Федеральное агентство по образованию МОСКОВСКИЙ АВИАЦИОННЫЙ ИНСТИТУТ

(Национальный исследовательский университет)

Кафедра 106

КУРСОВАЯ РАБОТА

по дисциплине «Динамика полета»

Выполнил Москвитин Андрей Студент гр. М1О-403Б-18

Подпись:

Москва

РЕФЕРАТ

Курсовая работа по дисциплине «Динамика полета» 45 с., 49 рис., 0 источн., 26 табл. РАСЧЕТ ЛЁТНО-ТЕХНИЧЕСКИХ ХАРАКТЕРИСТИК.

Объектами исследования является расчет лётно-технических, взлётно-посадочных характеристик, траектории полета, диаграммы транспортных возможностей, характеристик продольной и статической устойчивости и управляемости самолета ИЛ-76

Цель работы – закрепление и систематизация знаний по динамике полета, а также овладение навыками инженерной работы в части расчета летных и пилотажных характеристик самолета.

содержание

| 1. | Ис | кодные данные | 4 |
|----|------|--|----|
| 2. | Pac | ечет лётно – технических характеристик самолета | 5 |
| 3. | Pac | чет траектории полета | 27 |
| | 3.1. | Расчет характеристик набора высоты | 27 |
| | 3.2. | Расчет характеристик крейсерского полета | 30 |
| | 3.3. | Расчет характеристик участка снижения | 31 |
| | 3.4. | Расчет диаграммы транспортных возможностей | 35 |
| | 3.5. | Расчет взлетно-посадочных характеристик самолета | 36 |
| | 3.6. | Расчет характеристик маневренности самолета | 38 |
| | 3.7. | Расчет характеристик продольной статической устойчивости и управляемости | 39 |

1. Исходные данные

Таблица 1.1 — Исходные данные для самолета ИЛ-76

| Ограничение режима полета | $M \le 0.8; V_i \le 650 \frac{\text{km}}{\text{q}}$ |
|---|---|
| m_0 , тонн | 140 |
| $ar{m}_{	ext{	iny ILH}}$ | 0.26 |
| $ar{m}_{\scriptscriptstyle m T}$ | 0.39 |
| $ar{m}_{	ext{ch}}$ | 0.46 |
| $ar{P}_0$ | 0.315 |
| $Ce_0, rac{\kappa r}{\pi^{ m ah*y}}$ | 0.54 |
| $rac{n_{\mathtt{AB}}}{n_{\mathtt{PeB}}}$ | 4/2 |
| $P_s, \frac{\mathrm{Aah}}{\mathrm{M}^2}$ | 535 |
| b_a , м | 140 |
| $ar{L}_{	ext{ro}}$ | 3.90 |

2. Расчет лётно - технических характеристик самолета

Определим следующие характеристики самолета:

- 1. Зависимости от числа M (скорости) и H (высоты) полета результаты сведем в таблицы 2.1-2.7:
 - располагаемой и потребной для горизонтального установившегося полета тяги силовой установки,
 - энергетической скороподъемности,
 - часового расхода топлива,
 - километрового расхода топлива.

2. Зависимости от высоты:

- максимальной энергетической скороподъемности,
- минимального часового расхода топлива,
- минимального километрового расхода топлива,
- минимального и максимального числа M (скорости) полета (с учетом ограничений по безопасности полета),
- \bullet числа M (скорости) полета, соответствующего минимальной потребной тяги,
- ullet числа M (скорости) полета, соответствующего максимальной энергетической скороподъемности,
- скорости полета, соответствующей минимальному часовому расходу топлива,
- скорости полета, соответствующему минимальному километровому расходу топлива

3. Статический и практический потолки самолета.

Соотношения для расчета: Узловые точки по числу Маха:

$$M = [0.20.30.40.50.60.70.80.90.95]$$

$$V = Ma_H, (2.1)$$

где a_H — скорость звука на высоте H.

$$q = \frac{\rho_H V^2}{2},\tag{2.2}$$

где ρ_H — плотность воздуха на высоте H.

$$C_{y_n} = \frac{\bar{m}p_s 10}{q},\tag{2.3}$$

где $\bar{m}=0.95$ — относительная масса самолета, p_s — удельная нагрузка на крыло.

$$C_{x_n}(C_u, M) = C_{x_m}(M) + A(M) \left[C_{y_n} - C_{y_m}(M) \right]^2$$
(2.4)

где C_{y_m} — коэффициент подъемной силы при $C_x = C_{x_m}$, C_{x_m} — минимальный коэффициент лобового сопротивления, A — коэффициент отвала поляры.

$$K_n = \frac{C_{y_n}}{C_{x_n}} \tag{2.5}$$

$$P_n = \frac{\bar{m}m_0g}{K_n} \tag{2.6}$$

$$P_p(M,H) = \bar{P}_0 m_0 g \tilde{P}(H,M) \tag{2.7}$$

$$n_x = \Delta \bar{P} = \frac{(P_p - P_n)}{\bar{m}m_0 q} \tag{2.8}$$

$$V_y^* = \Delta \bar{P}V \tag{2.9}$$

$$\bar{R} = \frac{P_n}{P_n} \tag{2.10}$$

$$q_{\mathbf{q}} = Ce(M, H, \bar{R})P_n = Ce_0\tilde{C}e(H, M)\hat{C}e_{\mathbf{pp}}(R)P_n$$
(2.11)

$$q_{\text{\tiny KM}} = \frac{q_{\text{\tiny Y}}}{3.6V},$$
 (2.12)

где $q_{\mbox{\tiny H}}$ — часовой расход топлива, $q_{\mbox{\tiny KM}}$ — километровый расход топлива.

