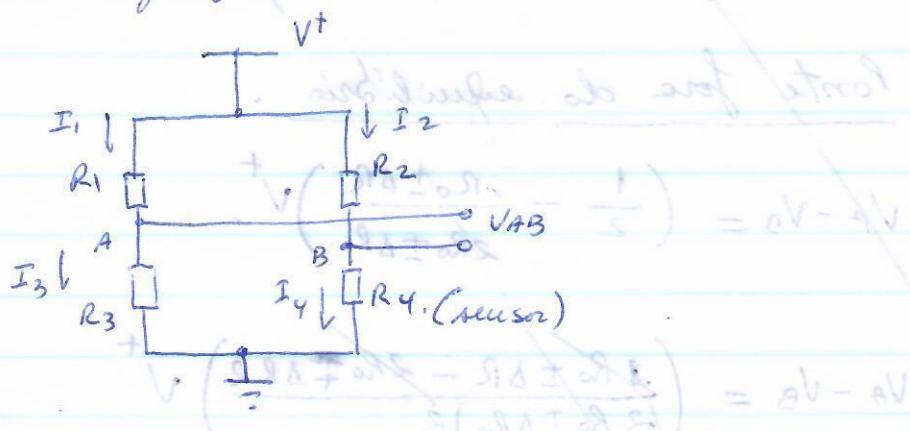


## AMPLIFICADOR E INSTRUMENTAÇÃO E PONTE DE WHEATSTONE

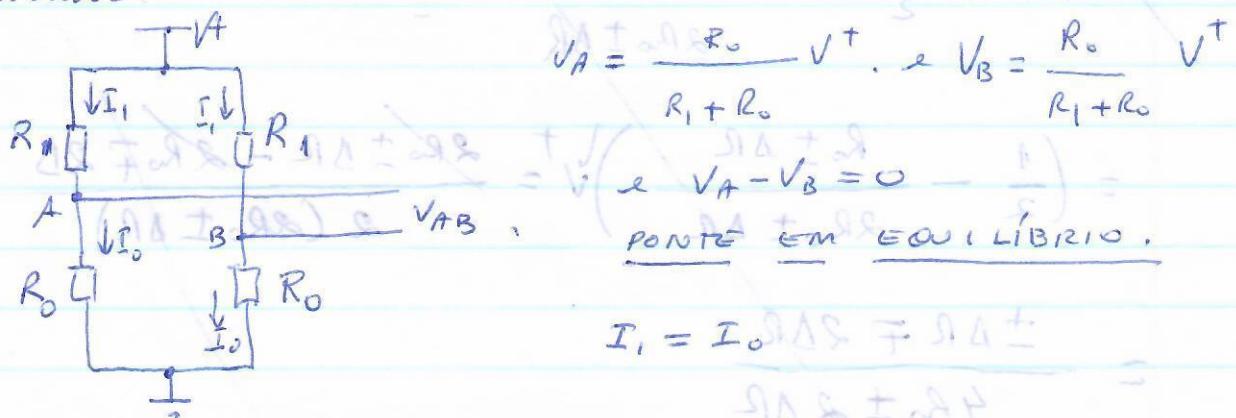
O circuito em ponte de Wheatstone é muito empregado com transdutores resitivos como RTDs, termistores, foto-resistores e strain-gauges.



Normalmente usa-se  $R_1 = R_2$  e  $R_3 = R_4 = R_0$ , onde  $R_0$  é o valor de resistência do sensor resistivo para um valor pré-estabelecido de grandeza sendo medida (temperatura, deformação, etc..).

