ИНЖЕНЕРНЫЙ ВЕСТНИК

Издатель ФГБОУ ВПО "МГТУ им. Н.Э. Баумана". Эл No. ФС77-51036. ISSN 2307-0595

Определение оптимальных параметров привода механизма подъёма капсулы смотровой башни

02, февраль 2017 Байков Б. А.¹, Богачев В. Н.¹, Аникина В. С.^{1,*} УДК 621.825

> ¹Россия, МГТУ им. Н.Э. Баумана *vinsina@rambler.ru

Введение

Механизм вертикального перемещения подвижной капсулы башни кругового обзора состоит из привода, канатов, отклоняющих блоков и противовеса. Статическая мощность электродвигателя механизма вертикального перемещения уменьшается при увеличении массы противовеса, что приводит к увеличению динамической мощности. Подбором массы противовеса можно найти такое её значение, при котором статическая и динамическая мощности будут близки по величине, т.е. оптимальное её значение.

* * *

Одним из широко распространённых развлекательных аттракционов являются башни кругового обзора (рис.1). Аттракцион представляет собой башню 1 и подвижную капсулу 2, состоящую из внутренней неповоротной части, перемещаемой вертикально по направляющим, расположенным с наружной стороны башни, и поворотной части, в которой располагаются посадочные места. Вращение поворотной части капсулы осуществляется с помощью приводов (обычно трёх), установленных на внутренней части капсулы.

Вертикальное перемещение капсулы 1 (рис.2) осуществляет механизм, состоящий из привода 2, установленного в основании башни, канатов 3 и отклоняющих блоков 4, закреплённых в верхней части башни. Основными элементами привода 2 являются электродвигатель со встроенным тормозом, редуктор и канатный барабан.

Чтобы уменьшить статическую мощность привода и повысить безопасность аттракциона, капсулу уравновешивают противовесом 5, перемещающимся по направляющим, расположенным внутри башни.

Выбору оптимального соотношения между массой полезного груза и противовеса посвящена данная работа.

Статическая мощность привода механизма подъёма снижается при уменьшении разности масс m_1 - m_2 (m_1 - масса поднимаемого полезного груза, m_2 - масса противовеса). Но уменьшение разности масс m_1 - m_2 при постоянном значении массы m_1 возможно только за

счёт увеличения массы m_2 противовеса, что ведёт к увеличению суммарной массы m_1+m_2 и, следовательно, к увеличению динамической мощности электродвигателя, зависящей при заданном ускорении от разгоняемой массы. При недостаточной динамической мощности увеличивается время разгона механизма, и может произойти отказ электродвигателя из-за перегрева.

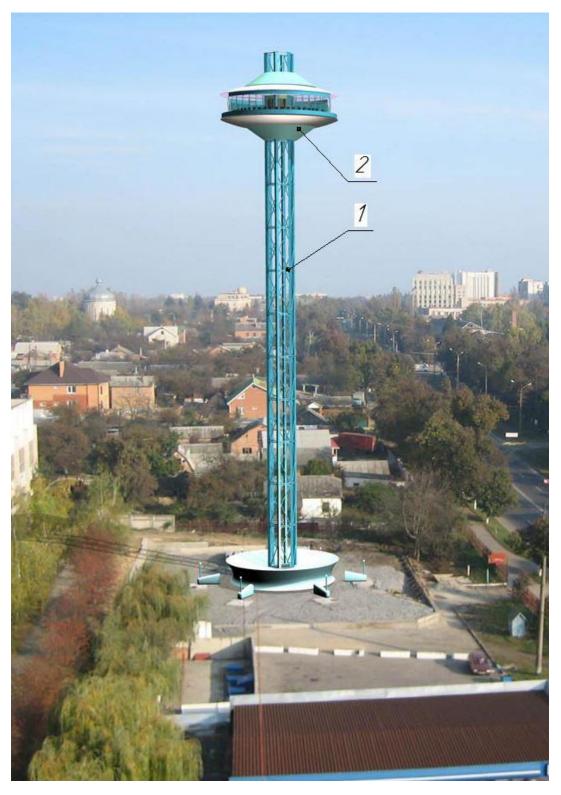


Рис. 1. Башня кругового обзора: 1 - башня, 2 - капсула

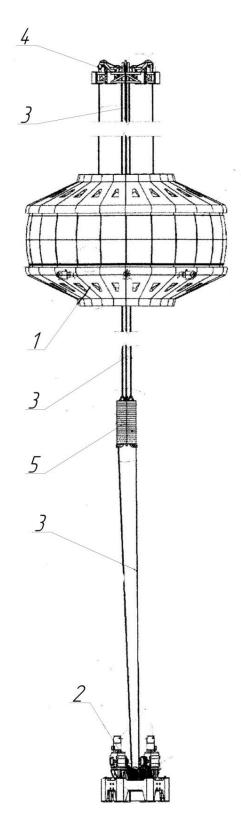


Рис. 2. Схема башни: 1 - пассажирская капсула; 2 - привод механизма вертикального перемещения капсулы; 3 - канаты; 4 - отклоняющие блоки; 5 - противовес

Таким образом подбором массы m_2 противовеса можно найти такое её значение, при котором статическая и динамическая мощности будут близки по величине, что можно считать оптимальным вариантом. Расчётная смеха представлена на рис. 3.

