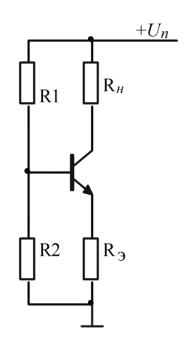
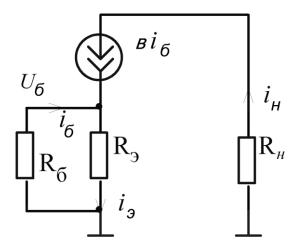
Операционный усилитель. Импульсные преобразователи.

Генератор тока на транзисторе

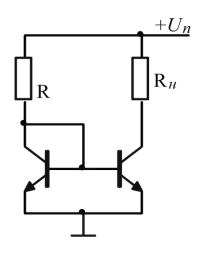
$$I_{\rm H} = \beta I_{\rm G} \approx \beta \frac{U_{\rm G} - 0.7}{R_{\rm G} + R_{\rm B}(\beta + 1)}$$

$$R_6 \approx \frac{R_1 R_2}{R_1 + R_2}$$
, $U_6 \approx \frac{U_{\Pi} R_2}{R_1 + R_2}$

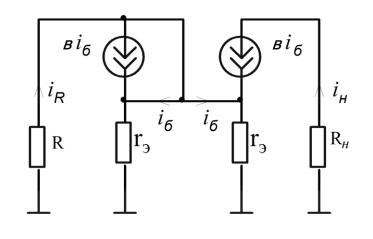




Токовое зеркало

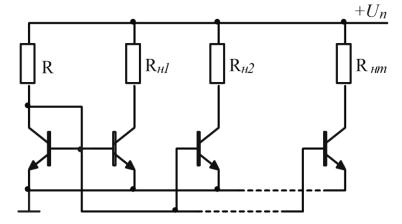


$$I_{61} = I_{62} = I_{6},$$
 $I_{R} = \beta I_{6} + 2I_{6},$
$$I_{H} = \beta I_{6} = \frac{\beta}{\beta + 2} I_{R} \approx I_{R}$$



$$R_{\rm H} = \frac{U_K - U_{\rm Hac}}{I_{\rm H}}$$
 , $U_{\rm Hac} = 0.2 \div 0.3V$

$$\frac{I_{\rm H}}{I_R} = \frac{\beta m}{\beta + m + 1}$$

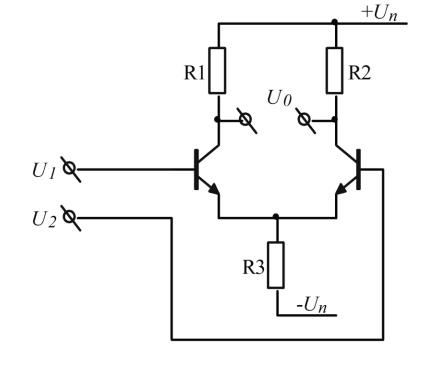


Дифференциальный каскад

$$U_0 = K_U(U_1 - U_2) = \frac{R1}{R_{\vartheta}}(U_1 - U_2)$$

Для синфазного сигнала: $K_U = \frac{R1}{2R3 + r_3}$

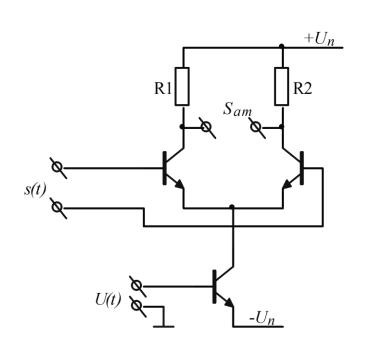
Для противофазного сигнала: $K_U = \frac{R1}{r_3}$

