

I-Strecken und P-Regler

(siehe auch Kapitel P-Strecken und P-Regler)

1. Unterschiede zwischen I- und P-Strecken

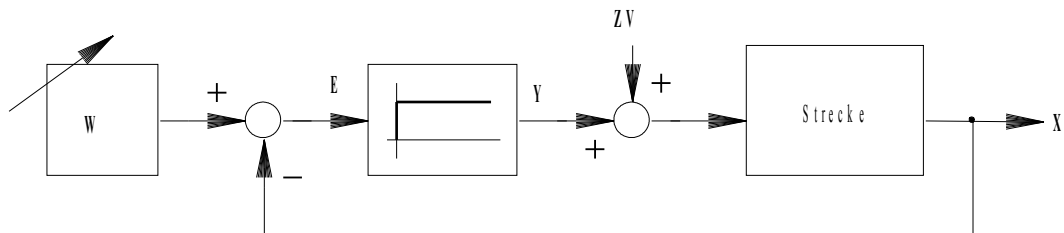
Bei P-Strecken kann ein Proportionalbeiwert K_{PS} definiert werden, der praktisch die "Verstärkung" der Strecke definiert:

$$K_{PS} = \frac{x}{y} \quad \text{für } t \rightarrow \infty$$

Eine I-Strecke liefert am Ausgang bei positiver Stellgröße eine ständig ansteigende Regelgröße, nach der obigen Definition ergibt sich also eine unendlich hohe Verstärkung.

Wir können die Erkenntnisse für P-Strecken übernehmen, wenn wir $K_{PS} \rightarrow \infty$ in die Formeln für das statische Verhalten einsetzen.

2. Statisches Störverhalten



Für P-Strecken hatten wir gefunden:

$$x_b = \frac{K_{PS}}{1 + K_{PR} \cdot K_{PS}} \cdot z_V \quad \text{wenn } w = 0 \text{ ist.}$$

Die Störung wird nicht vollständig ausgeglet.

Bei einer I-Strecke müssen wir $K_{PS} \rightarrow \infty$ in die Formel einsetzen.

Ohne weitere Umformung ist der Ausdruck unbestimmt (∞ im Zähler und im Nenner)

Das Problem lässt sich lösen, wenn man oben und unten mit $\frac{1}{K_{PS}}$ multipliziert:

$$x_b = \frac{1}{\frac{1}{K_{PS}} + K_{PR}} \cdot z_V$$

Für $K_{PS} \rightarrow \infty$ tendiert $\frac{1}{K_{PS}}$ gegen null, und es ergibt sich

$$x_b = \frac{1}{K_{PR}} \cdot z_V$$

Auch bei I-Strecken wird also die Störung nicht ganz ausgeglet.
Die Regelabweichung ist umso kleiner, je grösser die Verstärkung des Reglers ist.
 (wie bei den P-Strecken)

Für die bleibende Stellgrösse ergibt sich

$$y_b = K_{PR} \cdot e = K_{PR} \cdot (w - x_b)$$

$$y_b = -K_{PR} \cdot x_b, \text{ mit } x_b = \frac{1}{K_{PR}} \cdot z_V \text{ ergibt sich also}$$

$$y_b = -z_V$$

Der Regelkreis stellt sich so ein, dass die Stellgrösse die Störgrösse gerade kompensiert. Dann liegt am Eingang der Regelstrecke null und die Regelgrösse hat einen konstanten Wert x_b .

3. Dynamisches Störverhalten

Ohne Regelung würde eine Versorgungsstörung dazu führen, dass die Regelgrösse immer weiter von ihrem vorherigen Wert abdriften würde (siehe Signalflussplan, bei einer Sprungfunktion für z_V erhalten wir die Sprungantwort der Strecke).

Eine Regelung ist also für I-Strecken zwingend nötig.

Mit Regler ändert sich dieses Verhalten: je weiter die Regelgrösse abdriftet desto mehr steuert der Regler dagegen, bis sich ein stabiler Endwert $x_b = \frac{1}{K_{PR}} \cdot z_V$ ergibt.

Je grösser die Verstärkung des Reglers, umso heftiger die Gegenreaktion, und umso kleiner die bleibende Regelabweichung.