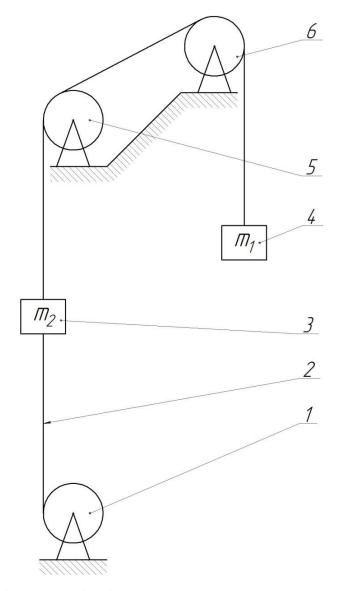


Рис. 3. Расчётная схема: 1 - канатный барабан механизма вертикального перемещения капсулы; 2 - канат; 3 - противовес массой m_2 ; 4 - капсула массой m_1 ; 5,6 - отклоняюще блоки

Запишем формулу для определения статической мощности - мощности при подъёме номинального груза с установившейся скоростью (кВт)

$$P_{cm} = \frac{[(m_1 - m_2) \cdot g + F_{mp}] \cdot V}{1000 \cdot n},$$
(1)

где m_1 и m_2 - массы капсулы и противовеса, κz ;

g - ускорение свободного падения;

 r_{mp} - сила трения, возникающая при вертикальном перемещении неповоротной части капсулы по направляющим на колонне, H;

V - скорость установившегося движения массы m_1 , m/c;

 η - КПД механизма вертикального перемещения капсулы.

Динамическую мощность - мощность, необходимую для разгона капсулы с заданным ускорением (кВт), определяем из условия разгона.

$$P_{\partial uH} = \frac{\pi \cdot J_{np.n} \cdot n_H^2 \cdot t_{no}}{30 \cdot t_n} \cdot \frac{1}{9550'}$$
 (2)

где $J_{np.n}$ - приведённый к валу электродвигателя момент инерции при пуске - приведённый к валу электродвигателя момент инерции всех вращающихся и поступательно движущихся масс, $\kappa \varepsilon \cdot m^2$;

 $n_{\rm H}$ - номинальная частота вращения электродвигателя, muh^{-1} ;

 t_{no} - относительное время пуска;

 t_n - время пуска (разгона), c.

Приведенный к валу электродвигателя момент инерции всех вращающихся масс составляет не более 10...20% от момента инерции ротора электродвигателя [1]. Поэтому

$$J_{np.n} \cong (1,1 \dots 1,2) J_{\vartheta \vartheta} + \frac{(m_1 + m_2) \cdot D_{6ap}^2}{4 \cdot a_{nor} \cdot i^2 \cdot n}, \tag{3}$$

где $J_{\theta\theta}$ - момент инерции ротора электродвигателя, $\kappa e \cdot m^2$;

 $D_{\delta ap}$ - диаметр канатного барабана, M;

 a_{non} - кратность полиспаста механизма подъёма;

i - передаточное отношение механизма подъёма.

Введём обозначение

$$k = 1 + \frac{(1,1 \dots 1,2)J_{\ni \partial} \cdot 4 \cdot a_{no\pi} \cdot i^2 \cdot \eta}{(m_1 + m_2) \cdot D_{6gn}^2}.$$

Тогда учитывая, что кратность полиспаста в механизме подъёма капсулы $a_{non}=1$, получим

$$J_{np.n} = \frac{k \cdot (m_1 + m_2) \cdot D_{6ap}^2}{4 \cdot i^2 \cdot \eta}.$$
 (4)

Относительное время пуска t_{no} определяют по формулам [2]: для двигателей с корот-козамкнутым ротором (серии АИРС и МТК)

$$t_{no} = \frac{1}{0.75(m-\alpha)},\tag{5}$$

для двигателей с фазным ротором (серии МТ)

$$t_{no} = \alpha \cdot \frac{2.5}{m\sqrt{m}}.$$
 (6)

В формулах (5) и (6) $m = T_{max}/T_H$ и $\alpha = T_{cm}/T_H$, где T_H и T_{max} - соответственно номинальный и максимальный моменты электродвигателя, T_{cm} - момент сопротивления.

Подставляя (4) в (2) и приравнивая мощности P_{cm} и $P_{\partial uh}$ получим

$$\frac{[(m_1 - m_2) \cdot g + F_{mp}] \cdot V}{1000 \cdot \eta} = \frac{\pi \cdot [k \cdot (m_1 + m_2) \cdot D_{6ap}^2] \cdot n_{\text{H}}^2 \cdot t_{no}}{30 \cdot 9550 \cdot 4 \cdot t_n \cdot i^2 \cdot \eta}.$$
 (7)

Из формулы (7) при заданной скорости перемещения капсулы 0,2m/c определяем оптимальную величину массы m_2 противовеса

$$m_2 = \frac{m_1(715,705 \cdot t_n \cdot i^2 - k \cdot D_{6ap}^2 \cdot n_{\rm H}^2 \cdot t_{no}) + 72,757 \cdot F_{mp} \cdot t_n \cdot i^2}{715,705 \cdot t_n \cdot i^2 + k \cdot D_{6ap}^2 \cdot n_{\rm H}^2 \cdot t_{no}} \cdot$$

Заключение

Записаны выражения для определения статической и динамической мощностей электродвигателя механизма вертикального перемещения пассажирской капсулы башни кругового обзора. Приравнивая выражения для статической и динамической мощностей получена формула для определения массы противовеса, при которой статическая и динамическая мощности близки по величинам, т.е. оптимального значения массы противовеса.

Список литературы

- [1]. Александров М.П. Грузоподъёмные машины: Учебник для вузов. М.: Изд-во МГТУ им. Н.Э. Баумана Высшая школа. 2000. 552 с.
- [2]. Снесарев Г.А., Тибанов В.П., Зябликов В.М. Расчет механизмов кранов: Учебное пособие. / Под. ред. Д.Н. Решетова. М.: Изд-во МГТУ им. Баумана. 1994. 60 с.