |  |  |

#### Por que usar a distribuição de Weibull?

• Em primeiro lugar, a distribuição normal é consideravelmente mais complexa:

• \frac{m}{\sigma{0}} \left(\frac{\sigma-\sigma{u}}{\sigma{0}}\right)^{m-1} e ^{-\left(\frac{\sigma-\sigma{u}}{\sigma{0}}\right)^{m}} & \sigma>\sigma{u} \ 0 & \sigma \leq \sigma{u} \end{array}\right.\notag \end{equation} \begin{equation} P(\sigma)=\left{\begin{array}{II} 1-e ^{-\left(\frac{\sigma-\sigma{u}} \sigma{u}} {\sigma{0}}\right)^{m}} & \sigma>\sigma{u} \ 0 & \sigma \leq \sigma\_{u} \notag \end{array}\right. \end{equation} | Normal |

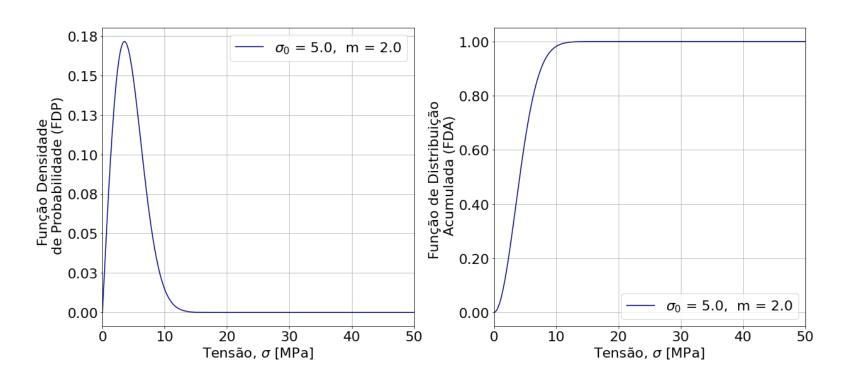
$$p(x) = \frac{1}{2} \left[ 1 + erf \left( \frac{x - \mu}{c\sqrt{2}} \right) \right]$$

$$P(x) = \frac{1}{\varsigma \sqrt{2\pi}} e^{-\frac{1}{2} \left( \frac{x - \mu}{\varsigma} \right)^2}$$

Isto seria **problemático** para as etapas posteriores da **Análise de Weibull**!

• Em segundo lugar, observe que a distribuição normal admite **valores negativos** para a **resistência mecânica**!

#### Efeito dos Parâmetros na Distribuição de Weibull



Widget 4: Efeitos dos parâmetros de uma distribuição de Weibull na sua FDP e FDA.

</span>

Qual o sentido físico dos parâmetros de Weibull?



Figura 9: Da Vinci e representação de sua teoria.

A análise de Weibull é inspirada na Teoria do Elo Mais Fraco (proposta por Aristóteles e

Todo material solicitado por uma carga está sujeito a uma probabilidade de falha,  $P_{f}$ 

Esta, pode ser representada matematicamente como:

$$P_f = 1 - P_S$$

Onde  $P_S$  é a probabilidade de sobrevivência do material.

Nós podemos assumir estas quantias como funções da tensão ao qual o material está sujeito,  $\sigma$  e devido a teoria do elo mais fraco, do volume V:

$$P_f(\sigma, V) = 1 - P_S(\sigma, V)$$

Para conduzir a análise, consideremos o que ocorre em um determinado corpo de volume  $V + \delta V$ . Este corpo apenas sobreviverá se ambas as partes sobreviverem, isto a probabilidade combinada de ambos os cenários devem ser considerados. Matematicamente:

$$P_S(V + \delta V) = P_S(V) P_S(\delta V)$$

Se considerarmos que a distribuição de probabilidades de falha é descrita por uma densidade de porbabilidade  $\phi(\sigma)$  (isto é, uma função que retorna o valor de probabilidade de um volume infinitesimal falhar para uma dada aplicação de uma tensão local  $\sigma$ ), temos:

$$P_s(\sigma, \delta V) = 1 - P_f(\sigma, \delta V) = 1 - \phi(\sigma) \delta V$$

Substituindo na Equação (5), e rearranjando temos:

$$\frac{P_{S}(\sigma, V + \delta V) - P_{S}(\sigma, V)}{\delta V} = -\phi(\sigma) P_{S}(\sigma, V)$$