Aus dieser Überlegung können wir schliessen, dass x bei positiver Störung zunächst langsam wie bei der Sprungantwort ansteigen muss (bei kleiner Regelabweichung steuert der Regler nur wenig gegen). Nach einiger Zeit wird die Gegen-Wirkung des Reglers stärker und der Anstieg wird gebremst.

Aufgabe IPI

Simuliere das Störverhalten eines Regelkreises mit einer I-Strecke mit $T_I = 10s$ und einem P-Regler mit $K_{PR} = 2$ bei einer Versorgungsstörung von 50%.

Vergleiche mit dem unregulierten Fall.

Welche Kurvenform ergibt sich?

Was ändert sich wenn der Proportionalbeiwert des Reglers geändert wird?

Ergebnis:

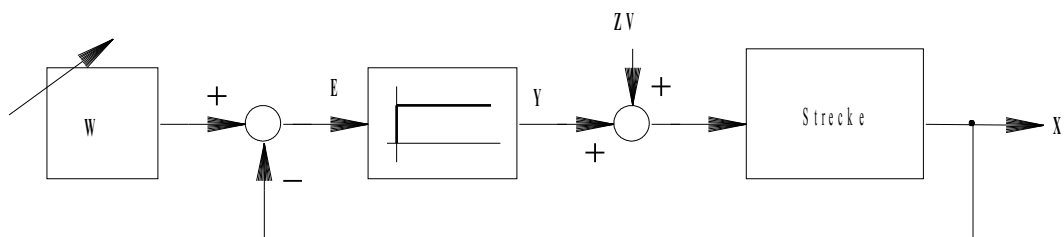
Die Kurve für x sieht wie eine Exponentialkurve aus.

Dass es sich tatsächlich um eine Exponentialkurve handelt, können wir später (Klasse T3EE) mit der Frequenzgang-Methode beweisen.

Bei I-Strecken mit Verzugszeit sind die Überlegungen analog zu denen bei P-Strecken: Erst nach $1T_u$ macht sich die Störung am Ausgang bemerkbar, der Regler greift ein, aber erst nach einer weiteren Verzugszeit wirkt sich dies auf die Regelgröße aus.

Während $2T_u$ läuft die Regelgröße also auf der gleichen Kurve wie die Sprungantwort.

4. Statisches Führungsverhalten



Für P-Strecken hatten wir gefunden:

$$x_b = \frac{K_{PR} \cdot K_{PS}}{1 + K_{PR} \cdot K_{PS}} \cdot W \quad \text{wenn } z = 0 \text{ ist.}$$

Die Regelgröße liegt unterhalb des Sollwerts.

Bei I-Strecken müssen wir $K_{PS} \rightarrow \infty$ einsetzen.

Damit der Ausdruck nicht unbestimmt ist, multiplizieren wir Zähler und Nenner mit $\frac{1}{K_{PS}}$ und erhalten

$$x_b = \frac{K_{PR}}{\frac{1}{K_{PS}} + K_{PR}} \cdot W \quad \text{also } x_b \rightarrow W$$

Der Sollwert wird erreicht, es gibt keine bleibende Regelabweichung obschon ein P-Regler verwendet wird.

Die bleibende Stellabweichung berechnet sich als $y_b = K_{PR} \cdot e = K_{PR} \cdot (W - x_b)$
also $y_b = 0$

Am Eingang der I-Strecke muss die Stellgröße null sein, damit der Ausgang x konstant sein kann.

5. Dynamisches Führungsverhalten

Aufgabe IP2

Simuliere das Führungsverhalten eines Regelkreises mit einer I-Strecke mit $T_I = 10\text{s}$ und einem P-Regler mit $K_{PR} = 2$ bei einem Sollwertsprung von 0 auf 50%.

Vergleiche mit dem unregelten Fall.

Welche Kurvenform ergibt sich?

Was ändert sich wenn der Proportionalbeiwert des Reglers geändert wird?

Ergebnis:

Die Regelgrösse steigt nach einer Exponentialfunktion auf den Sollwert an.

Je grösser die Verstärkung des Reglers, desto kleiner die Zeitkonstante.