

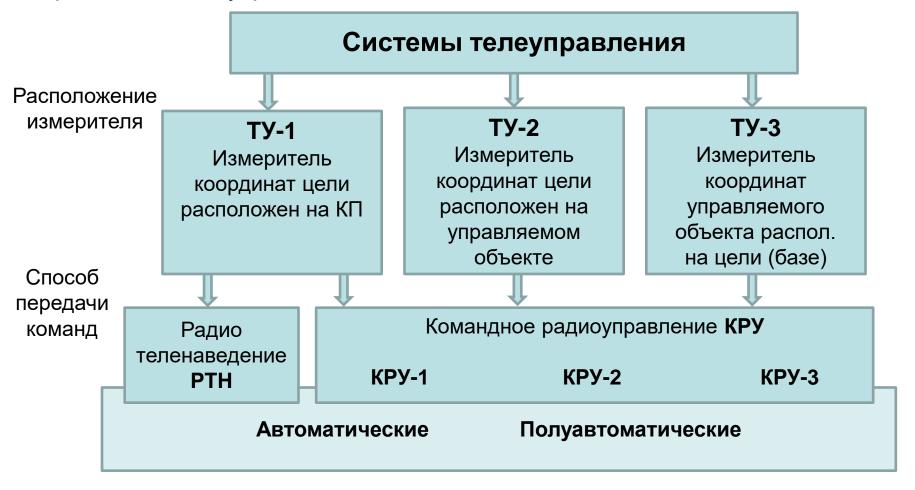
ОСНОВЫ ТЕОРИИ РАДИОСИСТЕМ И КОМПЛЕКСОВ РАДИОУПРАВЛЕНИЯ

9. Системы телеуправления



9.1. Общая характеристика систем телеуправления (ТУ)

Основная особенность – участие **командного пункта** в процессе наведения. Системы ТУ имеют несколько разновидностей, зависящих от способа и места измерения параметра рассогласования и способа и места формирования и передачи команд управления.





Сравнение систем телеуправления и систем самонаведения

1. По дальности действия

- ТУ 1 дальность действия *больше*, чем у систем СН (АСН, ПАСН),
- ТУ 2 дальность действия эквивалентна системам CH (ACH),
- ТУ 3 дальность действия *больше или эквивалентна* системам СН.

2. По точности наведения

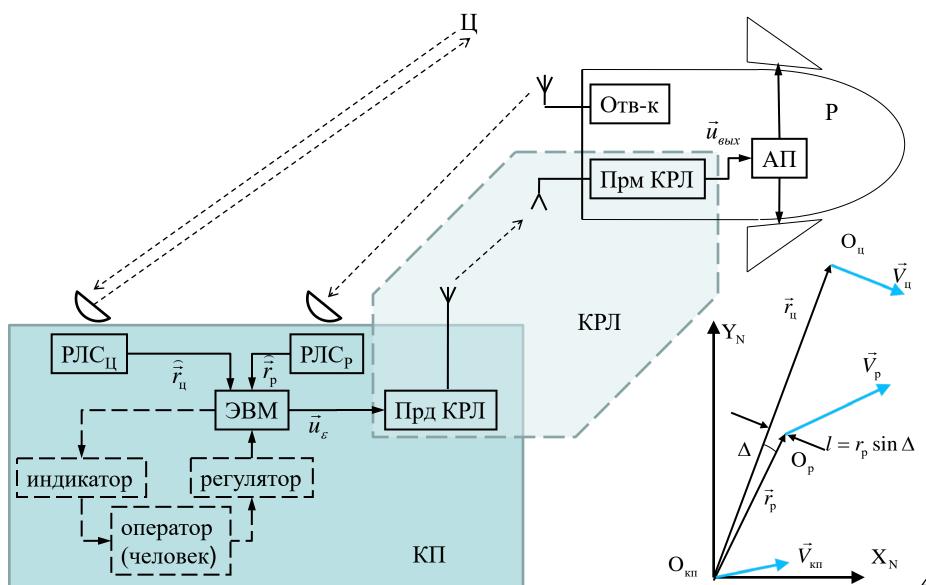
- **ТУ 1** точность *ниже*, чем у систем **СН**;
- **ТУ 2** *эквивалентна* по точности системам **СН** (координатор на управляемом объекте).;
- **ТУ 3** *эквивалентна или выше* по точности системам **СН** (координатор на базе).