Se reduzirmos o valor de δV podemos aproximar a derivada da probabilidade de sobrevivência em função do volume:

$$\frac{\partial P_{S}(\sigma, V)}{\partial V} = -\phi(\sigma) P_{S}(\sigma, V)$$

Lembrando que a tensão depende da posição e integrando é possível obter P<sub>s</sub>:

$$P_s(\sigma, V) = \exp \left\{ - \int_V \phi[\sigma(r)] dV \right\}$$

Usando a Equação 3, podemos achar a probabilidade de falha como sendo:

$$P_f(\sigma, V) = 1 - P_s(\sigma, V) = 1 - \exp\left\{-\int_V \phi[\sigma(r)]dV\right\}$$

Para um caso mais simples no qual a tensão independe da posição (por exemplo na caso de uma amostra em tração uniaxial), a Equação 10 se torna:

$$P_f(\sigma, V) = 1 - P_s(\sigma, V) = 1 - \exp\{-V\phi(\sigma)\}$$

Weibull assumiu que  $\varphi(\sigma)$  tinha a seguinte forma:

$$\varphi(\sigma) = \left(\frac{\sigma}{\Sigma_0}\right)^m$$

Finalmente chegando que P<sub>f</sub> é dado por:

$$P_f = 1 - \exp \left[ -V \left( \frac{\sigma}{\Sigma_0} \right)^m \right]$$

Que é a função de distribuição acumulada de Weibull com parâmetro de escala  $\sigma_0$  dado por:

$$\sigma_0 = \Sigma_0 V^{-\frac{1}{m}}$$

#### Efeito do Volume

Nós iremos avaliar o efeito do volume de uma amostra, usando a probabilidade de falha. Da Equação (13), para um material a com volume  $V_a$  e tensão de ruptura  $\sigma_a$ , temos:

$$P_{f,a} = 1 - \exp \left[ -V_a \left( \frac{\sigma_a}{\Sigma_0} \right)^m \right]$$

De maneira análoga para um material b temos:

$$P_{f,b} = 1 - \exp \left[ -V_b \left( \frac{\sigma_b}{\Sigma_0} \right)^m \right]$$

Podemos considerar um mesmo valor de probabilidade de falha igualando as Equações 15 e 16:

$$\exp\left[-V_a \left(\frac{\sigma_a}{\Sigma_0}\right)^m\right] = \exp\left[-V_b \left(\frac{\sigma_b}{\Sigma_0}\right)^m\right]$$

Se aplicarmos log em ambos os lados temos:

$$V_a \left( \frac{\sigma_a}{\Sigma_0} \right)^m = V_b \left( \frac{\sigma_b}{\Sigma_0} \right)^m$$

Como  $\Sigma_0$  independe do volume, podemos cortar o  $\left(\frac{1}{\Sigma_0}\right)^m$  de ambos os lados, chegando assim em:

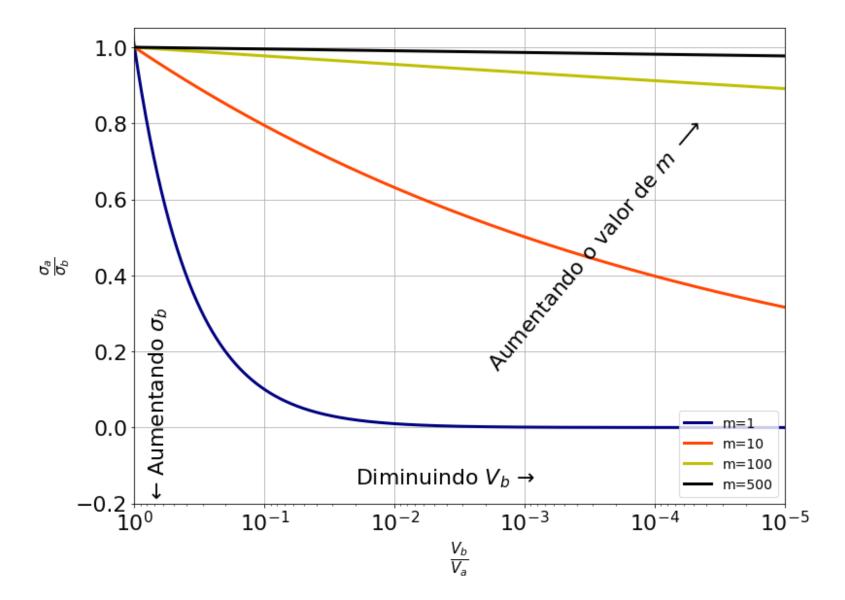
$$V_a \sigma_a^m = V_b \sigma_b^m$$

E rearranjando temos:

$$\frac{\sigma_a}{\sigma_b} = \left(\frac{V_b}{V_a}\right)^{\frac{1}{m}}$$

#### Efeito do Volume

É possível comparar tais quantias em um gráfico, podemos ver o efeito de reduzir o tamanho da amostra:



