

早戻り機構の運動について

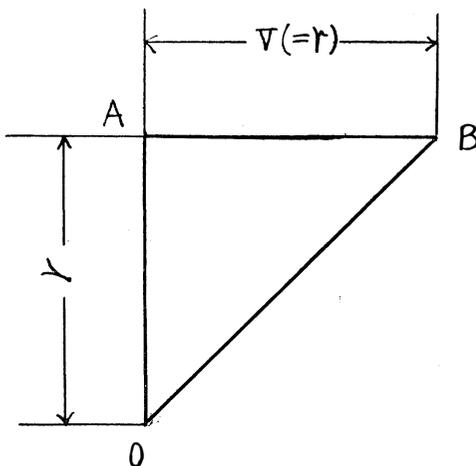
長元 亀久 男

One Consideration on a Quickreturn Motion in the Link works

Kikuo NAGAMOTO

A graphical solution on the problems of quickreturn motion in the link works by authors method, is described in this paper.

リンク機構の運動に関する著者の理論⁽¹⁾の概要を述べるに、まず1つのリンクが固定端のまわりに回転する場合、そのリンク上の1点の接線速度と求心加速度との関係について考えてみる。図～1を参照してリンクOAが原動節としてOを中心に ω rad/sなる角速度で回転する場合を考えてみる。この場合Aにおける接線速度Vは図に示すようにOAに直角にOAに等しくABをとる。これがVをあらわすように速度の尺度をきめる。この場合 $O A = r$ cmとすれば $1 \text{ cm} = \omega \text{ cm/s}$ をあらわすことになる。この場合の求心加速度はOAそのものであらわされる。この場合の加速度の尺度は $1 \text{ cm} = \omega^2 \text{ cm/s}^2$ をあらわすことになる。

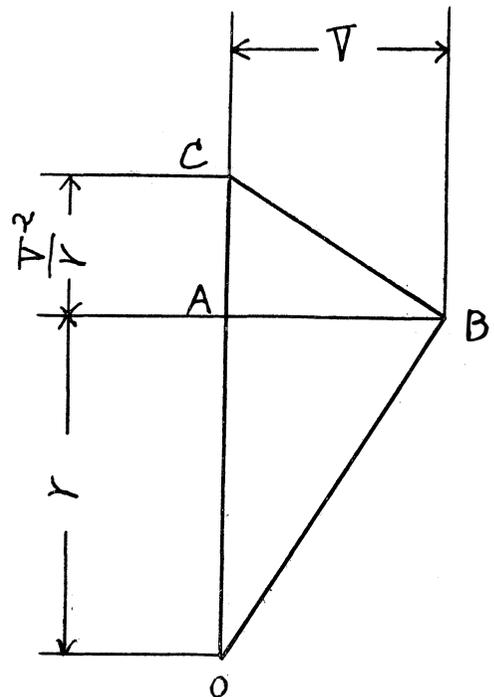


図～1

つぎにリンク機構における従動節の速度は原動節の方からきまってくる。この場合におけるリンク上1点における接線速度と求心加速度との関係は図～2を参

照してつぎのように求め得られる。

固定端Oを中心として回転するリンクOAをとり、AからOAに直角方向に原動節の方からきまってくる速度Vを速度の尺度でABに等しくとる。OBを結びこれに直角にBCをひき、OAの延長との交りをCとする。しかるときは、ACの長さは、この場合における求心加速度の大きさ⁽²⁾を与えることになる。