Se o valor da grandeza se afasta desse valor de referência  $\Rightarrow R + \Delta R$  ou  $R - \Delta R$

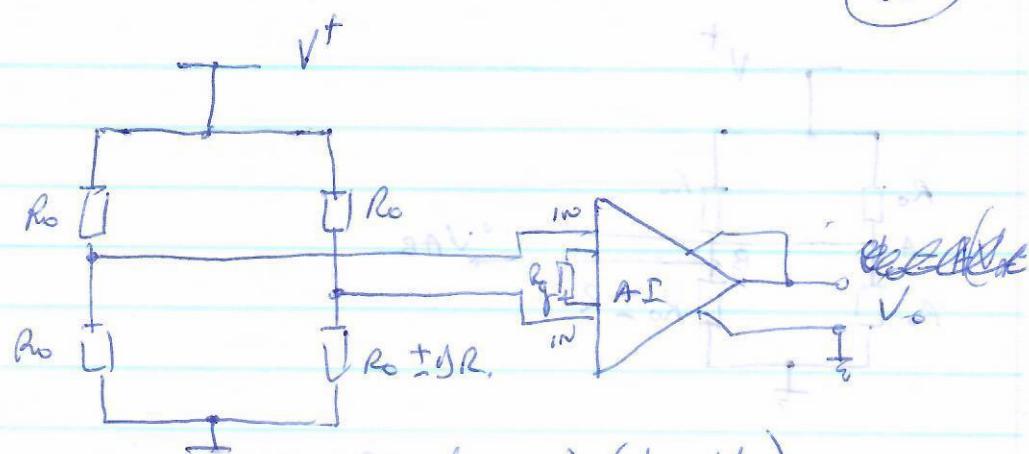
Com a condição apresentada acima podemos escrever:



Poderemos usar  $R_1 = R_2 = R_3 = R_4 = R_0$ . Assim, temos:

(6)

(15)



$$V_B = V_A - V_Z.$$

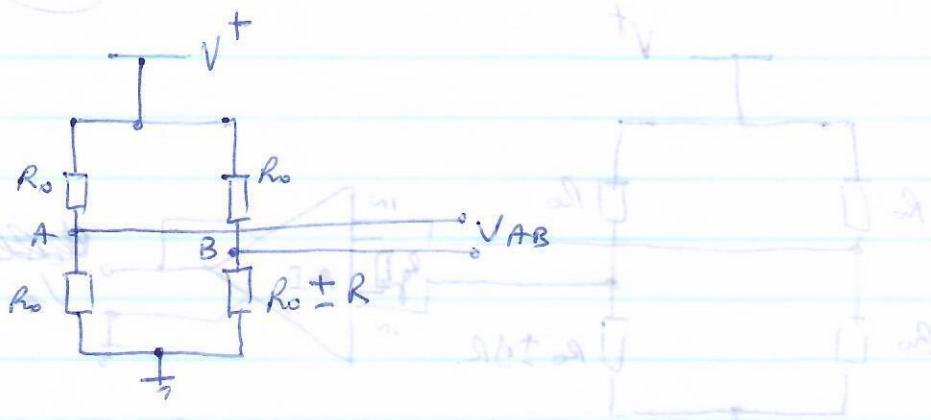
As correntes que passam nos braços da ponte devem ser suficientemente baixa para evitar o efeito de auto-aquecimento dos resistores, produzindo erros de medida; mas devem ser suficientemente alta para produzir boa sensibilidade.

~~O efeito de aquecimento deve ser minimizado ajustando-se o valor de  $R_f$~~

Por outro lado, o valor das resistências estão dentro da faixa de tolerância e podem produzir um desbalanceamento da ponte mesmo com  $V_A - V_B = 0$ .

O circuito abaixo mostra uma configuração em que dois potencímetros (multibolt)  $R_1$  e  $R_2$  permitem ajustar o valor da corrente e o balanceamento da ponte, respectivamente.

(21)



$$V_A - V_B = \left( \frac{R_o}{2R_o} A - \frac{R_o + \Delta R}{R_o + R_o + \Delta R} \right) V^+ \neq 0$$

Assim, se  $R_o \neq A\Delta R \Rightarrow$  Ponte desequilibrada.

$$V_A - V_B = \frac{2R_o + \Delta R - 2R_o - \Delta R}{4R_o + 2\Delta R} V^+ = \frac{-\Delta R}{4R_o + 2\Delta R} V^+$$

Fazendo - se  $\frac{\Delta R}{R_o} = S \Rightarrow V_A - V_B = \frac{1}{4} \frac{\frac{\Delta R}{R_o}}{1 + \frac{1}{2} \frac{\Delta R}{R_o}} V^+$

$$V_A - V_B = \frac{1}{4} \cdot \frac{S}{1 + \frac{S}{2}}$$

relação não linear.