#### Efeito do Ensaio

Nós podemos considerar o efeito do Ensaio na resistência mecânica considerando a forma mais geral da Probabilidade de falha, dada na Equação (10), e considerando a que a tensão pode ser descrita como:

$$\sigma(r) = \sigma_{max}g(r)$$

Substituindo na Equação 10, temos:

$$P_f = 1 - \exp \left[ -\left( \frac{\sigma_{max}}{\Sigma_0} \right)^m \int_V g^m(r) dV \right]$$

E assim podemos definir o fator do ensaio  $k \le 1$ :

$$k = \frac{1}{V} \int_{V} g^{m}(r) dV$$
 ou  $k = \frac{1}{V} \int_{V} \left( \frac{\sigma(r)}{\sigma_{max}} \right)^{m} dV$ 

Dessa maneira temos que a Equação (22) pode ser reescrita como:

$$P_f = 1 - \exp \left[ -kV \left( \frac{\sigma_{max}}{\Sigma_0} \right)^m \right]$$

Calculando o fator do ensaio de fração, temos que  $\sigma(r) = \sigma_{max}$  e portanto  $k_t$  é dado por:

$$k_t = \frac{1}{V} \int_V 1 dV = \frac{1}{V} \iiint dx dy dv = \frac{abc}{V} = 1$$

Para uma amostra em Flexão em três pontos, um resultado da Mecânica Aplicada indica que:

$$\frac{\sigma(y)}{\sigma_{max}} = \frac{4 \times y}{L h}$$

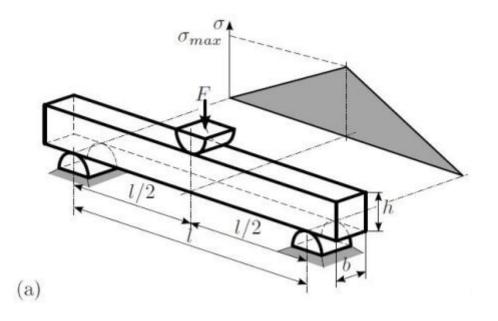


Figura 10: Geometria do Ensaio de Flexão 3 Pontos.

Assim, considerando que o volume solicitado é V = b L h:

$$k_{3pt} = \frac{1}{V} \int_{0}^{L} \left(\frac{2x}{L}\right)^{m} dx \int_{0}^{h/2} \left(\frac{2y}{h}\right)^{m} dy \int_{0}^{b} dz = \frac{Lhb}{V2(m+1)^{2}} = \frac{1}{2(m+1)^{2}}$$

#### Efeito do Ensaio

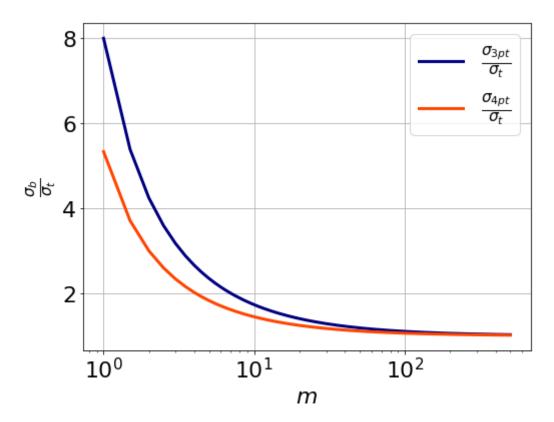
Adotando uma estratégia similar àquela utilizada para a análise do efeito do volume, igualando as probabilidade de falha para um ensaio em tração uniaxial e em flexão três pontos chegamos em:

$$\frac{\bar{\sigma}_{3pt,max}}{\bar{\sigma}_{t}} = \left(\frac{k_{t}}{k_{3pt}}\right)^{1/m} = \left[2(m+1)^{2}\right]^{1/m}$$

Usando esta metodologia analítica para o ensaio de quatro pontos resulta em:

$$\frac{\bar{\sigma}_{4pt,max}}{\bar{\sigma}_{t}} = \left(\frac{k_{t}}{k_{4pt}}\right)^{1/m} = \left[\frac{4(m+1)^{2}}{m+2}\right]^{1/m}$$