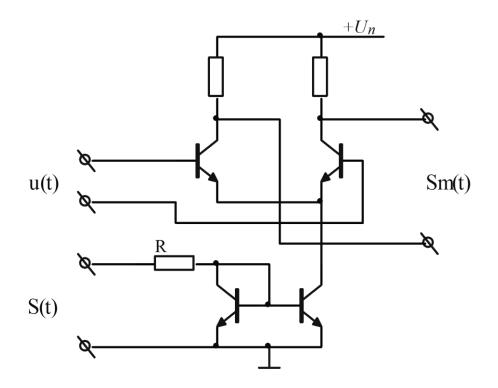


$$R_{\rm BX} = (\beta + 1)(R3 + r_{\rm B})$$

Применение дифференциальных каскадов и генераторов тока

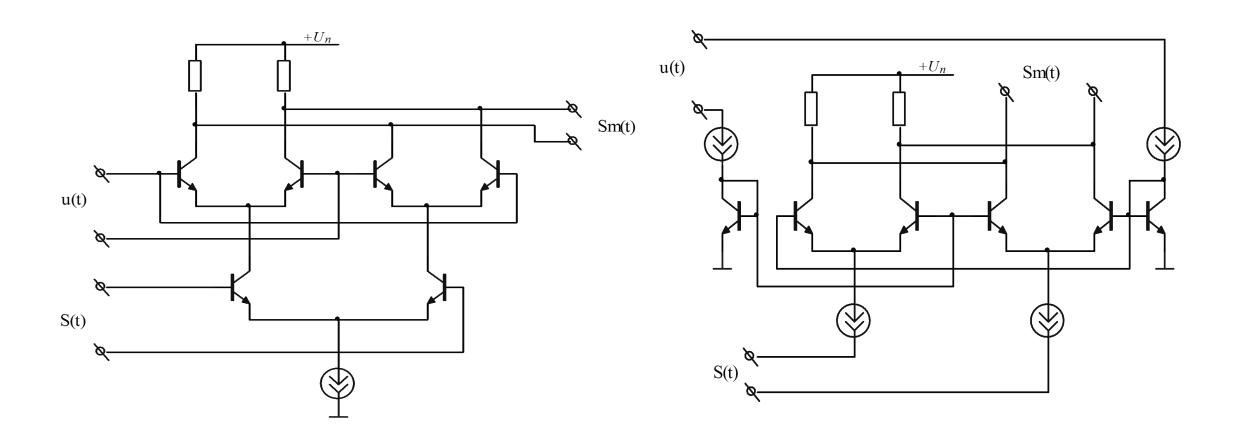
Модуляторы (аналоговые умножители сигналов) на основе дифференциальных каскадов



