

силы и параметрами системы. Наиб. значение амплитуды  $B$ , к. достигает при приближении частоты внешн. силы к значению частоты собственных колебаний  $\omega_0$  системы, когда наступает *резонанс*.

При периодической, но негармонической внешн. силе В. к. в линейной системе представляют собой суперпозицию колебаний, соответствующих отдельным гармонич. составляющим внешн. силы.

В линейных связанных системах со мн. степенями свободы характер В. к. усложняется, в частности возбуждение В. к. и резонансные явления наступают при приближении частоты внешн. силы к одной из частот нормальных колебаний. При этом возможны случаи, когда резонанс на нек-рых нормальных частотах отсутствует, — это имеет место, если внешн. сила «ортогональна» собств. колебанию, т. е. приложена т. о., что колебания с соответствующей конфигурацией не возбуждаются (напр., сила приложена в узле колебания).

В. к. в линейных распределенных системах, обладающих бесконечным числом степеней свободы, сохраняют типичные черты В. к. в системах со мн. степенями свободы. При частоте внешн. воздействия  $\omega$ , совпадающей с одной из собств. (нормальных) частот  $\omega_n$  системы, имеет место резонансное нарастание амплитуды колебаний с частотой  $\omega_n$ , тем большее, чем меньше затухание  $\delta$ . В безграничной линейной распределенной системе со силоизмен. спектром бегущих нормальных волн  $E_k \sim \sim E_{k0} \exp[-i(kx - \omega t)]$  и волновыми числами, определяемыми дисперсионным ур-ием  $k = k(\omega)$ , резонансное возбуждение соответствует близости (равенству) фазовых скоростей одной из нормальных волн среды и волны возбуждающей силы («пространственный» резонанс или синхронизм).

При действии внешн. силы на нелинейную систему характер имеющихся место в системе колебаний существенно сложнее. Так, наряду с колебаниями, имеющими частоту внешн. силы, здесь могут появиться колебания др. частот, напр. возможно возникновение разл. гармоник внешн. силы, параметрич. возбуждение субгармоник и даже возбуждение автоколебаний. «Нелинейному резонансу» присуща зависимость резонансной частоты от амплитуды колебаний, возможность скачкообразного изменения амплитуды колебаний при медленном изменении частоты. Спектр колебаний в нелинейной системе может значительно отличаться от спектра внешн. воздействия и даже может стать сплошным, несмотря на монохроматичность внешн. воздействия (см. *Стochasticеские колебания*). Сложность колебаний в нелинейной системе при действии внешн. сил даёт возможность выделить в таких системах класс В. к. только в простых частных случаях; в общем случае в нелинейных системах разделение В. к. и др. видов колебаний теряет смысл.

*Лит.*: Стрелков С. П., Введение в теорию колебаний, 2 изд., М., 1964; Ландау Л. Д., Лифшиц Е. М., Механика, 3 изд., М., 1973; Хасин Т., Нелинейные колебания в физических системах, пер. с англ., М., 1968; Мандельштам Л. И., Лекции по теории колебаний, М., 1972; Основы теории колебаний, М., 1978; Рабинович М. И., Трубецков Д. И., Введение в теорию колебаний и волн, М., 1984.

Б. Д. Шалфеев.

**ВЫПРЯМИТЕЛЬ** — устройство для преобразования переменн. тока (напряжения) в постоянный. Осн. элементом В. является нелинейный элемент (вентиль). В качестве нелинейного элемента используют управляемые вентили (*тиристоры*) или неуправляемые (диоды). В зависимости от характера нагрузки определяют выходные параметры В.: значение выпрямленного напряжения или тока  $u_0$ ,  $J_0$ ; амплитуду и частоту 1-й гармоники выходного тока  $J_1$ ,  $\omega$ ; коэф. пульсаций  $k_p = J_1/J_0$ ; выходное сопротивление; нагрузочную характеристику  $u_0(J_0)$ . В. классифицируют по след. признакам: числу фаз первичной и вторичной обмоток трансформатора; схеме соединения вентилей и форме выпрямленного напряжения (тока).

