

## Расчет №1 Задаем параметры

- 1 -  $OA$  — радиус кривошипа
- 2 -  $AB$  — длина шатуна
- 3 -  $a$  — угол между кривошипом и осью  $OX$
- 4 -  $b$  — угол между шатуном  $AB$  и осью  $OY$
- 5 -  $OX_v$  — расстояние от оси кривошипа до оси движения поршня
- 6 Должно соблюдаться условие  $(AB - OA) > OX_v$  (обеспечивает круговое вращение)

Приведенный на рисунке выше механизм не имеет ни одной степени свободы и не может совершать никаких движений.

## Определим уравнение траектории движения точки C1. (см. Рис. 1)

Точка C1 (рычаг D-C1) отсутствует — для обеспечения свободы перемещений механизма.

Для упрощения программирования будем работать с зеркальным отражением механизма

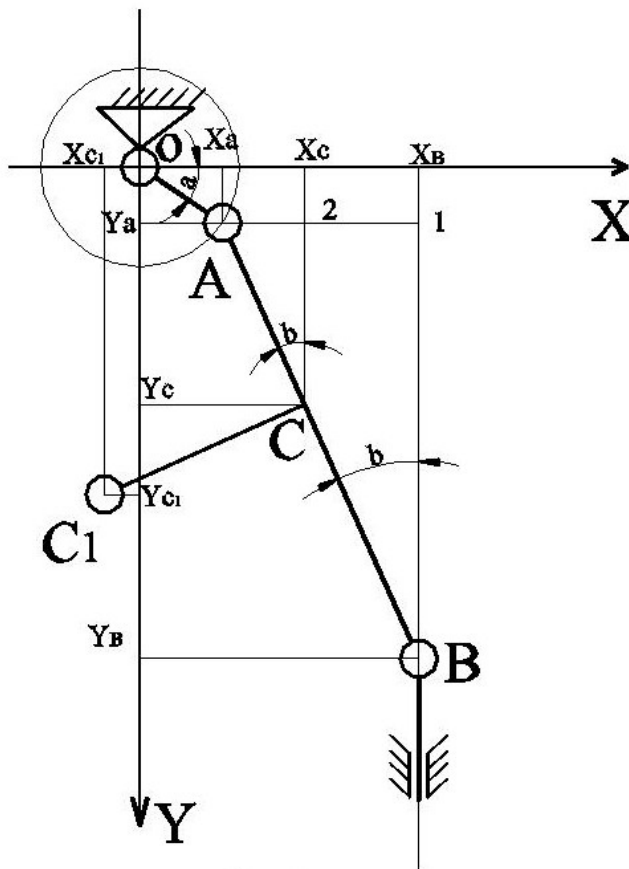


Рис. 1

### Уравнение движения точки A

$$X_a = OA \cdot \cos(a) \quad (1)$$

$$Y_a = OA \cdot \sin(a) \quad (2)$$

Найдем уравнение движения точки B:

$$X_b = OX_b = OA \cdot \cos(a) + AB \cdot \sin(b) = \text{const} \quad (3)$$

$$Y_b = Y_a + B1 = OA \cdot \sin(a) + AB \cdot \cos(b) \quad (4)$$

Находим угол b:

$$\sin(b) = A1 / AB \text{ где} \quad (5)$$

$$A1 = OX_b - OA \cdot \cos(a) \quad (6)$$

$$\sin(b) = (OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB \quad (7)$$

Из  $(\sin(b))^2 + (\cos(b))^2 = 1$  находим  $\cos(b)$

$$(\cos(b))^2 = 1 - (\sin(b))^2 \quad (8)$$

$$\cos(b) = \sqrt{1 - (\sin(b))^2} \quad (9)$$

Или

$$\cos(b) = \sqrt{1 - ((OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB)^2} \quad (10)$$

Подставив (10) в (4) получим:

$$Y_b = OA \cdot \sin(a) + AB \cdot \sqrt{1 - ((OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB)^2} \quad (11)$$