3. По сложности бортового оборудования

- **ТУ 1** бортовое оборудование *проще*, чем у систем **СН**;
- **ТУ 2** бортовое оборудование примерно **эквивалентно** по сложности системам **СН**;
- **ТУ 3** бортовое оборудование *проще*, чем у систем **СН** (на управляемом объекте расположен приемник команд и радиомаяк).
- **4.** Гибкость управления, адаптация к различным ситуациям ТУ всегда выигрывает за счет использования ресурсов КП.

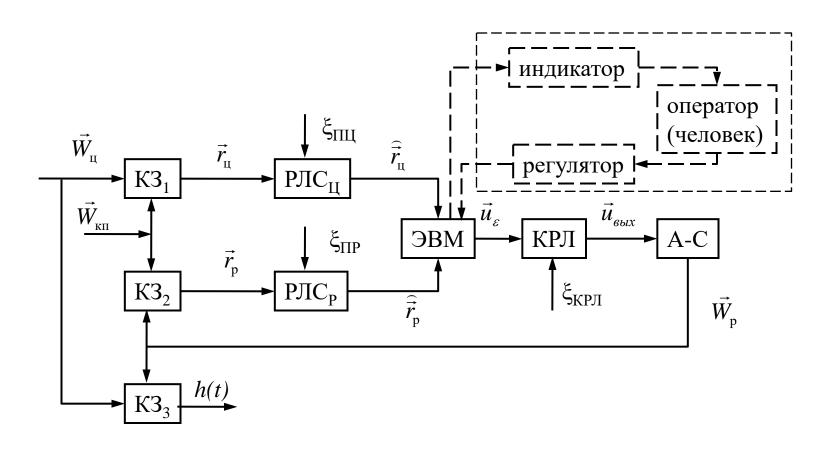


9.2. Система ТУ-1 с командной радиолинией (КРЛ) – КРУ-1





Функциональная схема системы ТУ-1 с КРЛ (КРУ-1)



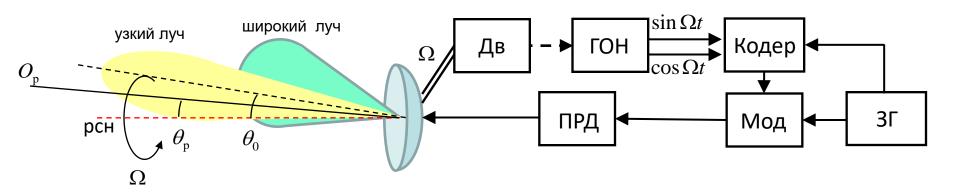


9.3. Система ТУ-1 с лучевым наведением.