Для построение таблицы (TODO: стр 40 в курсовой)

- 1. Определим M_{\min_P} и M_{\max_P} , как точка пересечения графиков $P_n(M,H_i)$ и $P_p(M,H_i)$ рисунки @@@
- 2. Минимально допустимое число $M_{\min_{\text{доп}}}$, как точка пересечения графиков $C_{y_n}(M,H_i)$ и $C_{y_{\text{доп}}}(M)$ рисунки @@@
- 3. Максимально допустимое число M полета по условиям безопасности определяется как:

$$M_{\max_{\text{Доп}}} = \min\left\{M_{\text{пред}}, M(V_{i_{\max}}\right\},$$
 где $M(V_{i_{\max}}) = \frac{V_{i_{\max}}\sqrt{\Delta^{-1}}}{3.6a_H}, \, \sqrt{\Delta^{-1}} = \sqrt{\frac{\rho_0}{\rho_H}}$

Таблица 2.1 — Результаты расчета для высоты H=0 км

| $q_{\scriptscriptstyle m KM}$ | KT | 283.26 | 48.25 | 22.62 | 17.59 | 17.57 | 18.25 | 18.38 | 21.34 | 31.59 | 46.28 |
|-------------------------------|----------------------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|
| $q_{	ext{\tiny H}}$ | KT | 34701 | 11821 | 8315 | 8619 | 10763 | 13413 | 15761 | 20914 | 34825 | 53864 |
| $ar{R}_{ m KP}$ | I | 1.56 | 0.41 | 0.24 | 0.26 | 0.35 | 0.49 | 0.66 | 0.90 | 1.35 | 2.06 |
| V_y^* | C M | -5.9 | 11.7 | 21.1 | 26.3 | 28.0 | 25.7 | 19.5 | 8.9 | -26.5 | -84.4 |
| $\Delta ar{p}(n_x)$ | I | -0.175 | 0.172 | 0.207 | 0.193 | 0.164 | 0.126 | 0.082 | 0.025 | -0.087 | -0.261 |
| $P_p * 10^{-5}$ | Н | 4.045 | 3.798 | 3.569 | 3.396 | 3.279 | 3.201 | 3.167 | 3.158 | 3.193 | 3.219 |
| $P_n * 10^{-5}$ | Н | 6.325 | 1.553 | 0.872 | 0.872 | 1.134 | 1.557 | 2.099 | 2.833 | 4.323 | 6.624 |
| K_n | I | 2.06 | 8.40 | 14.97 | 14.97 | 11.50 | 8:38 | 6.22 | 4.61 | 3.02 | 1.97 |
| C_{y_n} | I | 7.166 | 1.791 | 0.796 | 0.448 | 0.287 | 0.199 | 0.146 | 0.112 | 0.088 | 0.079 |
| b | $\frac{H}{{ m M}^2}$ | 709 | 2837 | 6383 | 11348 | 17731 | 25533 | 34754 | 45393 | 57450 | 64011 |
| 1 | KM 4 | 123 | 245 | 368 | 490 | 613 | 735 | 858 | 980 | 1103 | 1164 |
| Λ | $\frac{M}{C}$ | 34 | 89 | 102 | 136 | 170 | 204 | 238 | 272 | 306 | 323 |
| M | I | 0.10 | 0.20 | 0:30 | 0.40 | 0.50 | 09.0 | 0.70 | 0.80 | 0.90 | 0.95 |

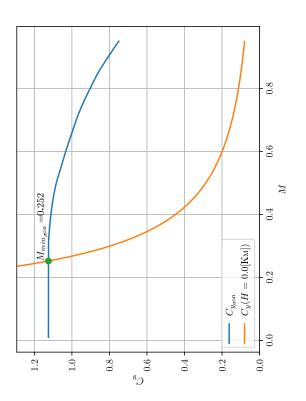
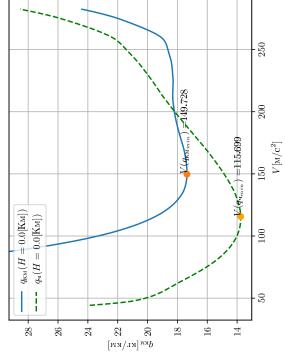


Рисунок $2.2-\Gamma {\rm paфик}~C_{\rm y_{non}},~C_{y_n}$



 $m_{axP} = 0.832$ 0.8 0.6 $M(P_{\rm Imin}) = 0.35$ M0.4 $M_{minP} = 0.125$ $-P_{\rm p}(H=0.0[{
m KM}])$ - $P_{\rm II}(H=0.0[{\rm KM}])$ 0.2 0.0 0.5 1.5 0.0 4.0 [H]d 2.5 -3.5 3.0 1.0

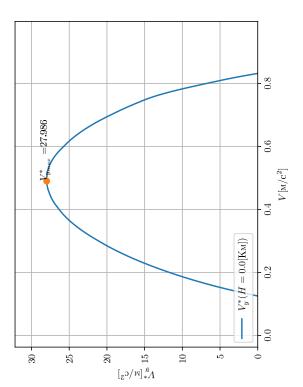


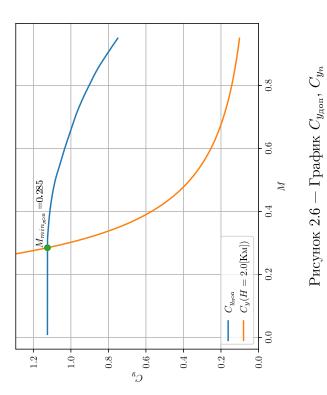
Рисунок $2.3-\Gamma {\rm paфик}\ V_y^*(M,H)$

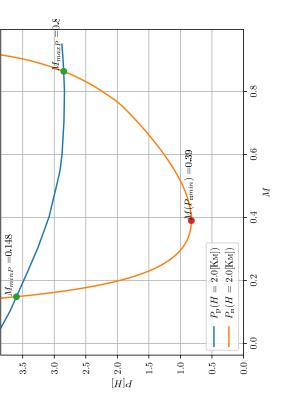
Рисунок $2.4 - \Gamma$ рафик $q_{\text{км}}, q_{\text{ч}}$