Se  $\Delta R \ll R_o \Rightarrow V_A - V_B = \frac{1}{4} SV^+$

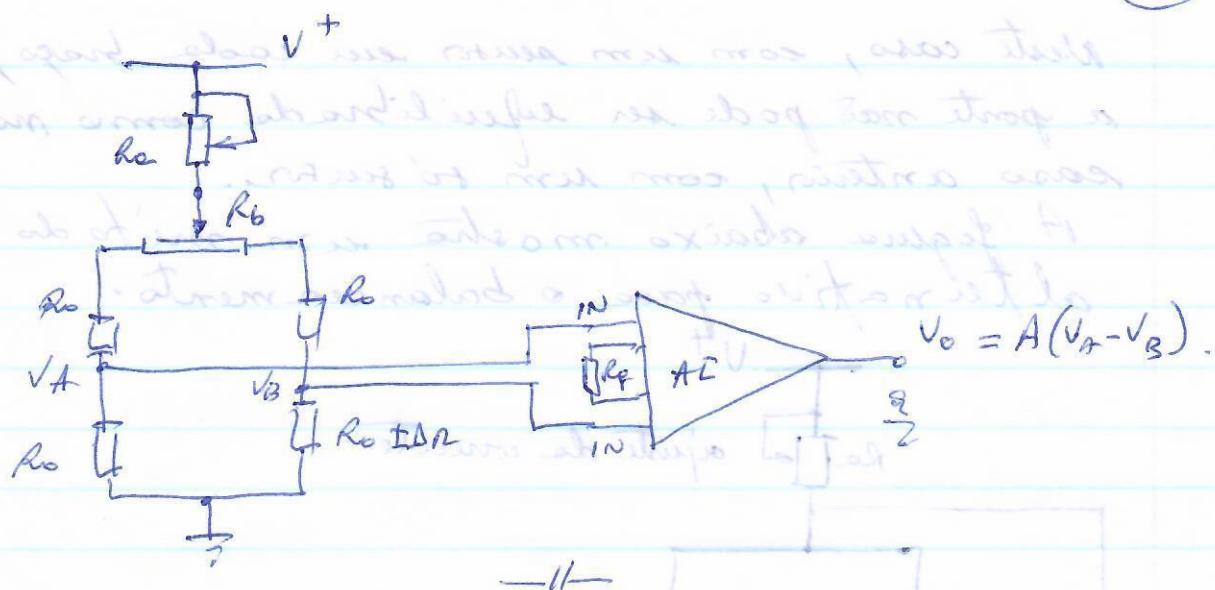
linear:

~~O resultado é que~~  $V_A - V_B$  geralmente é muito pequeno, exigindo amplificações muito altas. O AI é o amplificador de fundo para isso pois não carrega a ponte, possui saída de diferencial e pode produzir ganhos elevados. Devido às comuns elevidas representadas nos sinais comuns associados às duas saídas da ponte.

(16)

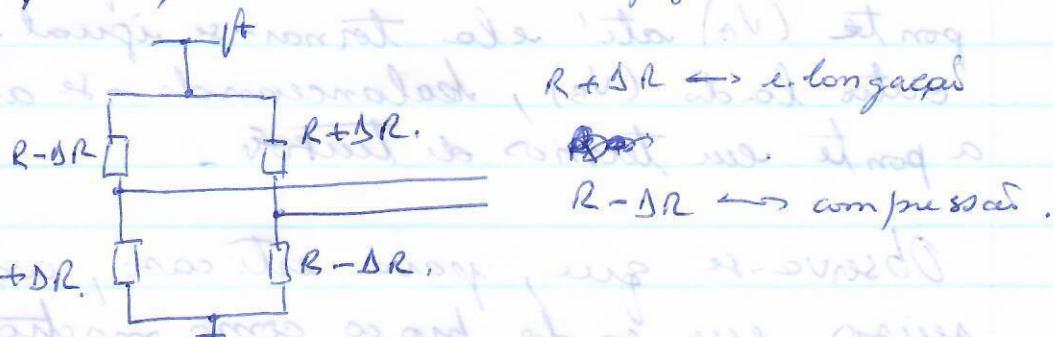
(8)