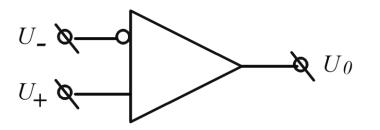


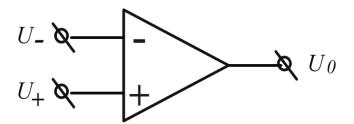
Ячейка Джонса

Ячейка Гильберта



Операционные усилители

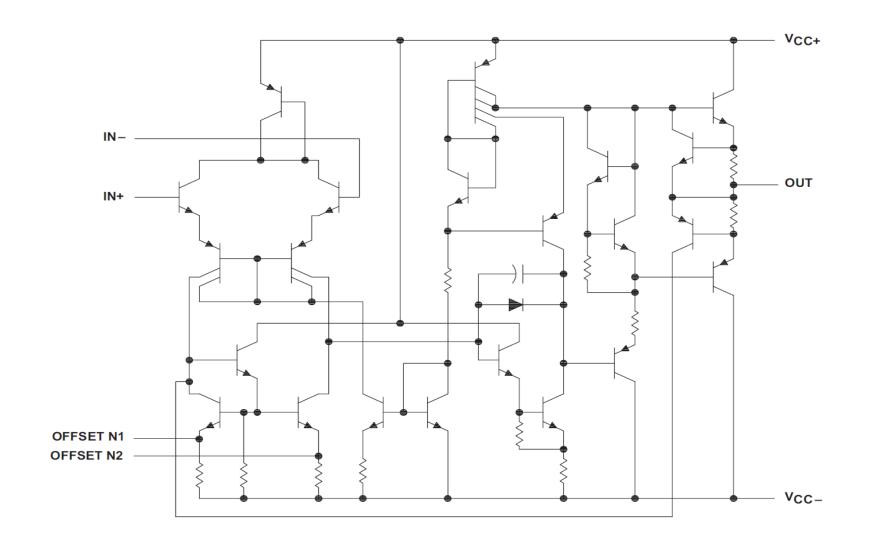




$$U_0 = G_{openloop}(U_+ - U_-)$$

- Коэффициент усиления с разомкнутой петлёй обратной связи нормируется в очень широких пределах (зависит от частоты сигнала, температуры и т.д.).
- Коэффициент усиления велик и не регулируется.
- Точка отсчёта входного и выходного напряжений не поддаётся регулировке.

Внутренняя структура ОУ иА741



Идеальная модель операционного усилителя

- Бесконечно большой коэффициент усиления с разомкнутой петлей обратной связи. (Внутренние параметры не влияют на коэффициент передачи)
- Бесконечно большое входное сопротивление входов V- и V+. (Ток, протекающий между входами, равен нулю).
- Нулевое выходное сопротивление выхода ОУ. (Идеальный источник ЭДС)
- Способность выставить на выходе любое значение напряжения.
- Бесконечно большая скорость нарастания напряжения на выходе ОУ.
- Бесконечная полоса пропускания.

Отрицательная обратная связь поддерживает одинаковое напряжение на входах идеального ОУ (*это не является свойством операционного усилителя!*):

$$U_+ = U_-$$

Отличия реальных ОУ от идеального

Параметры по постоянному току

- *Ограниченное усиление:* коэффициент усиления не бесконечен (**10**⁵ ÷ **10**⁶ на постоянном токе).
- *Ненулевой входной ток* (ограниченное входное сопротивление): типичные значения входного тока составляют $10^{-9} \div 10^{-12}$ А.
- Ненулевое выходное сопротивление.
- *Ненулевое напряжение смещения*: Типичные значения $U_{\rm CM}$ составляют ${f 10^{-3}}$ ÷ ${f 10^{-6}}$ В.
- Ненулевое усиление синфазного сигнала. Данный эффект определяется параметром коэффициент ослабления синфазного сигнала. Типичные значения: 10⁴ ÷ 10⁶.

Отличия реальных ОУ от идеального

Параметры по переменному току

- Ограниченная полоса пропускания.
- *Ненулевая входная ёмкость.* Образует паразитный фильтр нижних частот.
- *Ненулевая задержка сигнала.* Данный параметр, косвенно связанный с ограничением полосы пропускания, может ухудшить действие ООС при повышении рабочих частот.
- *Насыщение* ограничение диапазона возможных значений выходного напряжения. Обычно выходное напряжение не может выйти за пределы напряжения питания.
- Ненулевое время восстановления после насыщения .
- *Ограниченная скорость нарастания*. Скорость изменения выходного напряжения измеряется в вольтах за микросекунду, типичные значения 1÷100 В/мкс.

Отличия реальных ОУ от идеального

- Ограниченное выходное напряжение. У любого ОУ потенциал на выходе не может быть выше, чем потенциал положительной шины питания и не может быть ниже, чем потенциал отрицательной шины питания (в случае, если нагрузка отсутствует, или является резистивной и не содержит источник тока).
- *Ограниченный выходной ток.* Большинство ОУ широкого применения имеют встроенную защиту от превышения выходного тока. Защита предотвращает перегрев и выход ОУ из строя.
- *Ограниченная выходная мощность*. Большинство ОУ предназначено для применений, не требовательных к мощности: сопротивление нагрузки не должно быть менее 1 2 кОм.

Расчет цепи с использованием идеальной модели ОУ

Неинвертирующий усилитель

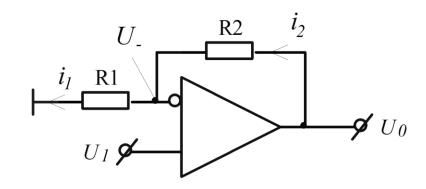
Задачи с операционными усилителями рассматриваются с использованием (если не сказано иное) следующих допущений — выходное сопротивление источника сигнала равно нулю, сопротивление нагрузки бесконечно, ОУ представлен идеальной моделью.