Рисунок $2.1 - \Gamma$ рафик располагаемой и потребной тяги

Таблица 2.2 — Результаты расчета для высоты H=2 км

| M | 7 | Λ | b | C_{y_n} | K_n | $P_n * 10^{-5}$ | $P_p * 10^{-5}$ | $\left \Delta ar{p}(n_x) \right $ | V_y^* | $ar{R}_{ m kp}$ | $q_{ m H}$ | $q_{\scriptscriptstyle m KM}$ |
|------|-----|----------------|-----------------------------|-----------|-------|-----------------|-----------------|-------------------------------------|---------|-----------------|------------|---|
| I | C | $\frac{KM}{4}$ | $\frac{H}{^{\mathrm{M}}^2}$ | I | I | Н | Н | I | C | ı | Kr | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{K}\mathrm{M}}$ |
| 0.10 | 33 | 120 | 222 | 9.129 | 1.61 | 8.108 | 3.708 | -0.337 | -11.2 | 2.19 | 43913 | 366.82 |
| 0.20 | 29 | 239 | 2227 | 2.282 | 6.65 | 1.962 | 3.483 | 0.117 | 2.7 | 0.56 | 12280 | 51.29 |
| 0.30 | 100 | 359 | 5011 | 1.014 | 13.28 | 0.983 | 3.266 | 0.175 | 17.5 | 0.30 | 8098 | 23.97 |
| 0.40 | 133 | 479 | 8068 | 0.571 | 15.77 | 0.827 | 3.085 | 0.173 | 23.0 | 0.27 | 7858 | 16.41 |
| 0.50 | 166 | 599 | 13919 | 0.365 | 13.57 | 0.961 | 2.963 | 0.153 | 25.5 | 0.32 | 9006 | 15.05 |
| 09.0 | 200 | 718 | 20043 | 0.254 | 10.36 | 1.259 | 2.877 | 0.124 | 24.7 | 0.44 | 11002 | 15.32 |
| 0.70 | 233 | 838 | 27281 | 0.186 | 7.83 | 1.666 | 2.847 | 0.091 | 21.1 | 0.59 | 12882 | 15.37 |
| 0.80 | 266 | 958 | 35632 | 0.143 | 5.83 | 2.239 | 2.838 | 0.046 | 12.2 | 0.79 | 15478 | 16.16 |
| 0.90 | 299 | 1077 | 45097 | 0.113 | 3.81 | 3.428 | 2.860 | -0.044 | -13.0 | 1.20 | 26469 | 24.57 |
| 0.95 | 316 | 1137 | 50247 | 0.101 | 2.48 | 5.256 | 2.879 | -0.182 | -57.6 | 1.83 | 41009 | 36.06 |





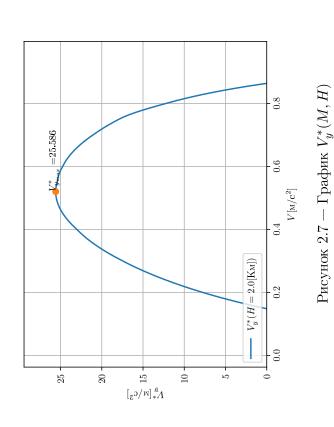
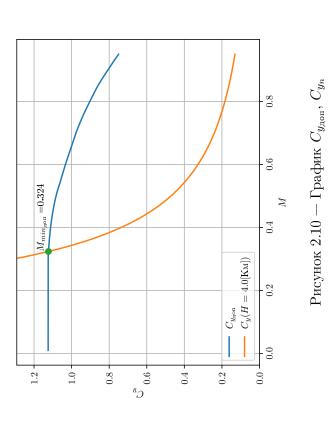


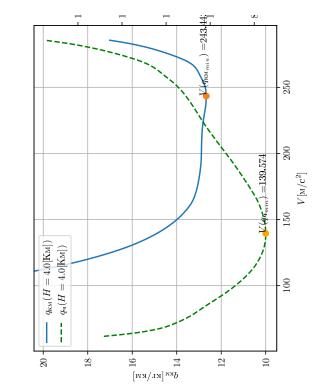
Рисунок $2.5 - \Gamma$ рафик располагаемой и потребной тяги

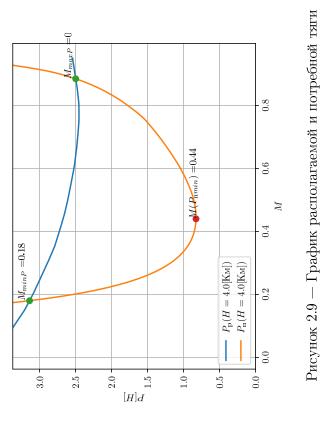
Рисунок $2.8 - \Gamma$ рафик $q_{\text{км}}, q_{\text{ч}}$

Таблица 2.3 — Результаты расчета для высоты $H=4~\mathrm{km}$

| $q_{ m kM}$ | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{K}\mathrm{M}}$ | 487.17 | 56.12 | 25.84 | 16.13 | 13.34 | 12.90 | 12.78 | 12.97 | 18.94 | 27.69 |
|---------------------|---|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|--------|
| $q_{	ext{\tiny H}}$ | KI. | 56927 | 13116 | 0906 | 7540 | 7677 | 9043 | 10455 | 12129 | 19916 | 30744 |
| $ar{R}_{	ext{Kp}}$ | I | 3.13 | 0.82 | 0.41 | 0.31 | 0.33 | 0.41 | 0.54 | 0.72 | 1.08 | 1.64 |
| V_y^* | $\frac{M}{C}$ | -17.8 | 2.8 | 12.8 | 18.7 | 21.8 | 22.1 | 19.8 | 13.5 | -4.7 | -38.3 |
| $\Deltaar{p}(n_x)$ | I | -0.549 | 0.043 | 0.131 | 0.144 | 0.134 | 0.113 | 0.087 | 0.052 | -0.016 | -0.124 |
| $P_p * 10^{-5}$ | H | 3.357 | 3.093 | 2.890 | 2.726 | 2.609 | 2.522 | 2.470 | 2.453 | 2.509 | 2.542 |
| $P_n * 10^{-5}$ | H | 10.522 | 2.536 | 1.180 | 0.850 | 0.858 | 1.043 | 1.336 | 1.776 | 2.720 | 4.162 |
| K_n | I | 1.24 | 5.15 | 11.06 | 15.35 | 15.21 | 12.51 | 9.77 | 7.35 | 4.80 | 3.13 |
| C_{y_n} | - | 11.780 | 2.945 | 1.309 | 0.736 | 0.471 | 0.327 | 0.240 | 0.184 | 0.145 | 0.131 |
| b | $\frac{H}{M^2}$ | 431 | 1726 | 3883 | 6903 | 10786 | 15532 | 21141 | 27612 | 34947 | 38938 |
| Λ | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | 117 | 234 | 351 | 467 | 584 | 701 | 818 | 935 | 1052 | 1110 |
| Λ | $\frac{M}{C}$ | 32 | 92 | 26 | 130 | 162 | 195 | 227 | 260 | 292 | 308 |
| M | I | 0.10 | 0.20 | 0:30 | 0.40 | 0.50 | 09.0 | 0.70 | 0.80 | 0.90 | 0.95 |







