

В. А. КАТУШКОВ

ИССЛЕДОВАНИЕ СМАЗА ИЗОБРАЖЕНИЯ ПРИ ФОТОГРАФИРОВАНИИ С АЭРОСТАТА

Колебания аэростата связаны с завихрением ветра в поверхностном слое вблизи поверхности земли, где атмосфера в среднем соприкасается с земной поверхностью, не идеально ровной так как на ней имеются долины и возвышенности, растительность и сооружения. Затухание вихрей наблюдается на высоте около 70 м (когда речь идет о равнинной местности) и повышается в несколько раз на всхолмленных и горных участках. Поэтому при аэростатном фотографировании с небольшой высоты (до 200 м) для получения крупномасштабных снимков необходимо учитывать порывистый ветер, заставляющий перемещаться аэростат и подвешенный к нему фотоаппарат в различных направлениях.

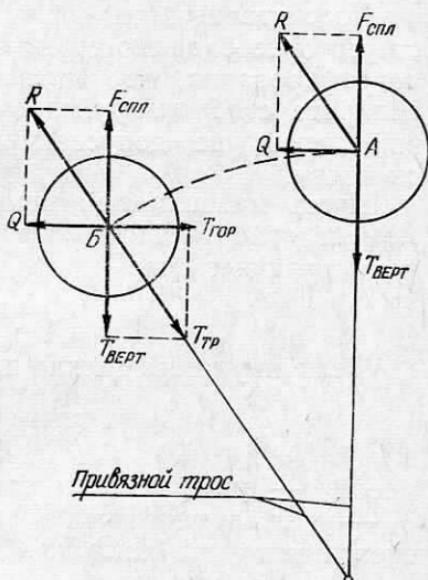
Пусть в начальном положении A на аэростат со сплавной силой $F_{спл} = \Phi - (G_{кон} + G_{гр})$ и реакцией силы связи $T_{верт}$ (рис. 1) подействовала сила ветра Q , где Φ — полная аэростатическая подъемная сила аэростата; $G_{кон}$ — вес конструкции;

$G_{\text{гр}}$ — вес грузов, поднимаемых аэростатом [1]. Аэростат начнет опускаться по линии окружности, образованной длиной троса, до момента остановки B , при котором наступает равновесие приложенных к нему сил и противодействующих сил реакции $T_{\text{верт}}$ и $T_{\text{гориз}}$, образующих равнодействующую реакцию силы связи $T_{\text{тр}}$. При ослаблении силы ветра Q аэростат будет стремиться занять первоначальное положение. Эти, порой неравномерные колебания аэростата, вызванные порывами ветра на небольшой высоте, и неравенство миделевых сечений самого аэростата и фотокамеры создают маятниковые моменты к подвешенной камере кроме горизонтального и вертикального ее перемещения.

Для получения резких снимков, которые в последующем могут обрабатываться на универсальных приборах или измельчаться на стереокомпьютерах с последующей аналитической обработкой, необходимо рассмотреть получаемую величину смазы, зависящую от изменения положения аппарата в момент экспонирования.

Рис. 1. Схема сил, действующих на аэростат:

A — центр аэростата; R — радиус давления аппарата; P — сила давления ветра.



Фотоаппарат, подвешенный на аэростате, при экспонировании может изменять свое положение в четырех направлениях: горизонтальном, вертикальном, испытывать кручение вокруг оптической оси и маятниковое качание.

Рассмотрим каждое из этих движений в отдельности и найдем допустимые скорости изменения положения аппарата, при соблюдении которых получится величина смазы изображения.

Горизонтальное перемещение аппарата вызывает величину смазы, находимую по формуле

$$\delta_r = \frac{f_k \cdot v \cdot t}{H}. \quad (1)$$

При средней скорости ветра $v = 5 \text{ м/с}$ и при $f_k = 30 \text{ мм}$ $H = 100 \text{ м}$, $t = 1/100$ получим $\delta_r = 0,015 \text{ мм}$.

Смаз, вызванный вертикальным перемещением аппарата, находим по формуле

$$\delta_v = \frac{r_{\max} \cdot v \cdot t}{H} \quad (2)$$

при $r_{\max} = 40 \text{ мм}$, $\delta_v = 0,02 \text{ мм}$.

Расчеты по формулам (1) и (2) показывают, что при нормальных условиях фотографирования (при средней скорости ветра $v=5$ м/с) смаз изображения, вызванный горизонтальным и вертикальным перемещением аппарата, не превысит допустимой [1, 2] величины.

Кручение аппарата вокруг оптической оси вызовет смаз

$$\delta_{kp} = r \cdot \kappa, \quad (3)$$

откуда допустимый поворот при $r=40$ мм, $\delta_{kp}=0,1$ мм будет равен $8,5'$.

Подсчитанный по формуле (3) угол поворота κ свидетельствует о необходимости стабилизировать камеру в момент фотографирования, что выполняется прикреплением к корпусу аппарата стабилизирующего парашютика или легкой капроновой ленты, не допускающих его вращения вокруг оптической оси.

Пусть маятниковый момент вызовет колебание аппарата в момент срабатывания затвора на угол α (рис. 2), вследствие чего возникнет смаз

$$\delta_m = m_1 \cdot o_1 + m_2 \cdot o_2. \quad (4)$$

Величину смаза можно найти по формуле

$$\delta_m = f_k [\tan \beta_1 - \tan \beta_2], \quad (5)$$

где β_1 — угол засечки точки M на горизонтальном снимке; β_2 — угол засечки точки M на снимке P_2 , получившем в момент экспозиции угол наклона α , вызванный вынужденным маятниковым качанием аппарата.