Тогда уравнение движения точки В:

$$X_b = OA \cdot \cos(a) + AB \cdot \sin(b) \quad (12)$$

$$Y_b = OA \cdot \sin(a) + AB \cdot \sqrt{1 - ((OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB)^2} \quad (13)$$

Находим уравнение движения точки С, лежащей на шатуне АВ:

$$X_c = OA \cdot \cos(a) + AC \cdot \sin(b) \quad (14)$$

$$Y_c = Y_a + C2 = OA \cdot \sin(a) + AC \cdot \cos(b) = OA \cdot \sin(a) + AC \cdot \cos(b) \cdot \sqrt{1 - ((OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB)^2} \quad (15)$$

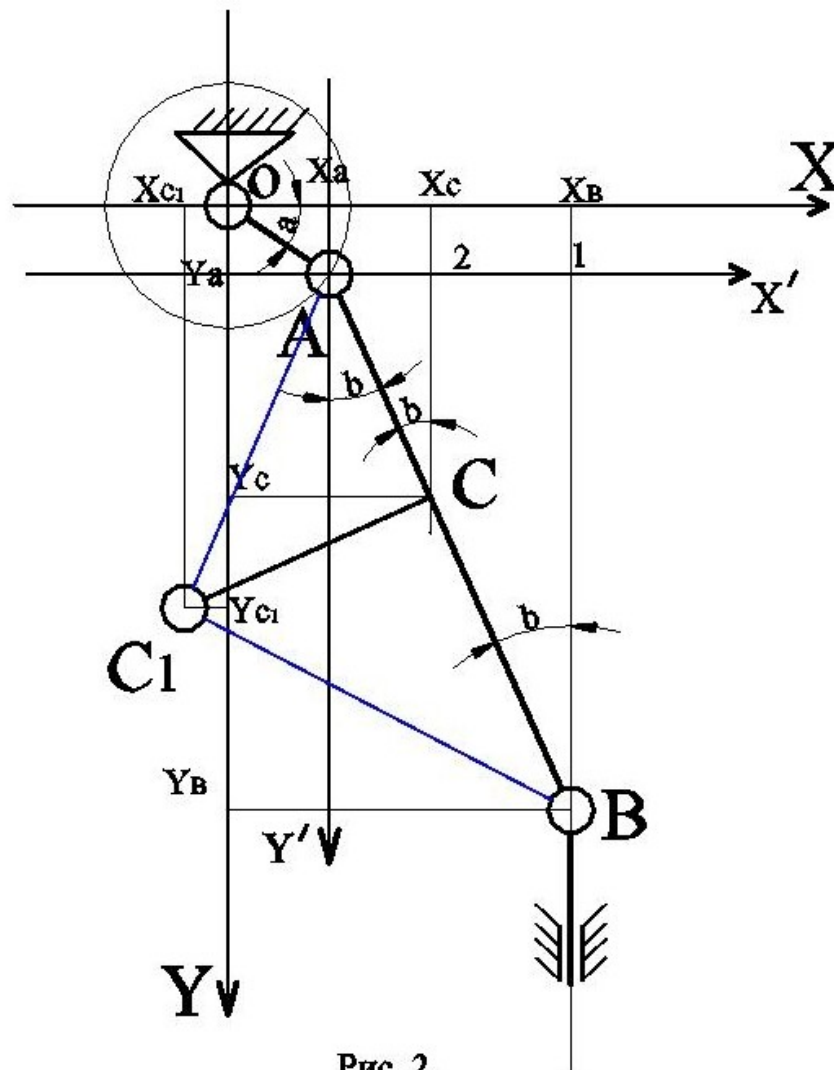
Уравнение движения точки С:

$$X_c = OA \cdot \cos(a) + AC \cdot \sin(b) \quad (16)$$

$$Y_c = OA \cdot \sin(a) + AC \cdot \sqrt{1 - ((OX_b - OA \cdot \cos(a)) / AB)^2} \quad (17)$$

Составим уравнение точки С1 лежащей на перпендикуляре к точке С.