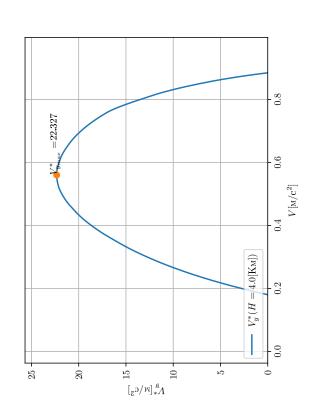
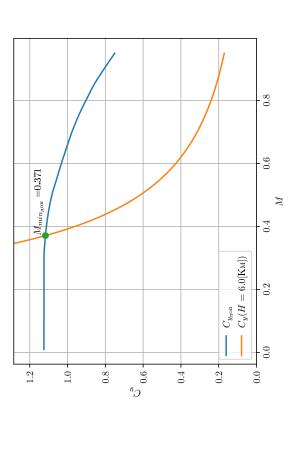


Рисунок 2.11 — График $V_y^*(M,H)$

Рисунок 2.12 — График $q_{\text{км}}, q_{\text{ч}}$

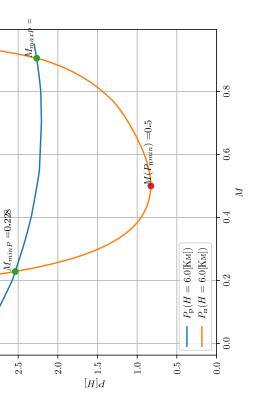
Таблица 2.4 — Результаты расчета для высоты $H=6~\mathrm{km}$

| $q_{\scriptscriptstyle m KM}$ | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{K}\mathrm{M}}$ | 648.99 | 81.16 | 26.25 | 16.37 | 12.45 | 11.37 | 11.09 | 11.09 | 14.85 | 22.15 |
|-------------------------------|---|--------|------------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|
| $q_{	ext{\tiny T}}$ | KT | 73934 | 18493 | 8970 | 7460 | 7090 | 7770 | 8845 | 10105 | 15225 | 23971 |
| $ ar{R}_{	ext{KP}} $ | I | 4.99 | 1.29 | 0.61 | 0.41 | 0.37 | 0.41 | 0.50 | 0.65 | 0.97 | 1.45 |
| V_y^* | ⊠ C | -26.8 | -3.7 | 7.0 | 13.4 | 17.4 | 19.1 | 18.7 | 15.1 | 1.6 | -23.6 |
| $\Deltaar{p}(n_x)$ | I | -0.846 | -0.058 | 0.073 | 0.106 | 0.110 | 0.101 | 0.084 | 090.0 | 0.006 | -0.078 |
| $P_p * 10^{-5}$ | Н | 2.769 | 2.574 | 2.444 | 2.336 | 2.263 | 2.224 | 2.206 | 2.215 | 2.263 | 2.299 |
| $P_n * 10^{-5}$ | Н | 13.803 | 3.332 | 1.487 | 0.952 | 0.827 | 0.910 | 1.106 | 1.437 | 2.188 | 3.323 |
| K_n | I | 0.95 | 3.92 | 8.78 | 13.71 | 15.77 | 14.34 | 11.79 | 9.08 | 5.96 | 3.93 |
| C_{y_n} | I | 15.380 | 3.845 | 1.709 | 0.961 | 0.615 | 0.427 | 0.314 | 0.240 | 0.190 | 0.170 |
| d | $\frac{H}{M^2}$ | 330 | 1322 | 2974 | 5287 | 8262 | 11897 | 16193 | 21150 | 26768 | 29824 |
| Λ | KM | 114 | 228 | 342 | 456 | 570 | 684 | 797 | 911 | 1025 | 1082 |
| Λ | M C | 32 | 6 9 | 96 | 127 | 158 | 190 | 222 | 253 | 285 | 301 |
| M | I | 0.10 | 0.20 | 0.30 | 0.40 | 0.50 | 09.0 | 0.70 | 0.80 | 0.90 | 0.95 |



 $(M_{min}) = 240.502$ Рисунок 2.14 — График $C_{\rm yrou},\,C_{y_n}$ 250 $V(q_{4_{min}}) = 151.896$ $V[{\rm M/c^2}]$ --- $q_{\text{\tiny KM}}(H=6.0[\text{KM}])$ --- $q_{\text{\tiny 4}}(H=6.0[\text{KM}])$ 100 10