Esses comportamentos podem ser visualizados a seguir:



#### Como Obter os Parâmetros de Weibull?

Uma forma é através do Gráfico de Weibull. Ele é uma linearização da probabilidade de falha (como a teoria de cristalização de Avrami ou a lei de potências de um fluído não newtoniano)

Para tanto, utiliza-se a aplicação da função log duplamente (uma vez para reduzir a exponenciação e uma segunda para a potência m)

$$\ln \left( \frac{1}{1 - P_f} \right) = \min \left( \frac{\sigma}{\sigma_0} \right)$$

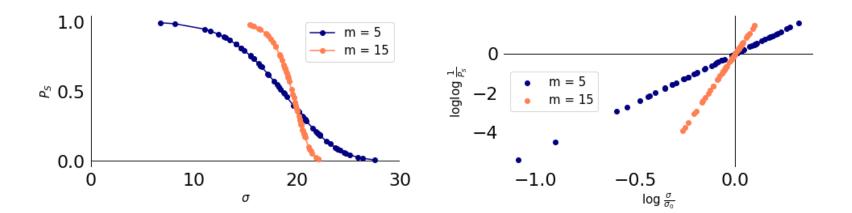
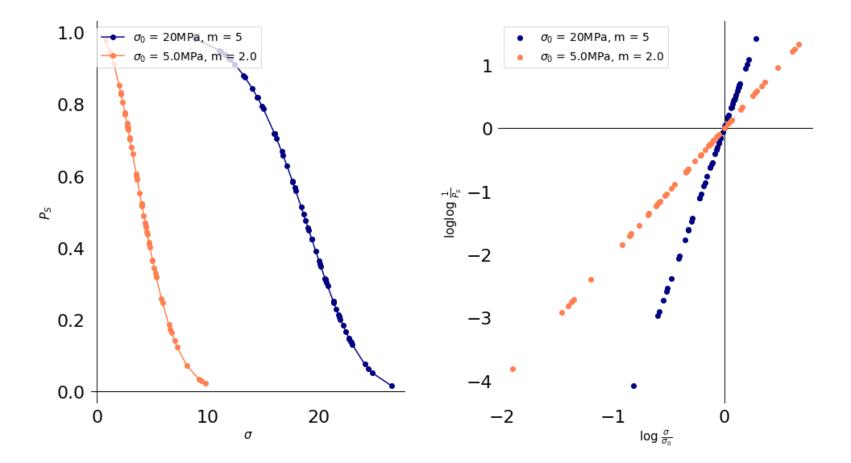


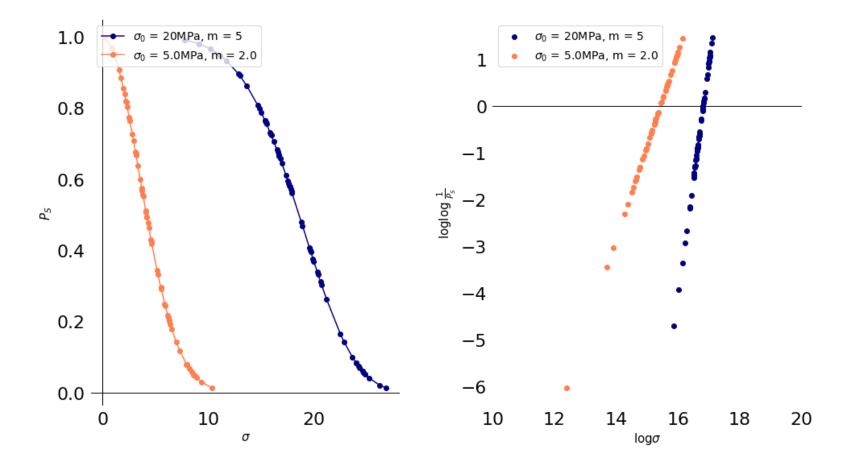
Figura 11: Gráfico de Weibull para obtenção dos parâmetros.

</span>



Widget 5: Visualização dos parâmetros no gráfico de Weibull.

</span>



Widget 6: Visualização dos parâmetros no gráfico de Weibull adaptado.