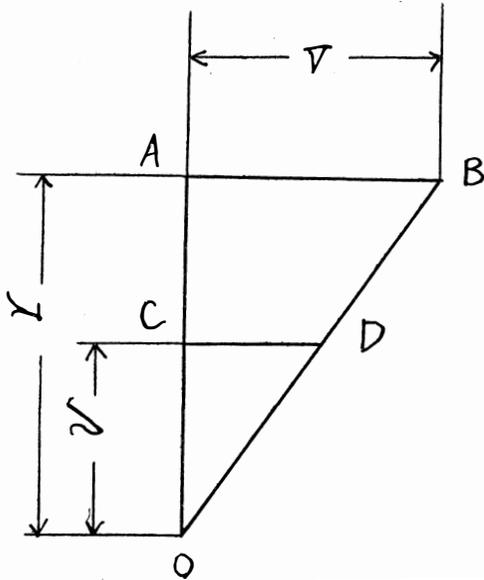


図～2

つぎに原動節に先端にある加速度がある方向に作用する場合を考えてみるに、原動節の求心方向の分加速

度がリンクの長さ r に等しくなるように加速度の尺度をきめれば先端における接線方向の速度はリンクの長さであらわされることになる。速度の尺度はこれからきめられてくる。

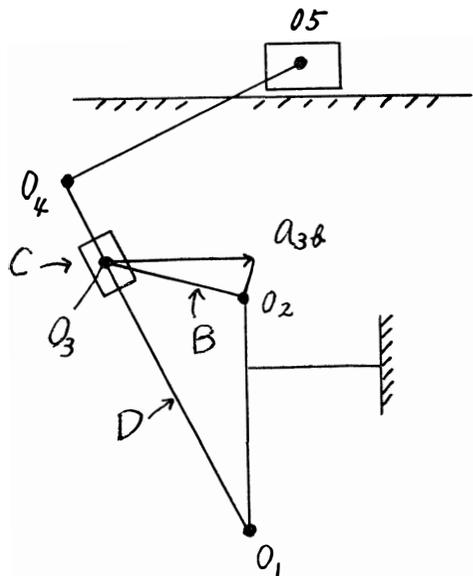
リンク機構においてコリオリの加速度が生ずる場合について考えてみるに図~3を参照して固定端 O を中心として回転するリンクを OA とし、 $OA = r$ とし、 A から OA に直角に接線速度 V を $OA (= r)$ に等しく AB とする。 OA 上において A なる滑り子の有する半径方向の滑り速度 V に等しく O から OA 上に OC をとる。 C から AB に平行にひき、 OB との交りを D とする。しからば $CD = OC \tan \theta = V\omega$ である。そこで $CD \times 2$ を求めて、加速度の尺度で測ればこれはコリオリの加速度をあらわすものである。



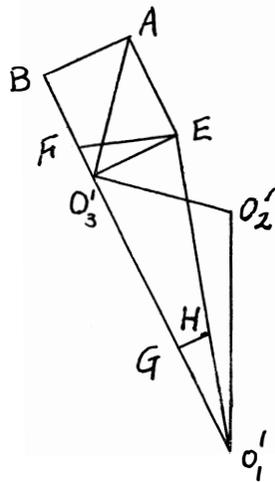
図~3

いま図~4に示すような O_1O_2 を回転中心とし、レバー D 上をすべる滑り子 C をクランク B に連結し B を回転させると早戻り機構となる。この場合 O_4 点の加速度につき著者理論⁽¹⁾を応用して図計算してみよう。

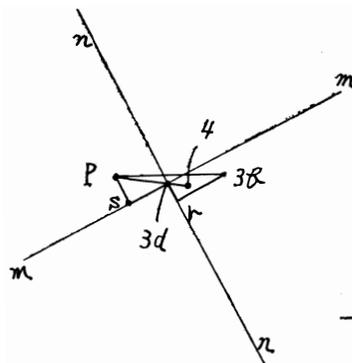
まずクランク B に属する O_3 点の加速度 a_{3b} が図のように与えられたとする。これは a_{3b} の O_3O_2 方向の分加速度が O_3O_2 の長さとなるよう加速度の尺度をきめる。そうすれば O_2 を中心として回転するクランク B の O_3 点の接線速度は O_3O_2 の長さであらわされる。