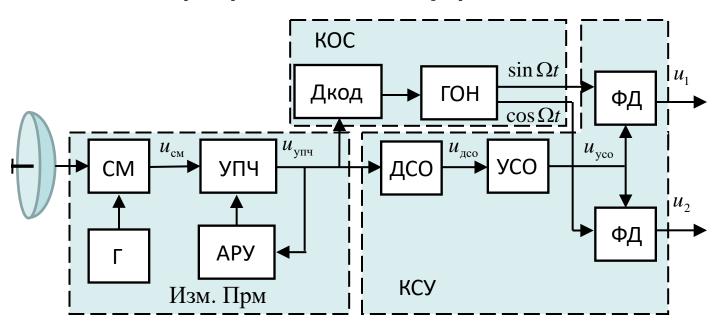




Устройство формирования луча

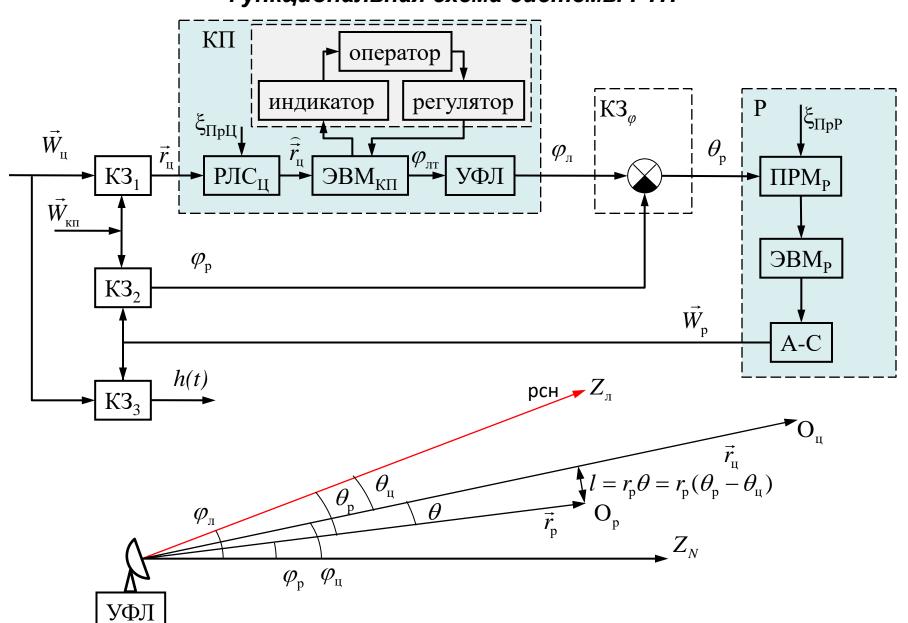


Формирование команд управления





Функциональная схема системы РТН



9. Системы телеуправления

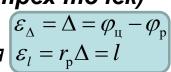


9.4. Особенности реализации кинематических методов

наведения в системах ТУ-1

9.3.1. Метод накрытия цели (метод трех точек)

- а) угловой параметр рассогласования $\left[arepsilon_{\Delta} = \Delta = arphi_{\Pi} arphi_{
 m p}
 ight]$
- б) линейный параметр рассогласования $arepsilon_l = r_{
 m p} \Delta = l$



9.3.2. Метод параллельного сближения

$$l=r_{
m p}\sin\Delta=r\sin\mu$$
 где $\Delta=arphi_{
m u}-arphi_{
m p}$, $\mu=arphi-arphi_{
m u}$

$$\sin(\varphi_{_{\mathrm{II}}} - \varphi_{_{\mathrm{p}}}) = \frac{r}{r_{_{\mathrm{p}}}} \sin(\varphi - \varphi_{_{\mathrm{II}}}) \Rightarrow \quad \varphi_{_{\mathrm{p}}} = \varphi_{_{\mathrm{II}}} - \arcsin\left[\frac{r}{r_{_{\mathrm{p}}}} \sin(\varphi - \varphi_{_{\mathrm{II}}})\right]$$

Требуемое значение угла φ_n

$$arphi_{
m pT} = arphi_{
m II} - \arcsin \left[rac{r}{r_{
m p}} \sin(arphi_0 - arphi_{
m II})
ight]$$
 где $arphi_0$ - требуемое значение угла л.в.

Параметр рассогласования

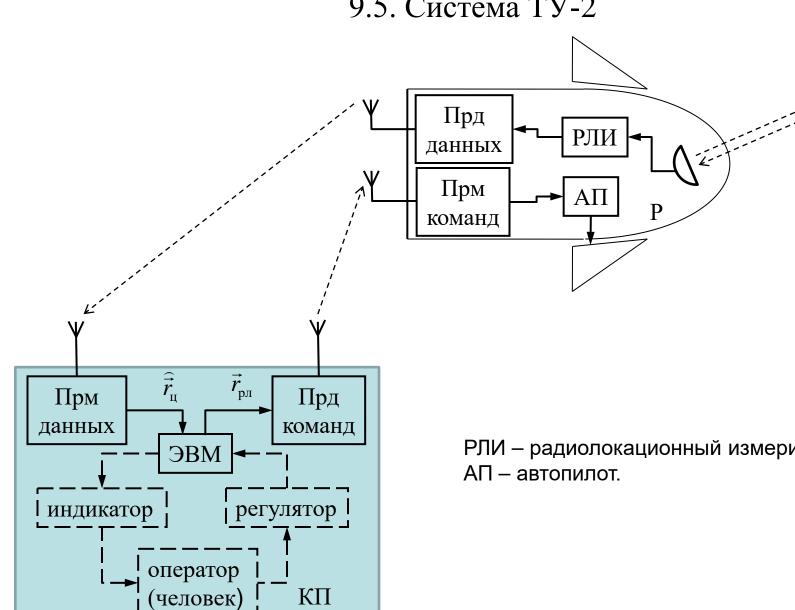
 $\varepsilon = \varphi_{pr} - \varphi_{p} = (\varphi_{ii} - \varphi_{p}) - \arcsin \left| \frac{r}{r_{p}} \sin(\varphi_{0} - \varphi_{ii}) \right|$

Для курсов близких к встречным или догонным

$$\varepsilon = (\varphi_{_{\mathrm{II}}} - \varphi_{_{\mathrm{p}}}) - \frac{r_{_{\mathrm{II}}} - r_{_{\mathrm{p}}}}{r_{_{\mathrm{p}}}} (\varphi_{_{0}} - \varphi_{_{\mathrm{II}}}) = \Delta - \frac{r_{_{\mathrm{II}}} - r_{_{\mathrm{p}}}}{r_{_{\mathrm{p}}}} (\varphi_{_{0}} - \varphi_{_{\mathrm{II}}})$$