Простейшей схемой В. является однополупериодная схема с резистивной нагрузкой  $R$  (рис. 1, а). Вентиль

$D$  обладает конечным, но очень малым сопротивлением в одном направлении ( $u > u_{\text{пор}}$ ) и очень большим — в другом ( $u < u_{\text{пор}}$ ). При воздействии синусоидальной эдс  $e(t) = Es \sin(\omega t)$  ток в выходной цепи имеет вид синусоидальных импульсов с амплитудой  $J_m$  (рис. 1, б),

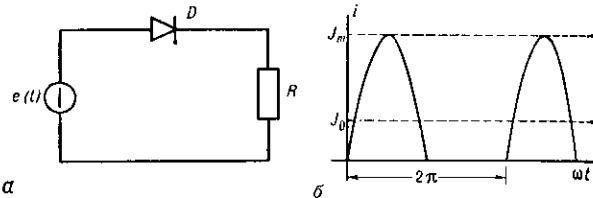


Рис. 1. Простейший выпрямитель: а — схема; б — временная диаграмма выходного тока.

содержащих пост. составляющую  $J_0 = J_m/\pi$ , 1-ю гармонику, соответствующую частоте выпрямляемого напряжения,  $J_1 = J_m/2$ , кратные 1-й гармоники с частотами  $n\omega$ . Характер нагрузки выбирается из расчёта макс. подавления всех переменных составляющих. В простейшем случае это может быть сделано с помощью ёмкости  $C$ , включённой параллельно  $R$ . Если постоянная времени  $\tau = RC$  велика по сравнению с периодом  $T = 2\pi/\omega$ , то амплитуда пульсаций выходного напряжения мала и можно считать  $u_{\text{вых}}(t) \approx u_0 = J_0 R$ . Недостатками однополупериодных В. являются низкий уровень выпрямленного напряжения, значит, коэф. пульсаций при реальных значениях параметров, большое обратное напряжение на вентиле ( $u_{\text{обр}} \approx 2E$ ), поэтому они используются только в маломощных устройствах ( $J_0 < 10 \text{ mA}$ ). Для улучшения показателей В. применяют схему со ср. точкой (рис. 2, а). Диаграмма тока в выходной цепи

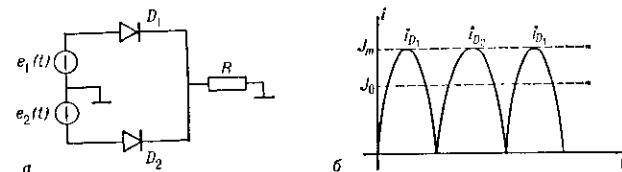


Рис. 2. Двухполупериодный выпрямитель: а — схема; б — временная диаграмма выходного тока.

изображена на рис. 2, б. Постоянная составляющая выходного тока  $J_0 = 2J_m/\pi$ , частота основной гармоники равна  $2\omega$ . Схема со ср. точкой используется в двухполупериодных В., у к-рых коэф. пульсаций и выходное сопротивление снижаются примерно в 2 раза. Еще лучшими показателями обладают схемы выпрямления многофазного тока, т. к. при этом уменьшается величина пульсаций и возрастает их частота, а следовательно, облегчается задача выбора ёмкости. При числе фаз  $m$  значения постоянной составляющей выпрямленного тока, обратного напряжения на вентиле и коэф. пульсаций равны:

$$J_0 = m\pi^{-1} \sin(\pi/m) J_m;$$

$$u_{\text{обр}} \approx 2.1E \sin(\pi/m);$$

$$k_p = 2/(m^2 - 1),$$

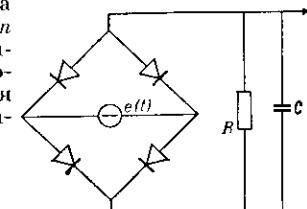


Рис. 3. Мостовая схема выпрямителя.

где  $m = 2, 3, \dots$ . Широко распространены также мостовые схемы, удобные для двухполупериодных В. (рис. 3). Для увеличения выходного напряжения используют схемы с умножением выпрямленного напряжения при помощи конденсаторов, к-рые способны накапливать и в течение нек-рого времени сохранять электрич. заряд. Для уменьшения величины пульсаций применяют гла-живющие фильтры (см. *Фильтры электрические*).