Согласно свойствам идеальной модели и первому правилу Кирхгофа:

$$U_{-} = U_{+} = U_{1}$$

$$i_{2} - i_{1} = 0 , \qquad \frac{U_{1}}{R_{1}} = \frac{U_{0} - U_{1}}{R_{2}}$$

$$U_{0} = U_{1} \left(1 + \frac{R_{2}}{R_{1}} \right)$$



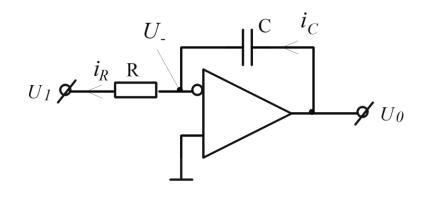
Расчет цепи с использованием идеальной модели ОУ

Интегратор

$$U_- = U_+ = 0$$

$$i_2 - i_1 = 0$$
, $\frac{0 - U_1}{R} = C \frac{dU_c}{dt} = C \frac{dU_0}{dt}$

$$U_0 = -\frac{1}{RC} \int U_1 dt$$

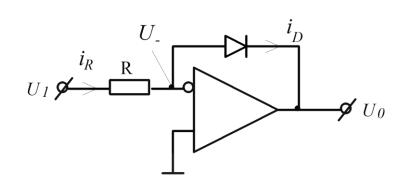


Логарифмический усилитель

$$U_- = U_+ = 0$$

$$i_1 - i_D = 0$$
,
$$\frac{U_1}{R} = I_0 \left[\exp \frac{-U_0}{\varphi_T} - 1 \right]$$
 $U_1 \not \sim$

$$U_0 = -\varphi_T \ln(1 + \frac{U_1}{I_0 R})$$



Схемы с использованием ОУ

Инвертирующий усилитель

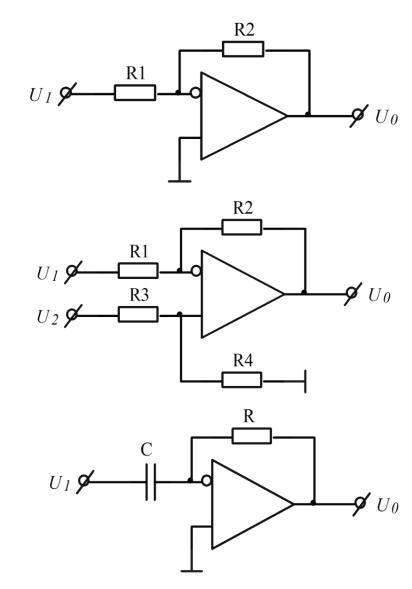
$$U_0 = -U_1 \frac{R2}{R1}$$

Дифференциальный усилитель

$$U_0 = -U_1 \frac{R2}{R1} + U_2 \frac{R4}{R3 + R4} \left(1 + \frac{R2}{R1} \right)$$

Дифференциатор

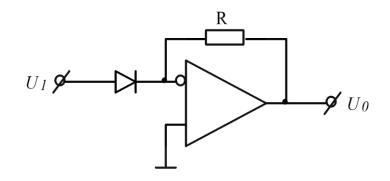
$$U_0 = -RC \frac{dU_1}{dt}$$



Схемы с использованием ОУ

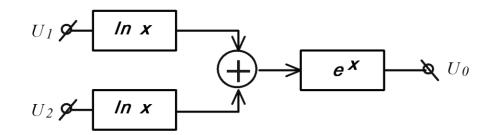
Экспоненциальный усилитель

$$U_0 = -RI_0 \left(e^{\frac{U_1}{\varphi_T}} - 1 \right)$$



Аналоговый умножитель напряжений

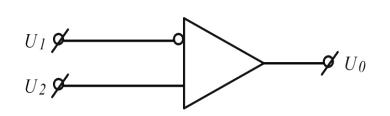
$$U_0 = U_1 \cdot U_2 = e^{(lnU_1 + lnU_2)}$$