Для этого построим систему координат X'AY' с центром в точке А. Направление осей параллельны системе XOY. См. Рис. 2



В треугольнике Y'AC, угол Y'AC равен углу b, а точка C1 совершает колебательные движения вокруг точки A.

$$X'c1 = AC1 * \cos(\nu) \quad (18)$$

$$Y'c1 = AC1 * \sin(\nu) \quad (19)$$

$$AC1 = \sqrt{AC^2 + CC1^2} \quad (20)$$

В треугольнике Y'AC, угол Y'AC равен углу b, а точка C1 совершает колебательные движения вокруг точки A.

$$X'c1 = AC1 * \cos(\nu) \quad (18)$$

$$Y'c1 = AC1 * \sin(\nu) \quad (19)$$

$$AC1 = \sqrt{AC^2 + CC1^2} \quad (20)$$

угол  $\nu = \nu1 + \nu2$

$$\nu1 = \arctan(CC1/AC)$$

$$\nu2 = \pi - \pi/2 - b = \pi/2 - b$$

Отсюда

$$\nu = \pi/2 - b + \arctan(CC1/AC) \quad (21)$$

Тогда уравнения движения точки C1 в системе координат X'AY'

$$X'c1 = AC1 * \cos(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC)) \quad (22)$$

$$Y'c1 = AC1 * \sin(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC)) \quad (23)$$

Переходим к системе координат XOY:

$$Xc1 = Xa + X'c1$$

$$Yc1 = Ya + Y'c1$$

Подставив, получим:

$$Xc1 = OA * \cos(a) + AB * \sin(b) + (\sqrt{AC^2 + CC1^2}) * \cos(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC))$$

$$Yc1 = OA * \sin(a) + AB * \cos(b) + (\sqrt{AC^2 + CC1^2}) * \sin(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC))$$

**Уравнения движения точки C1:**

$$Xc1 = OA * \cos(a) + AB * \sin(b) + (\sqrt{AC^2 + CC1^2}) * \cos(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC)) \quad (24)$$

$$Yc1 = OA * \sin(a) + AB * \cos(b) + (\sqrt{AC^2 + CC1^2}) * \sin(\pi/2 - b + \arctan(CC1/AC)) \quad (25)$$

Вывод:

1. Точка C1 (при отсутствии связи) при работе механизма описывает сложную кривую.
2. Размеры звеньев механизма (при отсутствии связи в точке C1) жестко связаны и могут изменяться только в определенных пределах - из условия неразрывности звеньев при движении.

## Расчет №2

### Задаем параметры

- 1 - OA — радиус кривошипа
- 2 - AB — длина шатуна
- 3 -  $\alpha$  — угол между кривошипом и осью OX
- 4 —  $Ox_d$  - расстояние от точки A до оси качания рычага C1D по оси OX
- 5 -  $Oy_d$  — расстояние от точки A до оси качания рычага C1D по оси OY