16





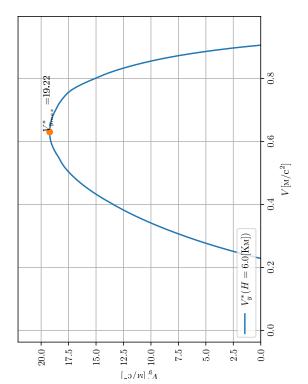


Рисунок 2.15 — График $V_y^*(M, H)$

Рисунок $2.16 - \Gamma \mathrm{pad}$ ик $q_{\mathrm{км}},\,q_{\mathrm{q}}$

Таблица 2.5 — Результаты расчета для высоты $H=8~\mathrm{km}$

| $q_{ m KM}$ | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{K}\mathrm{M}}$ | 879.56 | 109.87 | 31.56 | 16.43 | 12.15 | 10.42 | 9.87 | 9.84 | 11.81 | 18.11 |
|---------------------|---|--------|--------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|-------|--------|
| $q_{	ext{\tiny H}}$ | Kr 4 | 97560 | 24373 | 10501 | 7288 | 6736 | 6934 | 7662 | 8729 | 11788 | 19081 |
| $ar{R}_{ m KP}$ | I | 7.78 | 2.02 | 0.94 | 0.58 | 0.45 | 0.44 | 0.49 | 09.0 | 0.88 | 1.29 |
| V_y^* | C | -37.7 | -10.6 | 0.0 | 7.9 | 12.8 | 15.4 | 16.5 | 15.2 | 5.4 | -13.7 |
| $\Delta ar{p}(n_x)$ | Ι | -1.225 | -0.172 | 0.010 | 0.064 | 0.083 | 0.083 | 0.076 | 0.062 | 0.020 | -0.047 |
| $P_p * 10^{-5}$ | Н | 2.358 | 2.206 | 2.077 | 1.990 | 1.960 | 1.947 | 1.973 | 2.020 | 2.072 | 2.103 |
| $P_n * 10^{-5}$ | Н | 18.343 | 4.447 | 1.945 | 1.153 | 0.880 | 0.862 | 0.975 | 1.217 | 1.816 | 2.712 |
| K_n | I | 0.71 | 2.93 | 6.71 | 11.31 | 14.83 | 15.14 | 13.39 | 10.72 | 7.18 | 4.81 |
| C_{yn} | I | 20.357 | 5.089 | 2.262 | 1.272 | 0.814 | 0.565 | 0.415 | 0.318 | 0.251 | 0.226 |
| b | $\frac{H}{M^2}$ | 250 | 666 | 2247 | 3995 | 6242 | 8988 | 12234 | 15979 | 20223 | 22533 |
| Λ | KM 4 | 111 | 222 | 333 | 444 | 555 | 999 | 922 | 288 | 866 | 1054 |
| Λ | C M | 31 | 65 | 92 | 123 | 154 | 185 | 216 | 246 | 277 | 293 |
| M | I | 0.10 | 0.20 | 0:30 | 0.40 | 0.50 | 09.0 | 0.70 | 08.0 | 06.0 | 0.95 |

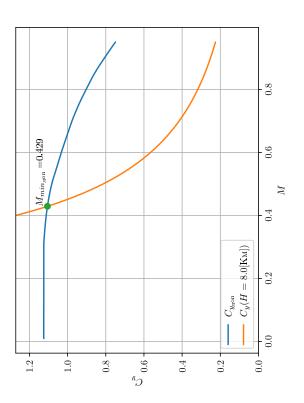


Рисунок 2.18 — График $C_{y_{\rm rou}},\,C_{y_n}$

=16.559

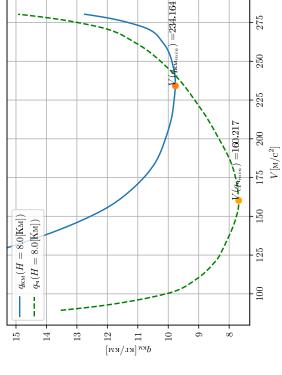
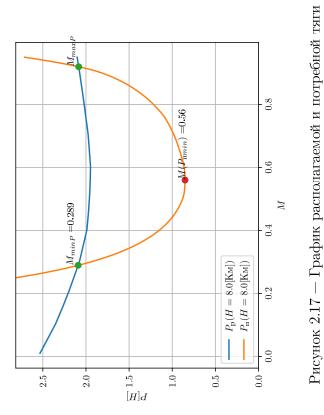


Рисунок 2.19 — График $V_y^*(M,H)$

Рисунок $2.20-\Gamma {\rm pad}$ ик $q_{{\scriptscriptstyle \mathrm{KM}}},\,q_{{\scriptscriptstyle \mathrm{T}}}$



0.8 9.0 $V[{\rm M/c^2}]$ $V_y^*(H=8.0[\text{KM}])$ 0.0 T 2.5 5.0 15.0 -12.5 -7.5 -10.0 [W/c²]

17.5

Таблица 2.6 — Результаты расчета для высоты $H=10~\mathrm{km}$

| M | Λ | Λ | b | C_{y_n} | K_n | $P_n * 10^{-5}$ | $P_p * 10^{-5}$ | $\left \Delta ar{p}(n_x) \right $ | V_y^* | $ar{R}_{	ext{Kp}}$ | $q_{ m H}$ | $q_{ m kM}$ |
|------|-----|----------------------------------|-------------------------|-----------|-------|-----------------|-----------------|------------------------------------|---------|--------------------|------------|---|
| I | C | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | $\frac{H}{{}_{ m M}^2}$ | I | I | H | H | I | M C | I | MT H | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{\mathrm{K}\mathrm{M}}$ |
| 0.10 | 30 | 108 | 186 | 27.367 | 0.53 | 24.742 | 1.774 | -1.760 | -52.7 | 13.95 | 130922 | 1214.14 |
| 0.20 | 60 | 216 | 743 | 6.842 | 2.16 | 6.031 | 1.674 | -0.334 | -20.0 | 3.60 | 32730 | 151.76 |
| 0.30 | 90 | 323 | 1671 | 3.041 | 4.98 | 2.619 | 1.601 | -0.078 | -7.0 | 1.64 | 14594 | 45.11 |
| 0.40 | 120 | 431 | 2971 | 1.710 | 8.77 | 1.488 | 1.544 | 0.004 | 6.0 | 96.0 | 8315 | 19.28 |
| 0.50 | 150 | 539 | 4643 | 1.095 | 12.63 | 1.033 | 1.542 | 0.039 | 5.8 | 0.67 | 6131 | 11.37 |
| 09.0 | 180 | 647 | 9899 | 0.760 | 14.34 | 0.910 | 1.549 | 0.049 | 8.8 | 0.59 | 8809 | 9.41 |
| 0.70 | 210 | 755 | 9100 | 0.559 | 13.79 | 0.946 | 1.570 | 0.048 | 10.0 | 09.0 | 6454 | 8.55 |
| 0.80 | 240 | 863 | 11886 | 0.428 | 11.70 | 1.115 | 1.627 | 0.039 | 9.4 | 0.69 | 7286 | 8.45 |
| 06.0 | 270 | 970 | 15043 | 0.338 | 8.14 | 1.603 | 1.739 | 0.010 | 2.8 | 0.92 | 10413 | 10.73 |
| 0.95 | 285 | 1024 | 16761 | 0.303 | 5.63 | 2.317 | 1.815 | -0.039 | -11.0 | 1.28 | 16091 | 15.71 |