</span>

#### Como Obter os Parâmetros de Weibull?

Entretanto, para este *plot* é necessário a probabilidade de sobrevivência cada corpo. O ensaio em um número n de amostras que compõe a amostra a partir do qual estimamos o módulo de Weibull resulta em:

#### Dados Brutos

#### $\sigma_f$ [MPa]

| A ma a atua |           |
|-------------|-----------|
| Amostra     |           |
| 0           | 20.404805 |
| 1           | 20.381174 |
| 2           | 18.897185 |
| 3           | 9.735469  |
| 4           | 23.304209 |
| 5           | 28.416984 |
| 6           | 23.257967 |
| 7           | 20.891709 |
| 8           | 20.526193 |
| 9           | 16.910206 |
| 10          | 20.945455 |
| 11          | 12.373618 |
| 12          | 15.925599 |
| 13          | 18.732320 |
| 14          | 10.156568 |
| 15          | 19.301580 |
| 16          | 16.493642 |
| 17          | 18.496924 |
| 18          | 11.297920 |
| 19          | 17.707203 |
| 20          | 11.177118 |
| 21          | 20.702242 |
| 22          | 19.334302 |
| 23          | 19.032135 |
| 24          | 23.992984 |
| 25          | 22.976042 |
| 26          | 12.685315 |
| 27          | 19.412334 |
| 28          | 27.720754 |
| 29          | 18.910666 |

|         | σ <sub>f</sub> [MPa] |
|---------|----------------------|
| Amostra |                      |
| 30      | 17.801283            |
| 31      | 13.398000            |
| 32      | 22.215671            |
| 33      | 16.168426            |
| 34      | 18.488069            |
| 35      | 23.171101            |
| 36      | 13.123990            |
| 37      | 10.596648            |
| 38      | 17.655132            |
| 39      | 18.325224            |
| 40      | 13.830346            |
| 41      | 12.856138            |
| 42      | 18.929410            |
| 43      | 14.129390            |
| 44      | 18.221944            |
| 45      | 14.292122            |
| 46      | 14.776476            |
| 47      | 25.302565            |
| 48      | 25.766631            |
| 49      | 18.008813            |
| 50      | 19.029478            |
| 51      | 15.680701            |
| 52      | 19.300590            |
| 53      | 20.912089            |
| 54      | 21.630706            |
| 55      | 16.074016            |
| 56      | 18.812591            |
| 57      | 20.913947            |
|         |                      |

58 59 25.285670 16.332315

| $\sigma_f[MPa]$ Rank, i |
|-------------------------|
|-------------------------|

|         | oflivira  | Rank, i |
|---------|-----------|---------|
| Amostra |           |         |
| 3       | 9.735469  | 1       |
| 14      | 10.156568 | 2       |
| 37      | 10.596648 | 3       |
| 20      | 11.177118 | 4       |
| 18      | 11.297920 | 5       |
| 11      | 12.373618 | 6       |
| 26      | 12.685315 | 7       |
| 41      | 12.856138 | 8       |
| 36      | 13.123990 | 9       |
| 31      | 13.398000 | 10      |
| 40      | 13.830346 | 11      |
| 43      | 14.129390 | 12      |
| 45      | 14.292122 | 13      |
| 46      | 14.776476 | 14      |
| 51      | 15.680701 | 15      |
| 12      | 15.925599 | 16      |
| 55      | 16.074016 | 17      |
| 33      | 16.168426 | 18      |
| 59      | 16.332315 | 19      |
| 16      | 16.493642 | 20      |
| 9       | 16.910206 | 21      |
| 38      | 17.655132 | 22      |
| 19      | 17.707203 | 23      |
| 30      | 17.801283 | 24      |
| 49      | 18.008813 | 25      |
| 44      | 18.221944 | 26      |
| 39      | 18.325224 | 27      |
| 34      | 18.488069 | 28      |
| 17      | 18.496924 | 29      |
| 13      | 18.732320 | 30      |
|         |           |         |