**Определим уравнение траектории движения точки В. (см. Рис. 4)**

Точка В свободна — имеет возможность перемещения в двух координатах

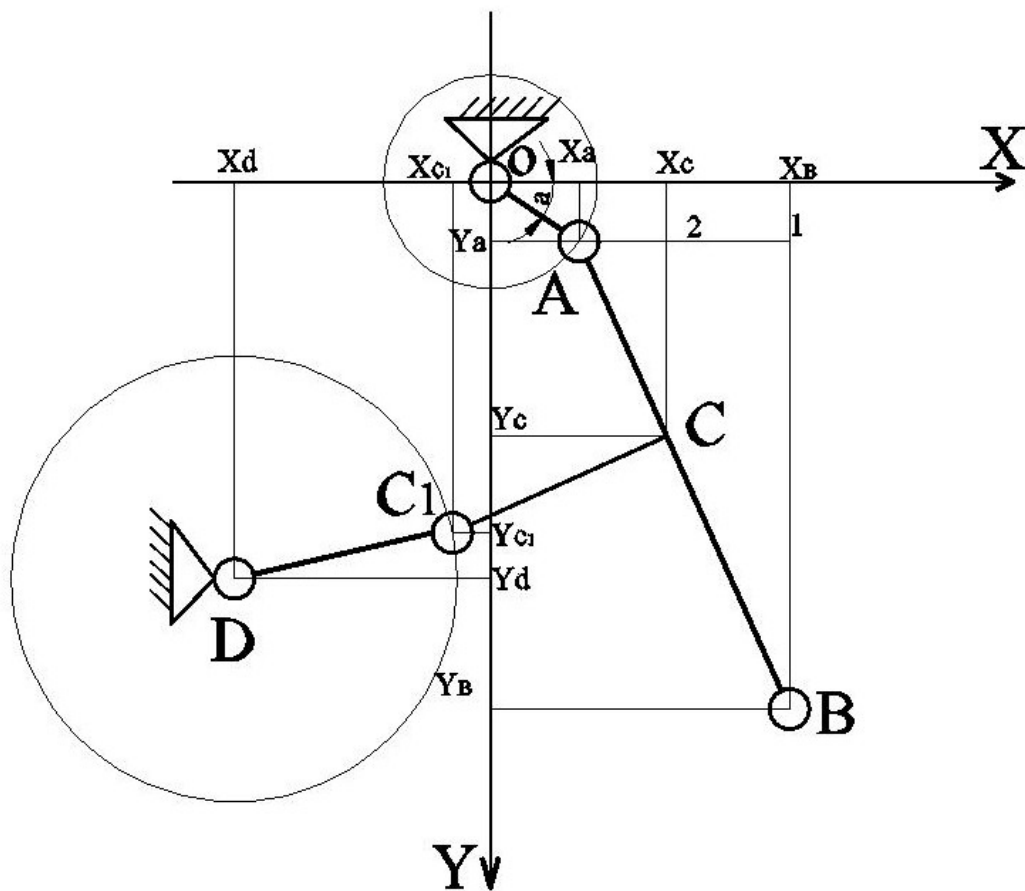


Рис. 4

**Уравнение движения точки А**

$$X_a = OA * \cos(\alpha) \tag{1}$$

$$Y_a = OA * \sin(\alpha) \tag{2}$$

Составим уравнения движения точки C1:

Для определения координат точки C1 упростим кинематическую схему механизма, заменив трехточечный рычаг ACBC1 одной жесткой связью AC1. См. Рис. 5 и Рис. 6.

