$$W(s) = \frac{Y(s)}{V(s)} = kr \frac{G_q(s)}{I + G_q(s)}$$

$$W(s) = \frac{e(s)}{V(s)} = \frac{kr}{I + G_q(s)}$$

$$W_{du}^{I}(s) = \frac{Y(s)}{du(s)} = \frac{G_{2}(s)}{1 + G_{q}^{I}(s)}$$

$$G_{1}(s) \quad du \quad G_{2}(s)$$

$$\frac{V}{+} = \frac{G_1(s)}{C(s)} = \frac{G_2(s)}{V(s)} = \frac{V(s)}{U(s)} = \frac{V(s)}{U(s)}$$

$$Wdu^{T}(s) = \frac{Y(s)}{du(s)}$$

$$G_1(s) = \frac{C(s)}{kr}$$

$$= \frac{krr - y}{kr} = \frac{e}{kr}$$

$$Ga(s) = \frac{C(s) F(s)}{kr}$$

 $= \frac{G_2(s)}{1 + G_0^{\mathbb{I}}(s)}$

$$W(s) = \frac{y(s)}{V(s)} = \frac{C(s) \cdot F(s)}{1 + G_q(s)} = kr \cdot \frac{G_q(s)}{1 + G_q(s)}$$

$$W_e^{\mathsf{T}(s)} = \frac{e(s)}{r(s)} = k_r \frac{e_r(s)}{r(s)} = k_r \frac{1}{1 + G_q^{\mathsf{T}}(s)}$$

Posso applicare i risultant' di analisi della frecisione in ref. ferman. Ottennt' fer la scheme I) anche alla scheme II) terrendo Coriro che in fuesto cero:

$$G_{a}^{T}(s) = \frac{C(s) F(s)}{kr} = R k_{a} = \frac{k_{c} k_{F}}{k_{r}}$$

Analogamente pre l'analisi depli effecti di distrubi sull'uscita.

Nell'analisi degli effetti di distrubi entranti in lu prunto intermedio del zamo diretto, il blocco "GI(s)" corrisponde alle coscerte dei blocchi a monte del distrubo / kp

\$3. ove comfare "kg1" -> Kc(kf1)