Величину β_2 находим как разность

$$\beta_2 = 180^\circ - (90 - \alpha/2) - \gamma = 90^\circ + \alpha/2 - \gamma. \quad (6)$$

Угол γ можно найти по формуле тангенсов

$$\tan \gamma = \frac{S_1 M \cdot \sin S}{S_1 S_2 + S_2 M \cdot \cos C}, \quad (7)$$

где

$$S_1 M = \frac{H}{\cos \beta_1}; \quad S_1 S_2 = 2 \cdot (R + f_k) \sin \alpha/2.$$

После преобразований

$$\tan \alpha = \frac{\cos(\alpha/2 + \beta_1)}{\frac{2(R + f_k)}{H} \cdot \sin \alpha/2 \cdot \cos \beta_1 + \sin(\alpha/2 + \beta_1)}. \quad (8)$$

Таким образом, значение угла γ , а также связанного с ним угла β_2 зависит от пяти исходных данных: углов α и β_1 , радиу-

са подвеса R , фокусного расстояния камеры f_k и высоты фотографирования H .

При разных углах β_1 , определяющих различные точки местности, и постоянном угле наклона α величина смаза различна. Так, у точек, лежащих на биссектрисе угла наклона α , она минимальная и возрастает при отклонениях угла β_1 в ту или иную сторону.

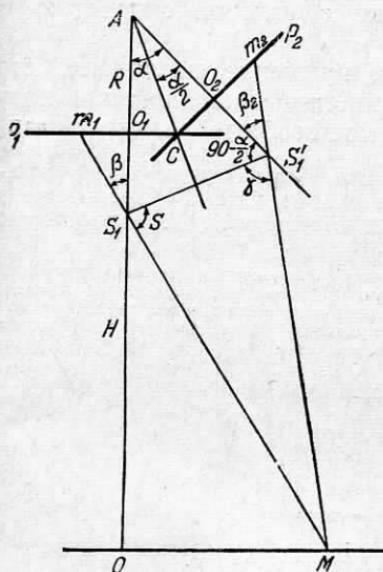


Рис. 2. Колебание аппарата, вызванное маятниковым качанием:

S_1 — центр проекции горизонтально-го снимка; S_1' — центр проекции на-клонного снимка, вызванного маятнико-вым качанием аппарата.

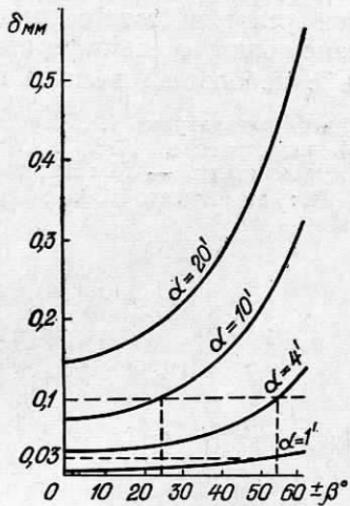


Рис. 3. Погрешность смаза с учетом наклона α и угла за-сечки β_1 :

β_1 — угол засечки точки; α — угол наклона снимка; δ — величина смаза.

На рис. 3 показаны величины смаза, зависящие от двух углов β_1 и α , при $f_k=30$ мм, $H=100$ м, $R=1$ м, по которым можно установить допуск изменения угла наклона в момент экспозиции при маятниковом качании для получения резкого снимка (когда $\delta_m < 0,1$ мм).

Если в момент экспозиции оптическая ось аппарата изменила свое положение на $1'$, то максимальный смаз на краю снимка (когда угол $\beta_1=55^\circ$) будет равен 0,03 мм, а в центре 0,005 мм (рис. 3).

При изменении положения оптической оси на $4'$ смаз на краю снимка с тем же углом β_1 достигнет 0,1 мм; с дальнейшим увеличением угла наклона величина смаза растет пропорционально углу наклона камеры, вызванного ее маятниковым качанием. Так, при $\alpha=10'$ величина смаза получится большее допустимой, если углы засечки β_1 превышают 25° (рис. 3).

Согласно приведенным выше формулам и расчетам, можно сделать вывод, что горизонтальное и вертикальное изменение

камеры в момент фотографирования создает смаз, не превышающий нормы при средних скоростях ветра, т. е. при нормальных условиях фотографирования. Для получения допустимого смаза при кручении аппарата вокруг оптической оси и маятниковом качании необходимо соблюдать более жесткие требования к подвижности аппарата, например, кручение аппарата на угол χ не должно превышать 0,25 рад/с или 14,5 град/с, а маятниковое качание с угловой скоростью не более 0,11 рад/с или 6,6 град/с.

Эти условия можно выполнить, применив несложные стабилизирующие и демпферные устройства, позволяющие получать с небольшой высоты крупномасштабные резкие снимки.

Список литературы: 1. Броуде Б. Г. Воздухоплавательные аппараты.— М.: Машиностроение, 1976. 2. Дробышев Ф. В. Основы аэрофотосъемки и фотограмметрии. — М.: Недра, 1973. 3. Шершень А. И. Аэрофотосъемка. — М.: Геодезиздат, 1958.

Работа поступила в редакцию 22 января 1979 года. Рекомендована кафедрой геодезии и картографии географического факультета Киевского государственного университета.