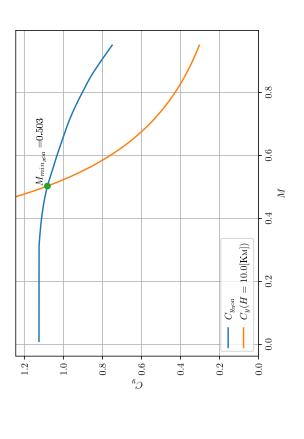


Рисунок 2.22 — График $C_{\rm удоп}$, $C_{\rm yn}$

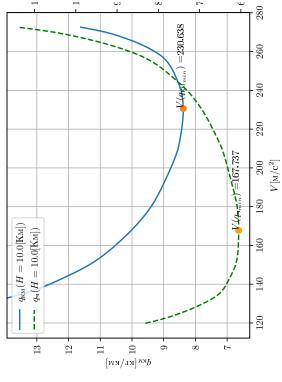
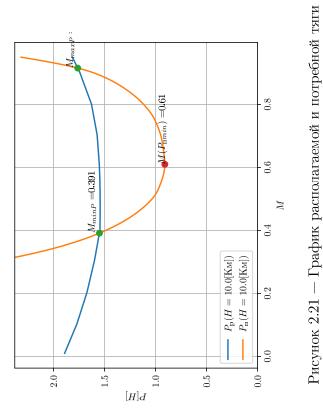


Рисунок 2.23 — График $V_y^*(M,H)$

Рисунок $2.24-\Gamma {\rm pad}$ ик $q_{{\scriptscriptstyle \mathrm{KM}}},\,q_{{\scriptscriptstyle \mathrm{T}}}$



 $V_{2}^{*} = 10.223$ $V_{2}^{*} = 10.223$ $V_{3}^{*}(H = 10.0 [\text{Kal}])$ $V_{3}^{*}(H = 10.0 [\text{Kal}])$ $V_{3}^{*}(H = 0.0 [\text{Kal}])$

Таблица 2.7 — Результаты расчета для высоты $H=12~\mathrm{km}$

| M | Λ | Λ | b | C_{y_n} | K_n | $P_n * 10^{-5}$ | $P_p * 10^{-5}$ | $\Delta ar{p}(n_x)$ | V_y^* | $ar{R}_{ m KP}$ | $q_{ m q}$ | $q_{\scriptscriptstyle m KM}$ |
|------|-----------|----------------------------------|-------------------------|-----------|-------|-----------------|-----------------|---------------------|---------|-----------------|------------|-------------------------------|
| I | C M | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | $\frac{H}{{}_{ m M}^2}$ | I | I | H | H | I | C M | I | KT | KT |
| 0.10 | 30 | 106 | 136 | 37.420 | 0.38 | 33.920 | 1.294 | -2.501 | -73.8 | 26.21 | 176742 | 1663.84 |
| 0.20 | 59 | 212 | 543 | 9.355 | 1.57 | 8.314 | 1.202 | -0.545 | -32.2 | 6.92 | 44443 | 209.19 |
| 0:30 | 89 | 319 | 1222 | 4.158 | 3.61 | 3.611 | 1.146 | -0.189 | -16.7 | 3.15 | 19832 | 62.23 |
| 0.40 | 118 | 425 | 2173 | 2.339 | 6.49 | 2.010 | 1.120 | -0.068 | -8.1 | 1.79 | 11380 | 26.78 |
| 0.50 | 148 | 531 | 3396 | 1.497 | 9.88 | 1.321 | 1.113 | -0.016 | -2.4 | 1.19 | 7761 | 14.61 |
| 09.0 | 177 | 637 | 4890 | 1.039 | 12.14 | 1.075 | 1.128 | 0.004 | 0.7 | 0.95 | 6355 | 9.97 |
| 0.70 | 207 | 744 | 6655 | 0.764 | 12.57 | 1.038 | 1.165 | 0.010 | 2.0 | 0.89 | 6192 | 8.33 |
| 0.80 | 236 | 850 | 8693 | 0.585 | 11.39 | 1.146 | 1.231 | 0.007 | 1.5 | 0.93 | 7189 | 8.46 |
| 06.0 | 266 | 926 | 11002 | 0.462 | 8.39 | 1.556 | 1.331 | -0.017 | -4.6 | 1.17 | 10556 | 11.04 |
| 0.95 | 280 | 1009 | 12258 | 0.415 | 6.09 | 2.142 | 1.386 | -0.058 | -16.2 | 1.54 | 14712 | 14.58 |

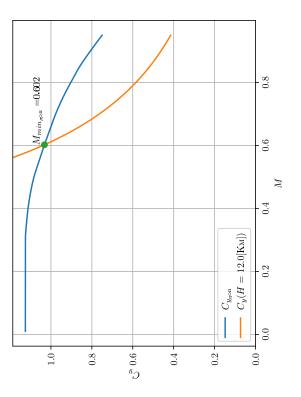
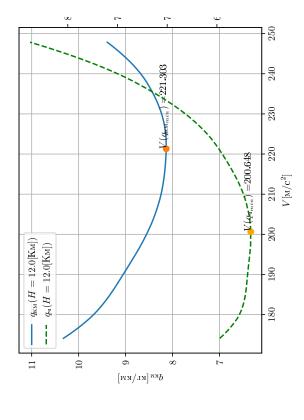