図~4



図~5



図~6

図～5において O_3' からクランク $O_3' O_2'$ に直角に $O_3' O_2'$ の長さに等しく O_3' 点の接線速度として $O_3' A$ をとる。クランクの接線速度 $O_3' A$ をレバー D の方向とこれに直角な方向の分速度に分けて考えてみる。これを $O_3' B, A B$ とする。すなわち $A B$ はレバー D の接線方向の速度であり、 $O_3' B$ は滑り子 C のレバー半径方向の滑り速度である。

図～4における $O_1 O_3$ に等しく、かつ平行に図～5にて $O_1' O_3'$ をとる。 O_3' から $B A$ に等しく、かつ平行に $O_3' E$ をとり $E O_1'$ を結ぶ。 $O_1' O_3'$ 上にすべり速度 $O_3' B$ に等しく O_1' から $O_1' G$ をとる。 G から $O_3' E$ に平行に $O_1' E$ との交りを H とし $G H$ を求める。そうすればこれはコリオリ加速度の $\frac{1}{2}$ を与えるものである。しからばクランク B の加速度 a_{3b} はレバーに対する運搬加速度を a_{3d} とし、滑り子のレバーに対する相対加速度を a_{3c} 、滑り子の滑り速度を u とし、レバーの回転角速度を ω とすれば、コリオリ法則はつぎのように記述される。

$$a_{3b} = a_{3d} + a_{3c} + 2u\omega \dots\dots(1)$$

レバー D のレバー方向の運搬分加速度はレバー D の O_3 点の接線方向の速度を図～5にて O_3' 点において $O_1' B$ に直角に $O_3' E$ をとる。 $O_1' E$ を結び $O_1' E$ に直角にひき $O_1' O_3'$ の延長との交りを F とする。 $O_3' F$ はレバー D のレバー方向の運搬分加速度をあらわすことになる。

そこで図～6のように加速度写像を考える。まず任意の点 P を極にとる。 $P3b$ を与えられた a_{3b} に平行に且つ等しくとる。 $3b$ 点からコリオリ加速度 $2u\omega$ を $G H$ の長さの2倍の長さで、 $G H$ に平行に $3br$ をとり r 点を

きめる。 r 点において $3br$ に垂線 nn をたてる。滑り子のすべり方向の加速度はこの nn 上に求め得られる管である。

また極 P から $O_3 O_1$ 方向に $O_3' F$ に等しく $P S$ をとる。レバー D の接線方向の加速度は S 点にて $P S$ に直角なる mm 上に求め得られる管である。 mm 線と nn 線との交点 $3d$ を求めれば $S3d$ はレバーの接線方向の加速度を与えることになり、 $r3d$ は滑り子のすべり方向の加速度を与えることになる。

(1) 式を書きかえるとつぎのような関係がある。

$$a_{3d} = a_{3b} - 2u\omega - a_c \dots\dots (2)$$

$$a_{3d}^n + a_{3d}^t = a_{3b} - 2u\omega - a_c \dots\dots (3)$$

$P S$ は a_{3d}^n を与えるものであり、 $S3d$ は a_{3d}^t を与えるものである。しからば $P3d$ はレバー D の運搬加速度 a_{3d} を与えることになる。レバー D 上 O_4 点の加速度は $P3d$ を延長して $O_1 O_4/O_1 O_3$ 、に比例した点 4 を求めれば $P 4 = a_4$ として求め得られる。

本稿は日本繊維機械学会北陸支部講演会(昭41～11～25)における講演の要旨である。

参 照 文 献

- 1) 長元亀久男：リンク機構の運動についての一考察。日本繊維機械学会第19回年次大会前刷(昭41～5～30)
- 2) 谷口修：機械力学。I. 養賢堂。
- 3) 渡辺茂：機構学。I. 共立社。
- 4) 野口尚一：機械運動理論。日刊工業新聞。
- 5) 長元亀久男：コリオリ法則の図的構成についての一考察。精機学会春季大会学術講演会前刷(昭49～4～9)

(昭41.10.31受付)