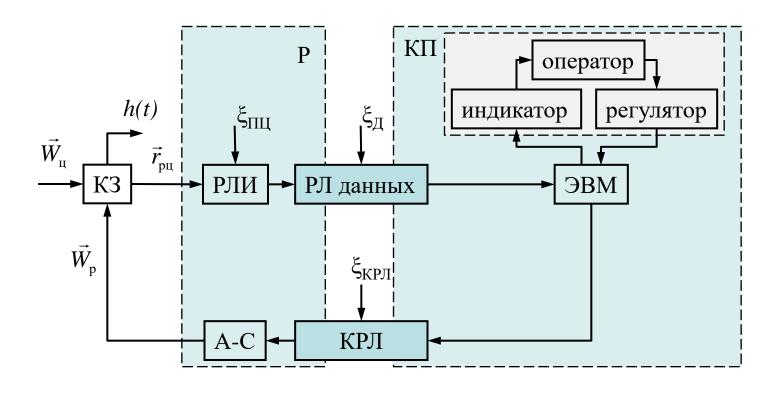
9.5. Система ТУ-2



РЛИ – радиолокационный измеритель,

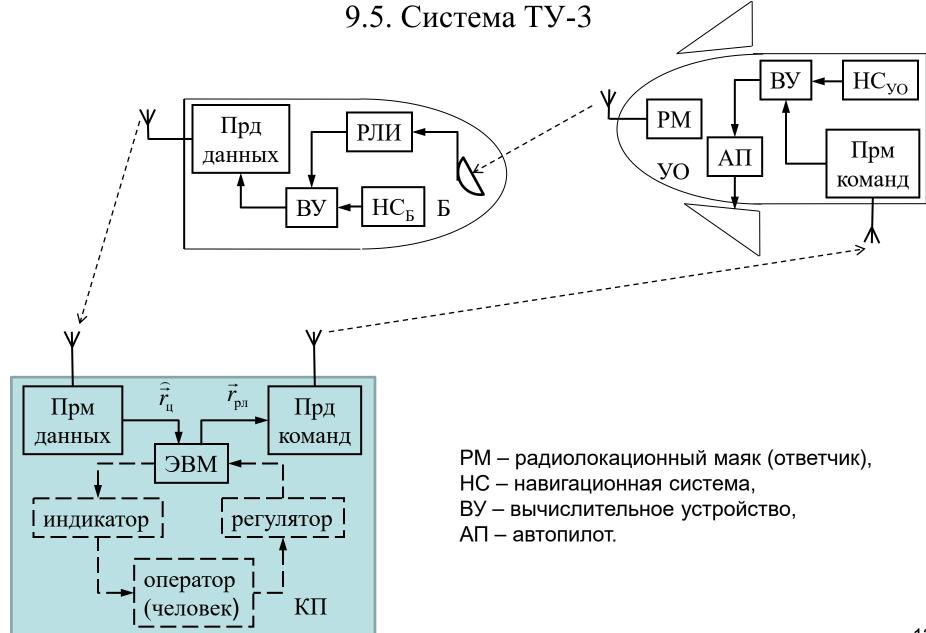


Функциональная схема системы ТУ-2



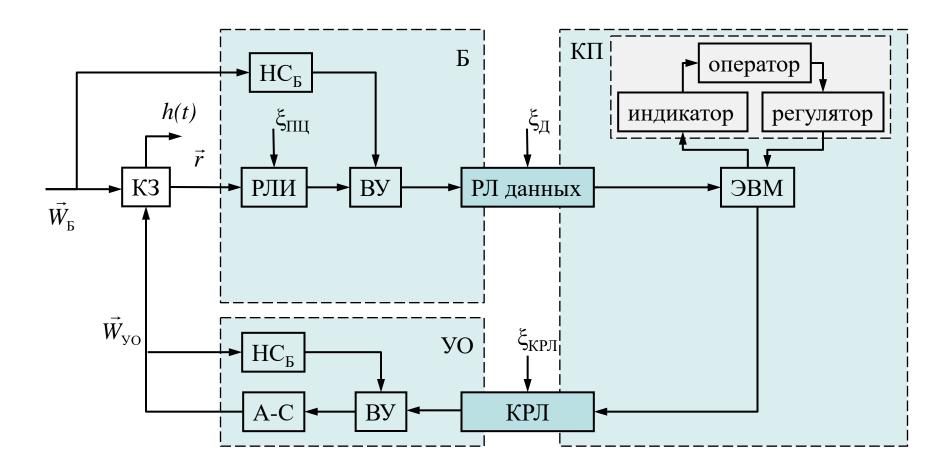
9. Системы телеуправления







Функциональная схема системы ТУ-3

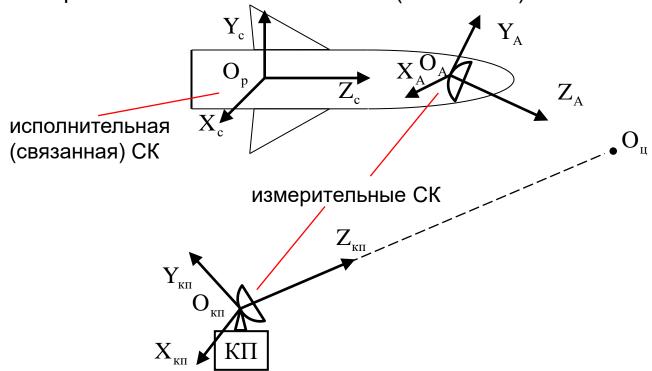




9.6. Согласование систем координат в системах ТУ

1. Основные понятия

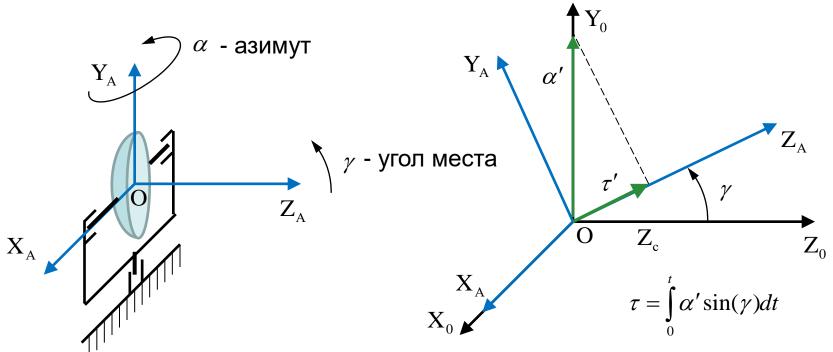
В РЭСУ управление объектом выполняется по 2-м каналам в 2-х плоскостях. В идеальном случае измерение фазовых координат, определение рассогласований и требуемых управлений, формирование управляющих воздействий должно происходить в единой СК. В РЭСУ это условие часто нарушается, особенно остро эта проблема проявляется в системах ТУ-1, ТУ-3. Скручивание систем координат — это рассогласование соответствующих осей измерительной и исполнительной (связанной) СК.





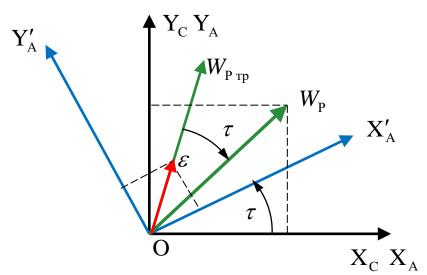
2. Причины скручивания СК

- 1. Не совпадают в пространстве начало измерительной и исполнительной СК.
- 2. **Излом (разворот) осей** измерительной и исполнительной СК, вызванный кинематическим методом наведения, расположением и ориентацией объектов в пространстве.