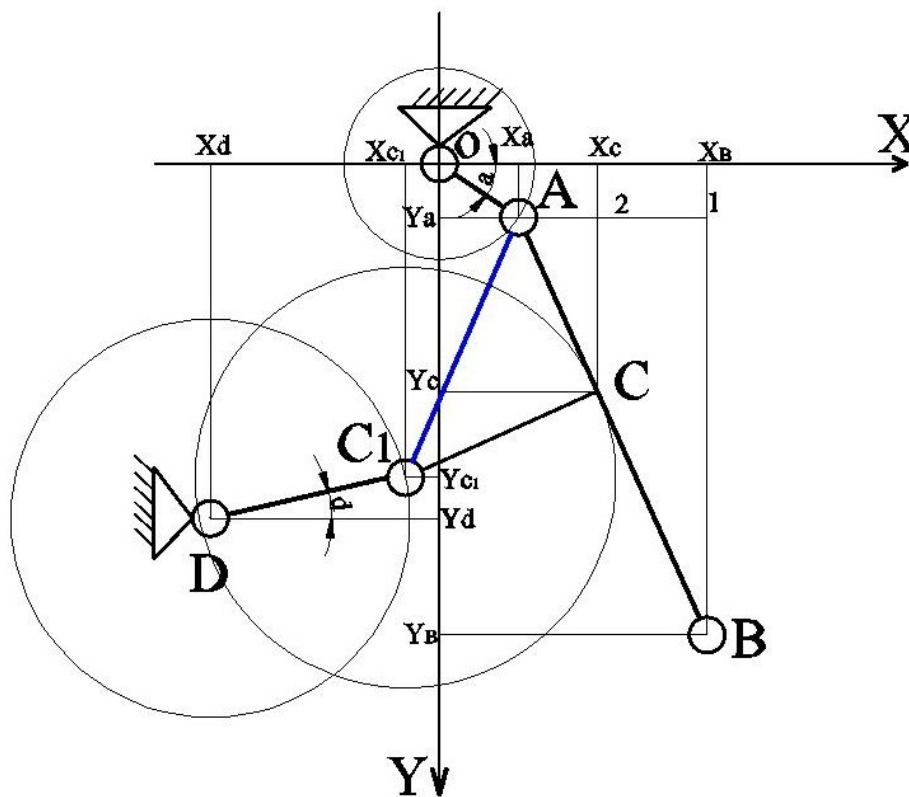


Рис. 5

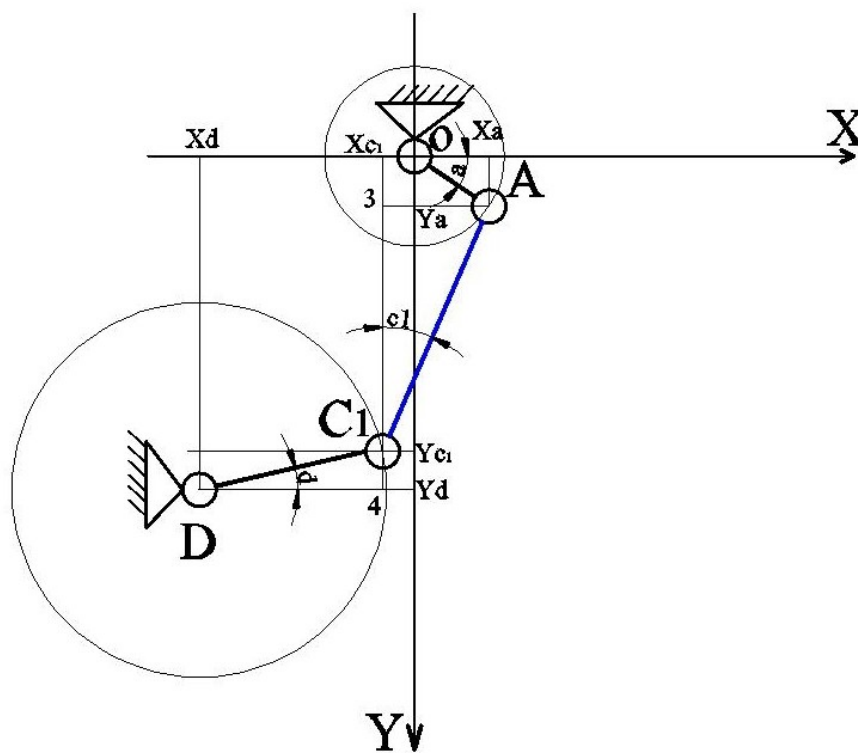


Рис.6

$$AC1 = \text{Sqr}(AC^2 + C1C^2) \quad (3)$$

Изобразим механизм в удобном для расчета в удобном виде см. Рис. 7 заменив направление оси Y