Рисунок 2.26 — График $C_{y_{\rm ron}},\,C_{y_n}$



 $_{y}^{r*}(M,H)$

Рисунок 2.28 — График $q_{\text{км}}, q_{\text{ч}}$

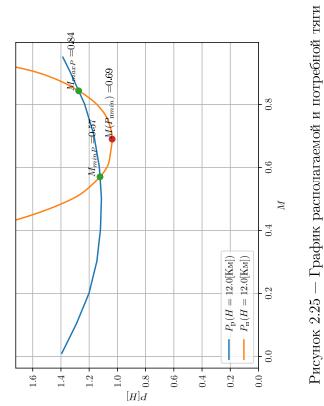


Рисунок 2.27 — График $V_y^*(M,H)$

Таблица 2.8 — Результаты расчета для высоты $H=12.40~\mathrm{km}$

| $q_{\scriptscriptstyle m KM}$ | KT KM | 1771.82 | 222.99 | 28.99 | 28.50 | 15.44 | 10.79 | 9.03 | 90.6 | 11.13 | 14.53 |
|-------------------------------|-----------------------------|---------|--------|--------|--------|--------|--------|-------|--------|--------|--------|
| $q_{ m H}$ | KI 4 | 188212 | 47374 | 21150 | 12111 | 8201 | 2289 | 6714 | 2698 | 10637 | 14663 |
| $ar{R}_{ m kp}$ | I | 29.73 | 7.85 | 3.58 | 2.03 | 1.34 | 1.06 | 0.98 | 1.01 | 1.25 | 1.64 |
| V_y^* | C | -78.9 | -35.0 | -18.8 | -9.8 | -4.0 | 6.0- | 0.3 | -0.2 | -6.5 | -17.9 |
| $\Delta ar{p}(n_x)$ | I | -2.675 | -0.593 | -0.213 | -0.083 | -0.027 | -0.005 | 0.002 | -0.001 | -0.024 | -0.064 |
| $P_p * 10^{-5}$ | Н | 1.215 | 1.128 | 1.076 | 1.052 | 1.045 | 1.059 | 1.094 | 1.156 | 1.250 | 1.302 |
| $P_n * 10^{-5}$ | Н | 36.121 | 8.862 | 3.851 | 2.140 | 1.396 | 1.123 | 1.072 | 1.169 | 1.567 | 2.135 |
| K_n | I | 0.36 | 1.47 | 3.39 | 6.10 | 9.35 | 11.62 | 12.18 | 11.16 | 8.32 | 6.11 |
| C_{y_n} | I | 39.831 | 9:958 | 4.426 | 2.489 | 1.593 | 1.106 | 0.813 | 0.622 | 0.492 | 0.441 |
| b | $\frac{H}{^{\mathrm{M}^2}}$ | 128 | 510 | 1148 | 2042 | 3190 | 4594 | 6253 | 8167 | 10336 | 11516 |
| Λ | KM 4 | 106 | 212 | 319 | 425 | 531 | 637 | 744 | 850 | 956 | 1009 |
| Λ | C IK | 30 | 69 | 68 | 118 | 148 | 177 | 207 | 236 | 266 | 280 |
| M | I | 0.10 | 0.20 | 0.30 | 0.40 | 0.50 | 09.0 | 0.70 | 0.80 | 0.90 | 0.95 |

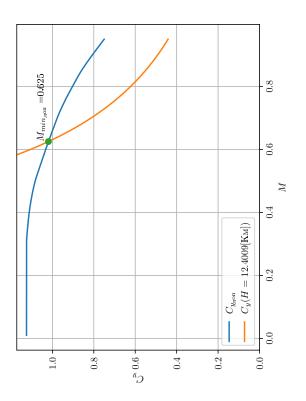
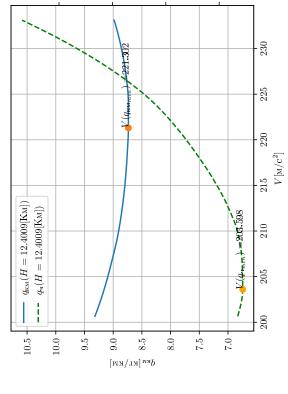


Рисунок $2.30-\Gamma {\rm padик}~C_{\rm y_{10} n},~C_{y_n}$



0.8

9.0

 $V_y^*(H = 12.4009[K_M])$

0.0

0.1 -

 $V[{\rm M/c^2}]$

Рисунок 2.32 — График $q_{\text{км}}, q_{\text{ч}}$

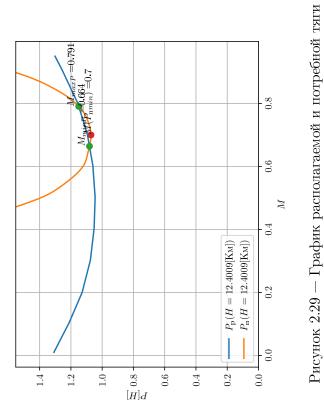


Рисунок 2.31 — График $V_y^*(M,H)$

0.5

0.4

 $V_y^*[M/c^2]$

0.2

=0.501

4. Располагаемые значение минимального и максимального числа M определяются как:

$$M_{\min} = \max \left\{ M_{\min_{\text{gon}}}, M_{\min_{P}} \right\},$$

$$M_{\text{max}} = \min \left\{ M_{\text{max}_{\text{доп}}}, M_{\text{max}_P}, M_{\text{пред}} \right\},$$

5. Число M_1 полета, соответствующее минимальной потребной тяге определяется как:

$$M_1 = M(P_{n_{\min}}) = \arg\min_{M} \Delta P_n(M)$$

 Число М₂ полета, соответствующее максимальной энергетической скороподъёмности определяется как:

$$M_2 = M(V_{y_{max}}^*) = \arg\max_{M} V_y^*(M, H_i)$$

7. Минимальные значения часового $q_{\mathbf{q}_{min}}$ и километрового $q_{\mathbf{k}\mathbf{m}_{min}}$ расхода топлива, и соответствующие им скорости полета определены на графике 2.4.1-7 и 2.5.1-7 или как:

$$q_{\mathbf{q}_{min}} = \min_{V} q_{\mathbf{q}}(V, H_i), \ V_3 = V(q_{\mathbf{q}_{min}}) = \arg\min_{V} q_{\mathbf{q}}(V, H_i)$$

$$q_{\mathrm{km}_{min}} = \min_{V} q_{\mathrm{km}}(V, H_i), \ V_4 = V(q_{\mathrm{km}_{min}}) = \arg\min_{V} q_{\mathrm{km}}(V, H_i)$$