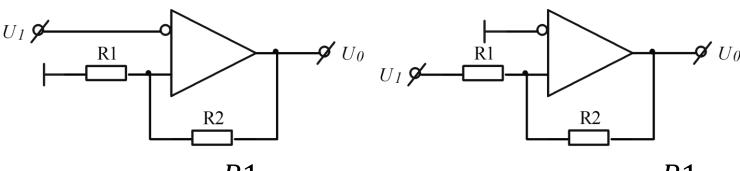
Компараторы

$$U_0 = +U_S$$
 , $U_1 < U_2$

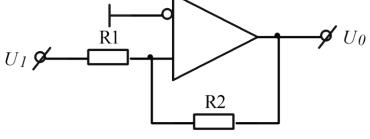
$$U_0 = -U_S$$
 , $U_1 > U_2$



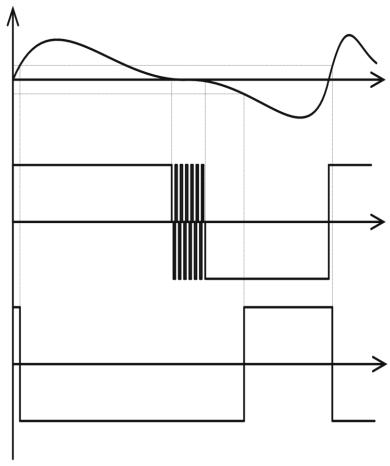
Инвертирующий и не инвертирующий триггер Шмидта



$$U_{\Pi} = \pm U_S \frac{R1}{R1 + R2} \; ,$$



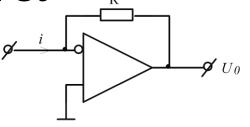
$$U_{\Pi} = \pm U_{S} \frac{R1}{R2}$$



Управляемые источники напряжения и тока на ОУ

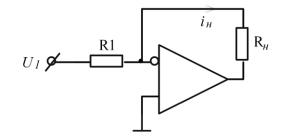
Источник напряжения управляемый током:

$$U_0 = iR$$



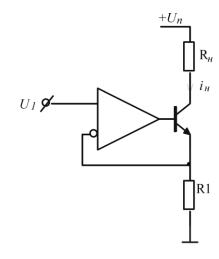
Источник тока управляемый напряжением:

$$i_{\rm H}=\frac{U_1}{R_1}$$



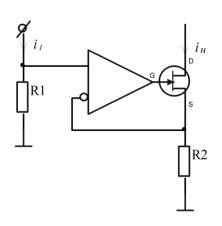
Эталонный источник тока:

$$i_{\rm H} = \frac{U_1}{R_1} \frac{\beta}{\beta + 1}$$



Токовое зеркало:

$$i_{\rm H} = \frac{R_1}{R_2} i_1$$



Преобразователи энергии

Типы преобразователей входным и выходным параметрам:

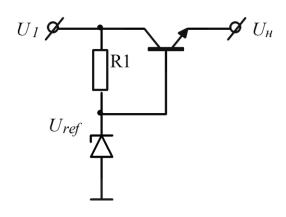
- 1. Преобразователи переменный ток переменный ток (АС-АС).
- 2. Преобразователи переменный ток постоянный ток (AC-DC).
- 3. Преобразователи постоянный ток переменный ток (DC-AC).
- 4. Преобразователи постоянный ток постоянный ток (DC-DC).

По принципу работы:

- 1. Выпрямители.
- 2. Линейные преобразователи.
- 3. Импульсные преобразователи.