(17)



Ponte para strain-gauges:

Se o sensor é um strain-gauge (extensômetro resistivo) para o qual  $\Delta R$  é produzido por uma deformação na peça onde este colado de modo adequadamente, e uma força aplicada produz deformações simultâneas de compressão em uma face da peça e estirem no outro, pode-se utilizar 4 sensores (strain-gauges) num encaixe de braços de ponte, com deformações similares em braços opositos, como mostra a figura abaixo:

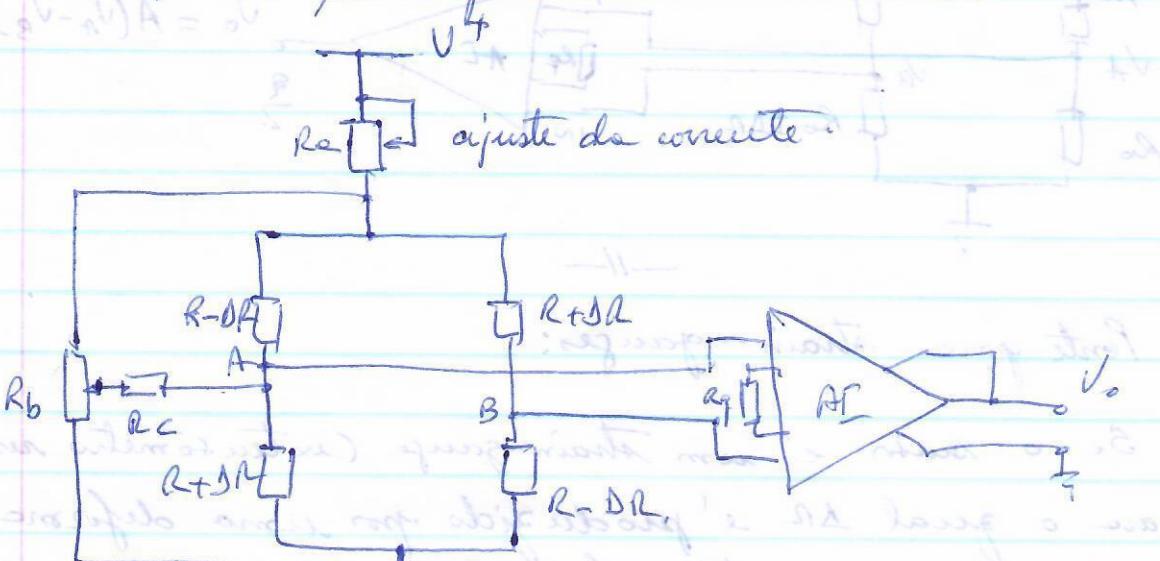


$$V_A - V_B = \left( \frac{R + \Delta R}{R - \Delta R + R + \Delta R} - \frac{R - \Delta R}{R + \Delta R + R - \Delta R} \right) V^+ = V^+ \frac{\Delta R}{2R}$$

$$= \left( \frac{R + \Delta R}{2R} - \frac{R - \Delta R}{2R} \right) V^+ = \frac{\Delta R}{2R} V^+ = V^+ \frac{\Delta R}{R} = V^+ f$$

Neste caso, com um seletor em cada braço, a ponte não pode ser equilibrada como no caso anterior, com um só seletor.

A figura abaixo mostra um método alternativo para o平衡amento.



O potencímetro  $R_b$  (multivolté) e  $R_c$

O ajuste de  $R_b$  aumenta-se ou diminui-se a corrente em  $R_c$ , aumentando ou diminuindo a tensão dos lados desequilibrados da ponte ( $V_A$ ) até ele tornar-se igual à dos outros lados ( $V_B$ ), balanceando-se assim a ponte em termos de tensões.

Observe-se que, para este caso, com um seletor em cada braço como mostra a figura acima, há um aumento de 4x na sensibilidade da ponte:

$$\frac{1}{4} \delta V^+ \rightarrow \delta V^+$$