- 3. Ошибки работы аппаратуры системы управления. Например, в системах с лучевым управлением расстройка центральной частоты УСО от частоты сканирования Ω вносит фазовую задержку в сигнал ошибки и приводит к скручиванию СК.
- 4. Разные законы вращения измерительной и исполнительной СК.





3. Влияние скручивания на систему управления



$$\vec{W}_{\rm P \, Tp} = k_{\rm y} \vec{\varepsilon}$$

$$\vec{W}_{\rm P} = k_{\rm y} \vec{\varepsilon}_{\rm A} = k_{\rm y} K_c(\tau) \vec{\varepsilon} = K_c(\tau) \vec{W}_{\rm P \, Tp}$$

$$\vec{X}_{\rm A}'$$

$$K_c(au) = egin{bmatrix} \cos(au) & \sin(au) \ -\sin(au) & \cos(au) \end{bmatrix}$$
 - матрица скручивания СК

Последствия скручивания:

- •появление перекрёстных связей между каналами управления
- •уменьшение устойчивости системы управления
- •ухудшение точности

4. Способы борьбы со скручиванием СК

- 1. Измерение вращений СК, оценка угла скручивания и введение сигналов компенсации в команды управления.
- 2. Выбор систем управления с одинаковыми законами вращения СК.
- 3. Настройка аппаратуры.





Спасибо за внимание!