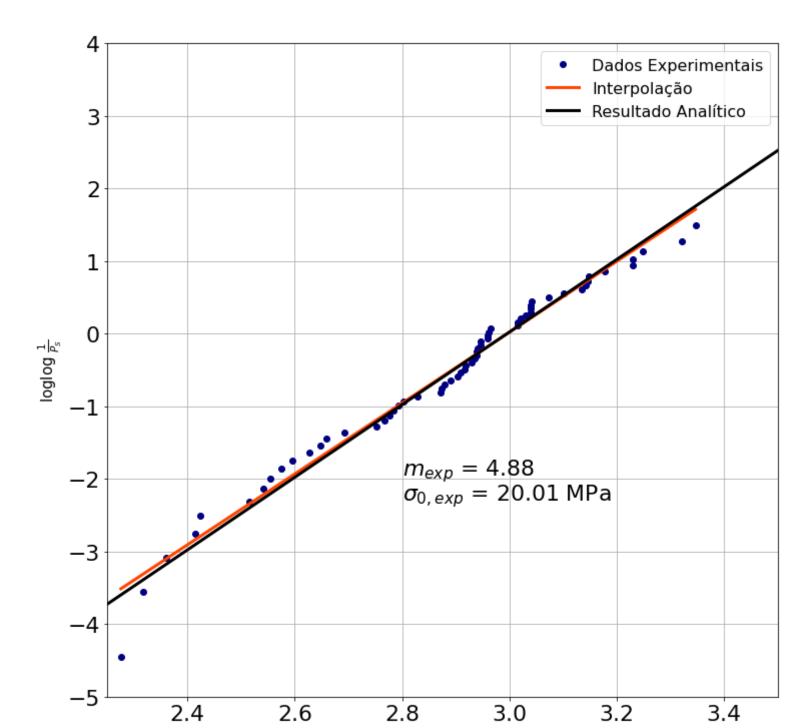
|         | σ <sub>f</sub> [MPa] | Rank, i |
|---------|----------------------|---------|
| Amostra |                      |         |
| 56      | 18.812591            | 31      |
| 2       | 18.897185            | 32      |
| 29      | 18.910666            | 33      |
| 42      | 18.929410            | 34      |
| 50      | 19.029478            | 35      |
| 23      | 19.032135            | 36      |
| 52      | 19.300590            | 37      |
| 15      | 19.301580            | 38      |
| 22      | 19.334302            | 39      |
| 27      | 19.412334            | 40      |
| 1       | 20.381174            | 41      |
| 0       | 20.404805            | 42      |
| 8       | 20.526193            | 43      |
| 21      | 20.702242            | 44      |
| 7       | 20.891709            | 45      |
| 53      | 20.912089            | 46      |
| 57      | 20.913947            | 47      |
| 10      | 20.945455            | 48      |
| 54      | 21.630706            | 49      |
| 32      | 22.215671            | 50      |
| 25      | 22.976042            | 51      |
| 35      | 23.171101            | 52      |
| 6       | 23.257967            | 53      |
| 4       | 23.304209            | 54      |
| 24      | 23.992984            | 55      |
| 58      | 25.285670            | 56      |
| 47      | 25.302565            | 57      |
| 48      | 25.766631            | 58      |
| 28      | 27.720754            | 59      |
| 5       | 28.416984            | 60      |

É possível estimar  $P_f$  a partir do rank i seguindo a Equação abaixo:

### Como Obter os Parâmetros de Weibull?

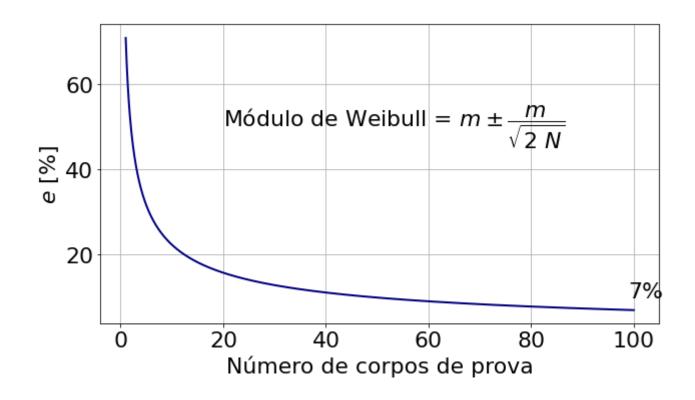
|         | σ <sub>f</sub> [MPa] | Rank, i | P_s      | $InIn(\frac{1}{P_s})$ | ln(σ <sub>f</sub> ) |
|---------|----------------------|---------|----------|-----------------------|---------------------|
| Amostra |                      |         |          |                       |                     |
| 3       | 9.735469             | 1       | 0.988411 | -4.451841             | 2.275776            |
| 14      | 10.156568            | 2       | 0.971854 | -3.556120             | 2.318121            |
| 37      | 10.596648            | 3       | 0.955298 | -3.084959             | 2.360538            |
| 20      | 11.177118            | 4       | 0.938742 | -2.761215             | 2.413869            |
| 18      | 11.297920            | 5       | 0.922185 | -2.513196             | 2.424619            |
| 11      | 12.373618            | 6       | 0.905629 | -2.311370             | 2.515567            |
| 26      | 12.685315            | 7       | 0.889073 | -2.140669             | 2.540445            |
| 41      | 12.856138            | 8       | 0.872517 | -1.992357             | 2.553821            |
| 36      | 13.123990            | 9       | 0.855960 | -1.860908             | 2.574442            |
| 31      | 13.398000            | 10      | 0.839404 | -1.742608             | 2.595105            |
| 40      | 13.830346            | 11      | 0.822848 | -1.634837             | 2.626865            |
| 43      | 14.129390            | 12      | 0.806291 | -1.535676             | 2.648257            |
| 45      | 14.292122            | 13      | 0.789735 | -1.443679             | 2.659708            |
| 46      | 14.776476            | 14      | 0.773179 | -1.357727             | 2.693036            |
| 51      | 15.680701            | 15      | 0.756623 | -1.276935             | 2.752431            |
| 12      | 15.925599            | 16      | 0.740066 | -1.200593             | 2.767928            |
| 55      | 16.074016            | 17      | 0.723510 | -1.128120             | 2.777204            |
| 33      | 16.168426            | 18      | 0.706954 | -1.059035             | 2.783060            |
| 59      | 16.332315            | 19      | 0.690397 | -0.992934             | 2.793146            |
| 16      | 16.493642            | 20      | 0.673841 | -0.929475             | 2.802975            |
| 9       | 16.910206            | 21      | 0.657285 | -0.868363             | 2.827917            |
| 38      | 17.655132            | 22      | 0.640728 | -0.809345             | 2.871026            |
| 19      | 17.707203            | 23      | 0.624172 | -0.752199             | 2.873971            |
| 30      | 17.801283            | 24      | 0.607616 | -0.696729             | 2.879271            |
| 49      | 18.008813            | 25      | 0.591060 | -0.642761             | 2.890861            |
| 44      | 18.221944            | 26      | 0.574503 | -0.590140             | 2.902627            |
| 39      | 18.325224            | 27      | 0.557947 | -0.538726             | 2.908278            |
| 34      | 18.488069            | 28      | 0.541391 | -0.488389             | 2.917126            |
| 17      | 18.496924            | 29      | 0.524834 | -0.439013             | 2.917604            |
| 13      | 18.732320            | 30      | 0.508278 | -0.390488             | 2.930250            |
| 56      | 18.812591            | 31      | 0.491722 | -0.342713             | 2.934526            |

|         | σ <sub>f</sub> [MPa] | Rank, i | P_s      | InIn( <mark>1</mark> ) | ln(σ <sub>f</sub> ) |
|---------|----------------------|---------|----------|------------------------|---------------------|
| Amostra |                      |         |          |                        |                     |
| 2       | 18.897185            | 32      | 0.475166 | -0.295591              | 2.939013            |
| 29      | 18.910666            | 33      | 0.458609 | -0.249030              | 2.939726            |
| 42      | 18.929410            | 34      | 0.442053 | -0.202942              | 2.940717            |
| 50      | 19.029478            | 35      | 0.425497 | -0.157241              | 2.945989            |
| 23      | 19.032135            | 36      | 0.408940 | -0.111842              | 2.946129            |
| 52      | 19.300590            | 37      | 0.392384 | -0.066659              | 2.960136            |
| 15      | 19.301580            | 38      | 0.375828 | -0.021608              | 2.960187            |
| 22      | 19.334302            | 39      | 0.359272 | 0.023401               | 2.961881            |
| 27      | 19.412334            | 40      | 0.342715 | 0.068458               | 2.965909            |
| 1       | 20.381174            | 41      | 0.326159 | 0.113659               | 3.014612            |
| 0       | 20.404805            | 42      | 0.309603 | 0.159109               | 3.015770            |
| 8       | 20.526193            | 43      | 0.293046 | 0.204918               | 3.021702            |
| 21      | 20.702242            | 44      | 0.276490 | 0.251210               | 3.030242            |
| 7       | 20.891709            | 45      | 0.259934 | 0.298124               | 3.039352            |
| 53      | 20.912089            | 46      | 0.243377 | 0.345815               | 3.040327            |
| 57      | 20.913947            | 47      | 0.226821 | 0.394467               | 3.040416            |
| 10      | 20.945455            | 48      | 0.210265 | 0.444293               | 3.041922            |
| 54      | 21.630706            | 49      | 0.193709 | 0.495550               | 3.074114            |
| 32      | 22.215671            | 50      | 0.177152 | 0.548552               | 3.100798            |
| 25      | 22.976042            | 51      | 0.160596 | 0.603695               | 3.134452            |
| 35      | 23.171101            | 52      | 0.144040 | 0.661484               | 3.142906            |
| 6       | 23.257967            | 53      | 0.127483 | 0.722594               | 3.146648            |
| 4       | 23.304209            | 54      | 0.110927 | 0.787949               | 3.148634            |
| 24      | 23.992984            | 55      | 0.094371 | 0.858883               | 3.177761            |
| 58      | 25.285670            | 56      | 0.077815 | 0.937436               | 3.230238            |
| 47      | 25.302565            | 57      | 0.061258 | 1.026993               | 3.230906            |
| 48      | 25.766631            | 58      | 0.044702 | 1.133895               | 3.249080            |
| 28      | 27.720754            | 59      | 0.028146 | 1.272667               | 3.322181            |
| 5       | 28.416984            | 60      | 0.011589 | 1.494625               | 3.346987            |