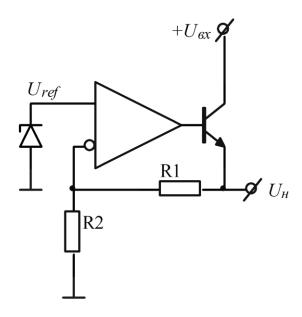
Линейные преобразователи

Линейные стабилизаторы для положительного напряжения:



$$U_{ ext{H}}=U_{ref}-0$$
,7B
Пульсации $\Delta U_{ ext{H}}pprox rac{r_{ ext{ди} \Phi}}{R_1} U_1$

$$U_{\rm H} = \left(1 + \frac{R2}{R1}\right) \cdot U_{ref}$$



Импульсные преобразователи энергии

Если период функции равен T и длительность положительной части импульса равна au

Коэффициент заполнения

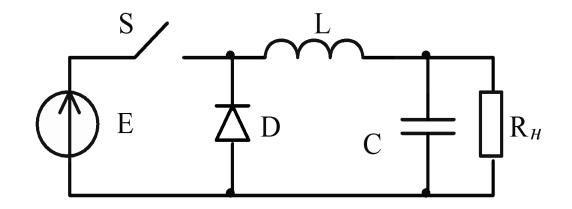
$$S = \frac{1}{D} = \frac{T}{\tau}$$

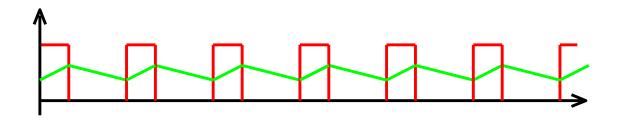
D - коэффициент заполнения (Duty cycle)

S - скважность.

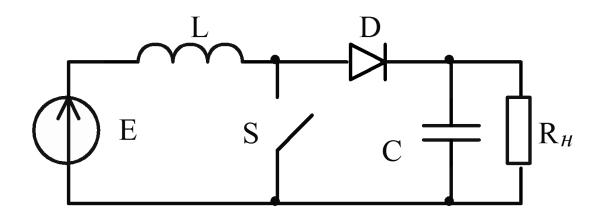
Основные типы преобразователей.

1. Понижающий преобразователь. (BUCK)

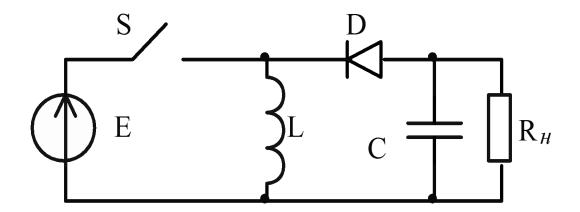




2. Повышающий преобразователь. (BOOST)



3. Инвертирующий преобразователь. (BUCK-BOOST)



Метод **усреднения в пространстве состояний:**

метод составления усредненной системы уравнений с весовыми коэффициентами, определяемыми величиной коэффициента заполнения (D и (1-D) соответственно), т.е. относительной длительностью существования каждой конфигурации за период рабочего цикла устройства.

Область использования метода:

если каждая из постоянных времени в существующих в цепи RC, $^L/_R$, $2\pi\sqrt{LC}$ на порядок и более превосходит длительность рабочего цикла устройства, т.е. период коммутации силового ключа.

Недостатки:

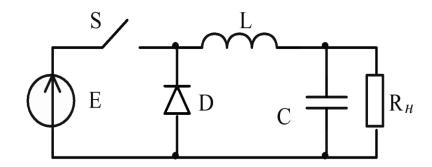
Полная потеря информации о пульсациях выходного значения величины.

Понижающий преобразователь

При замкнутом состоянии ключа, по правилам Кирхгофа:

$$L\frac{di_L}{dt} = E - U_C$$

$$C\frac{dU_C}{dt} = i_L - \frac{U_C}{R}$$



Для разомкнутого состояния ключа:

$$L\frac{di_L}{dt} = -U_C$$

$$C\frac{dU_C}{dt} = i_L - \frac{U_C}{R}$$

Понижающий преобразователь

Умножим обе части уравнений на соответствующие весовые коэффициенты и просуммируем:

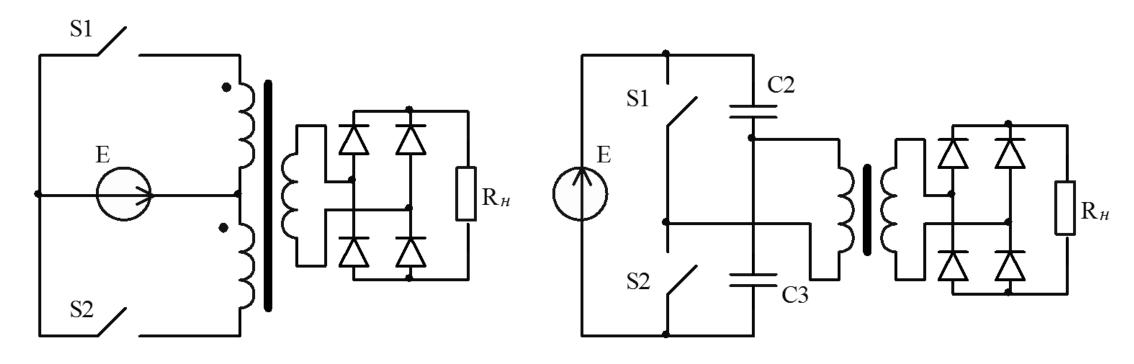
$$L\frac{di_L}{dt}(D+1-D) = (E-U_C)D + (-U_C)(1-D) = ED - U_C$$

$$C\frac{dU_C}{dt}(D+1-D) = \left(i_L - \frac{U_C}{R}\right)D + \left(i_L - \frac{U_C}{R}\right)(1-D) = i_L - \frac{U_C}{R}$$

Средние значения напряжения на емкости (нагрузке) и тока в индуктивности (при равенстве производных нулю – ток и напряжение не меняются):

$$U_C = ED$$
 , $i_L = \frac{U_C}{R}$

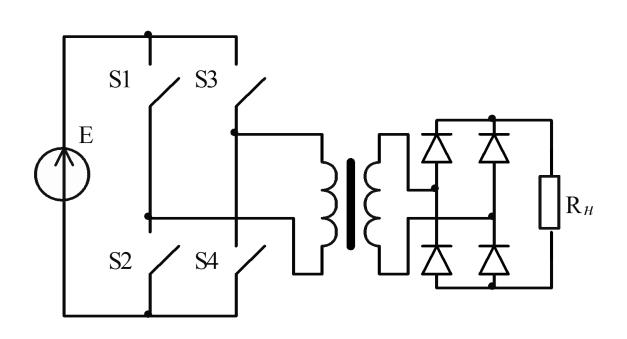
Преобразователи с трансформаторной развязкой

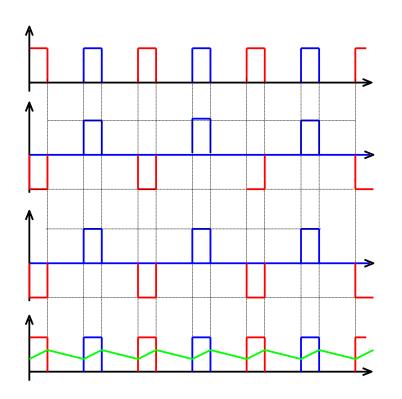


Двухтактные преобразователи (передача энергии два раза за период). Слева преобразователь по топологии «тяни-толкай» (Push-Pull), справа полумост (Half Bridge). На следующем слайде полный мост (Full Bridge).

Амплитуда напряжения на первичных обмотках трансформатора для Push-Pull и Full Bridge равна E, а для полумоста $^E/_2$. Это легко увидеть при анализе работы.

Преобразователи с трансформаторной развязкой





Выходное напряжение (зеленым) показано с условием присутствия фильтра, который на схеме не показан. Из графиков видно что анализ соответствует работе понижающего преобразователя, при условии $D=\frac{2\tau}{T}$, что эквивалентно удвоению частоты при сохранении длительности или удвоению длительности импульса при сохранении частоты.