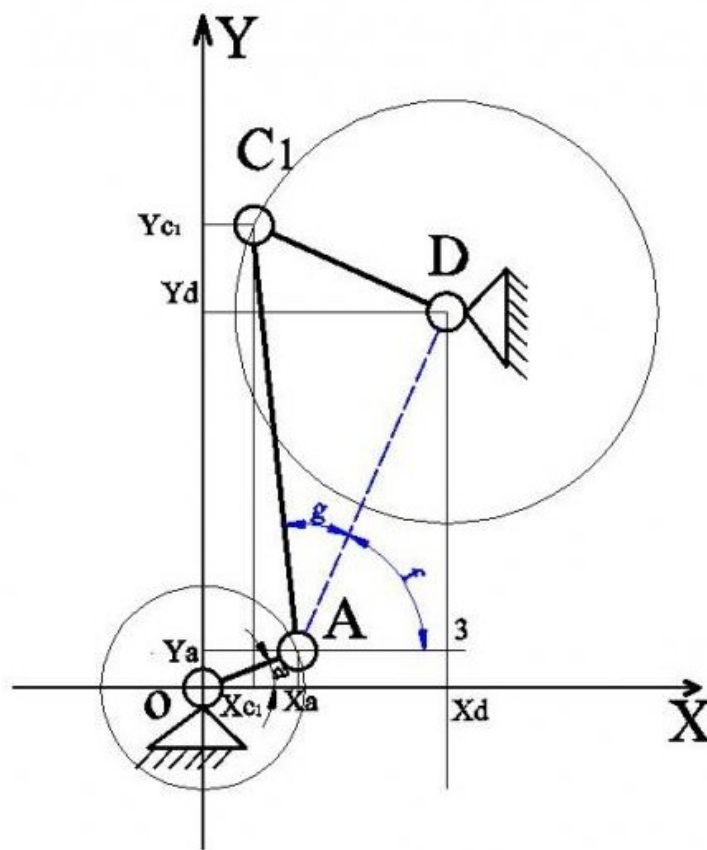


Рис.7

Рассмотрим треугольник A3D. При работе механизма изменяется длина стороны AD  
 $AD = \text{Sqr}(A3^2 + D3^2) = \text{Sqr}((OX_d - OA * \cos(\alpha))^2 + (Y_d - OA * \sin(\alpha))^2) \quad (4)$

Угол g из теоремы косинусов:

$$DC1^2 = AC1^2 + AD^2 - 2 * AC1 * AD * \cos(g) \quad (5)$$

$$DC1^2 - AC1^2 - AD^2 = -2 * AC1 * AD * \cos(g) \quad (6)$$

$$2 * AC1 * AD * \cos(g) = AC1^2 + AD^2 - DC1^2 \quad (7)$$

$$\cos(g) = (AC1^2 + AD^2 - DC1^2) / (2 * AC1 * AD) \quad (8)$$

$$g = \text{ACos}((AC1^2 + AD^2 - DC1^2) / (2 * AC1 * AD)) \quad (9)$$

Находим угол f:

$$\tan(f) = D3 / A3 = (OY_d - OA * \sin(\alpha)) / (OX_d - OA * \cos(\alpha)) \quad (10)$$

$$f = \text{Atan}((OY_d - OA * \sin(\alpha)) / (OX_d - OA * \cos(\alpha))) \quad (11)$$

Тогда уравнения движения точки C1:

$$X_{c1} = X_a + AC1 * \cos(f+g) \quad (12)$$

$$Y_{c1} = Y_a + AC1 * \sin(f+g) \quad (13)$$

$$X_{c1} = OA * \cos(\alpha) + (\text{Sqr}(AC^2 + C1C^2)) * \cos(\text{Atan}((OY_d - OA * \sin(\alpha)) / (OX_d - OA * \cos(\alpha))) + g) + \text{ACos}((AC1^2 + AD^2 - DC1^2) / (2 * AC1 * AD)) \quad (14)$$

$$Y_{c1} = OA * \sin(\alpha) + \text{Sqr}(AC^2 + C1C^2) * \sin(\text{Atan}((OY_d - OA * \sin(\alpha)) / (OX_d - OA * \cos(\alpha))) + g)$$

$$AC \cos \left( \frac{AC^2 + AD^2 - DC^2}{2 \cdot AC \cdot AD} \right) \quad (15)$$

Составим уравнения движения точки С. Для этого механизм на Рис.4 представим в эквивалентном виде на Рис 8:

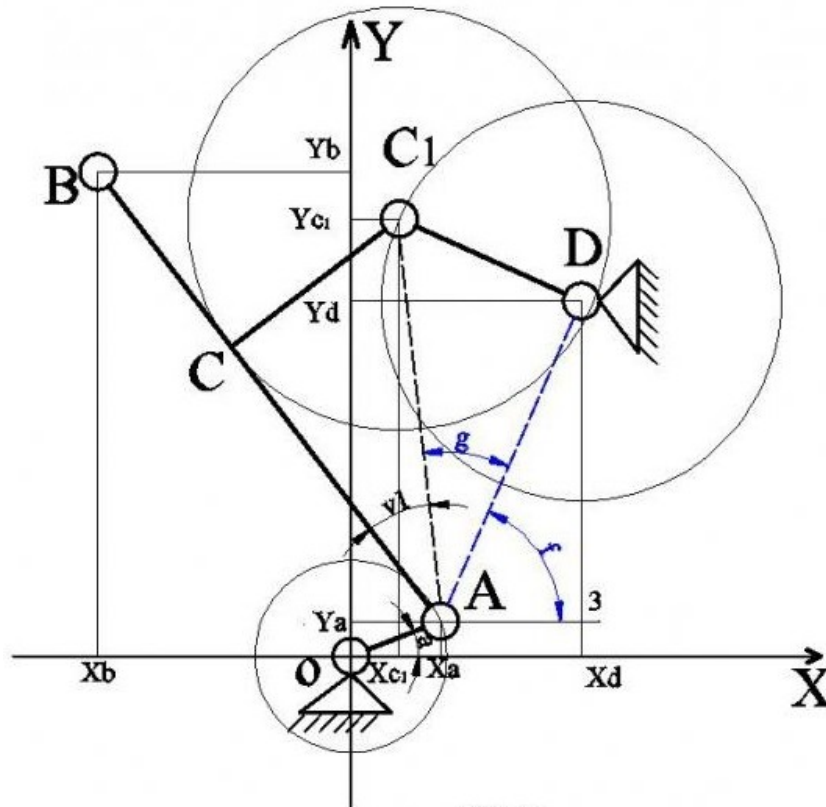


Рис. 8

Угол  $\nu_1$  из треугольника ACC1:

$$\cos(\nu_1) = AC / AC_1 = AC / \sqrt{AC^2 + C_1C^2} \quad (16)$$

$$\nu_1 = \arccos(AC / \sqrt{AC^2 + C_1C^2}) \quad (17)$$

Уравнения движения точки С:

$$X_c = X_a + AC \cdot \cos(f+g+\nu_1) \quad (18)$$

$$Y_c = Y_a + AC \cdot \sin(f+g+\nu_1) \quad (19)$$

Или же, подставив:

$$X_c = OA \cdot \cos(\alpha) + AC \cdot \cos(\arctan((OY_d - OA \cdot \sin(\alpha)) / (OX_d - OA \cdot \cos(\alpha))) + \arccos \left( \frac{AC^2 + AD^2 - DC^2}{2 \cdot AC \cdot AD} \right) + \arccos(AC / \sqrt{AC^2 + C_1C^2})) \quad (20)$$

$$Y_c = Y_a + OA \cdot \sin(\alpha) + AC \cdot \sin(\arctan((OY_d - OA \cdot \sin(\alpha)) / (OX_d - OA \cdot \cos(\alpha))) + \arccos \left( \frac{AC^2 + AD^2 - DC^2}{2 \cdot AC \cdot AD} \right) + \arccos(AC / \sqrt{AC^2 + C_1C^2})) \quad (21)$$

Составим уравнения движения точки В:

$$X_b = X_a + AB \cdot \cos(f+g+\nu_1)$$

$$Y_b = Y_a + AB \cdot \sin(f+g+\nu_1)$$

Или же, подставив:



$$X_b = OA * \cos(a) + AB * \cos(\arctan((OY_d - OA * \sin(a)) / (OX_d - OA * \cos(a)))) + A \cos(\sqrt{(AC^2 + AD^2 - DC^2) / (2 * AC * AD)}) + A \cos(AC / \sqrt{AC^2 + C^2}) \quad (22)$$

$$Y_b = OA * \sin(a) + AB * \sin(\arctan((OY_d - OA * \sin(a)) / (OX_d - OA * \cos(a)))) + A \cos(\sqrt{(AC^2 + AD^2 - DC^2) / (2 * AC * AD)}) + A \cos(AC / \sqrt{AC^2 + C^2}) \quad (23)$$

Вывод:

1. Точка В (при отсутствии связи) при работе механизма описывает сложную кривую. Как частный случай (при определенном соотношении длин шатунов) - кривую типа «Восьмерки». В общем случае - нечто похожее на эллипс, или эллипс с одним острым концом.
2. Размеры звеньев механизма (при отсутствии связи в точке В) жестко связаны и могут изменяться только в определенных пределах - из условия неразрывности звеньев при движении.