## Alguns Comentários Sobre o Módulo de Weibull:

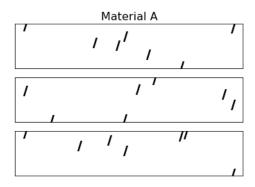
 Qual o número de corpos de prova que compõe uma amostra para se estimar o módulo?

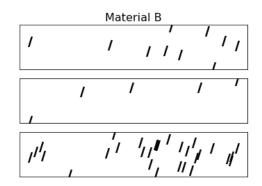


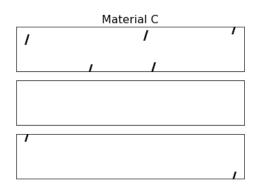
• O módulo de Weibull não está relacionado apenas ao material, mas é influenciado também pela repetibilidade dos CPs

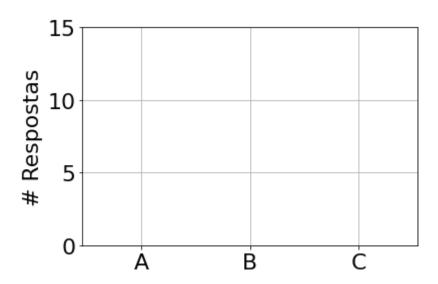
• É necessário se atentar que o comportamento da amostra (de seguir uma distribuição de probabilidade de falha igual ao de Weibull) foi **ASSUMIDO** como sendo o comportamento real. Este caráter *fenomenológico* é uma das principais críticas à analise de Weibull

# Qual Material Possui Maior m?









## Observações Experimentais

#### Valores comuns de módulo de Weibull

Materiais CerâmicosMateriais Metálicos\*Materiais Poliméricos\*5<m<15</td>100<m<500</td>50<m<150</td>

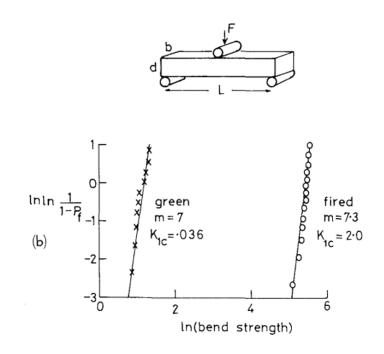
### Exemplo da influência do processamento no módulo de Weibull

Concreto com Cimento Portland Concreto com Cimento Portland + Dispersante

m=3,5 m=20

### Observações Experimentais

O que acontece com o m quando uma amostra a verde é queimada?



**Figura 9:** Kendall et al, Influence ot Toughness on Weibull modulus of Ceramics. Efeito da queima no módulo de Weibull.

# Materiais de maior tenacidade a fratura possuem a fama de ser mais confiáveis. Por que?

Efeito dos danos ao longo do tempo de vida do material alteram o módulo de Weibull, especialmente para aqueles materiais onde tais danos ocorrem de maneira mais fácil (menor tenacidade).

### Considerações Finais

- O comportamento mecânico dos materiais é sucetível a diversas fontes de variabilidade (até mesmo erros de medida!)
- Representações matemáticas podem descrever este comportamento (médias, desvios, distribuições estatísticas)
- A probabilidade de falha de um material pode ser descrita por tais distribuições
- Em sua derivação, conceitos clássicos como a teoria do elo mais fraco geraram insights de grande importância como o efeito do volume e do ensaio
- O módulo de Weibull descreve a variabilidade de um determinado conjunto de amsotras e serve para:
  - Poder comparar materiais distintos
  - Converter resultados entre corpos de prova de diferentes dimensões e de ensaios distintos