Таблица 2.9 — Результаты для построение графика высот и скоростей

| V_{ymax}^* | $M[V] \ _{ m min}$ | | M[V] max доп | M[V] | M[V] max | $M_1[V_1] \ (P_{\scriptscriptstyle m II} min)$ | $M_2[V_2] \ (V_{ymax}^*)$ | $V_3 \over (q_{^4\mathrm{min}})$ | $V_4 \over (q_{\kappa \rm M_{min}})$ | M_4 | $q_{ m u_{min}}$ | $q_{ m KM_{min}}$ |
|--------------|--|----------------|--|---|--|---|---|----------------------------------|--------------------------------------|-------|------------------|-------------------|
| C M | $-\left[\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}\right]$ | | $-\left[rac{	ext{KM}}{	ext{q}} ight]$ | $-\left[\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}\right]$ | $-\left[\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}\right]$ | $-\left[\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}\right]$ | $-\left[\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}\right]$ | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | _ | Kr 4 | KT KM |
| 66 | 0.252[3(| $0.0 \mid 0.6$ | 312 [750] | $27.99 \mid 0.252 [309] \mid 0.612 [750] \mid 0.252 [309] \mid$ | 0.612 [750] | $0.612[750] \left 0.350[429] \right 0.490[600]$ | 0.490 [600] | 116 | 150 | 0.440 | 0.440 8110.24 | 17.36 |
| 65 | $ 0.285 [3^{2}]$ | $41] \mid 0.6$ | [808] 22 | 0.285 [341] | 25.59 0.285 [341] 0.675 [808] 0.285 [341] 0.675 [808] 0.390 [467] 0.520 [622] | 0.390 [467] | 0.520[622] | 126 | 170 | 0.510 | 0.510 7812.45 | 15.04 |
| 33 | 0.324[37] | 78] 0.7 | 748 [874] | 0.324 [378] | 0.748 [874] | 0.440 [514] | 22.33 0.324 [378] 0.748 [874] 0.324 [378] 0.748 [874] 0.440 [514] 0.560 [654] | 140 | 243 | 0.750 | 0.750 7478.81 | 12.67 |
| 27 | 0.371[45] | 23 0.8 | 300 [911] | 0.371[423] | 19.22 0.371 [423] 0.800 [911] 0.371 [423] 0.800 [911] 0.500 [570] 0.630 [718] | 0.500[570] | 0.630 [718] | 152 | 241 | 0.760 | 0.760 7077.93 | 10.97 |
|)(| 0.429[47] | 76] 0.8 | [288] 008 | 0.429 [476] | $16.56 \left 0.429 \left[476 \right] \right 0.800 \left[887 \right] \left 0.429 \left[476 \right] \right 0.800 \left[887 \right] \left 0.560 \left[621 \right] \right 0.720 \left[799 \right]$ | 0.560 [621] | 0.720 [799] | 160 | 234 | 0.760 | 0.760 6716.82 | 9.77 |
| \sim | 0.503[54] | 42 0.8 | 800 [863] | 0.503[542] | 10.22 0.503 [542] 0.800 [863] 0.503 [542] 0.800 [863] 0.610 [658] 0.740 [798] | 0.610 [658] | 0.740 [798] | 168 | 231 | 0.770 | 0.770 6052.28 | 8.38 |
| \vdash | 0.602 [64] | 40] 0.8 | [058] 008 | 0.602 [640] | $2.21 \left \ 0.602 [640] \ \right \ 0.800 [850] \ \left \ 0.602 [640] \ \right \ 0.800 [850] \ \left \ 0.690 [733] \ \right \ 0.750 [797]$ | 0.690 [733] | 0.750[797] | 201 | 221 | 0.750 | 0.750 6159.86 | 8.13 |
| . ~ | $\mid 0.625 [60$ | 64 0.8 | [028] 008 | 0.664 [706] | 0.5 0.625 [664] 0.800 [850] 0.664 [706] 0.791 [840] 0.700 [744] 0.740 [786] | 0.700 [744] | 0.740 [786] | 204 | 221 | 0.750 | 0.750 6711.91 | 8.73 |

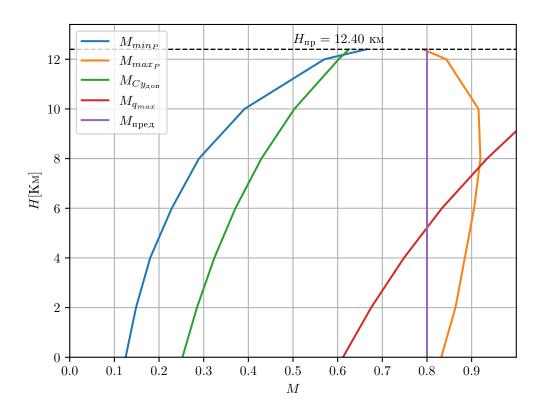


Рисунок $2.33 - \Gamma$ рафик области высот и скоростей установившегося горизонтального полета

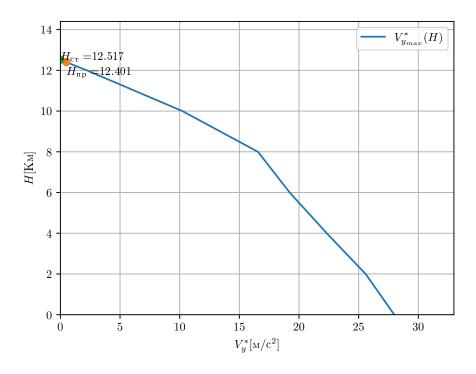


Рисунок 2.34 — График $V^*_{y_{max}}(H)$

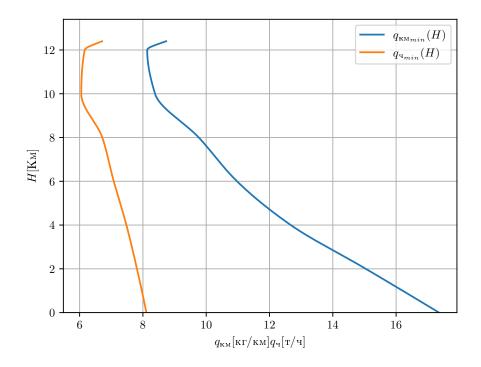


Рисунок 2.35 — График $q_{\mathbf{q}_{min}}(H), q_{\mathbf{kM}_{min}}(H)$

3. Расчет траектории полета

3.1. Расчет характеристик набора высоты

Начальные условия:

$$H_0 = 0; M_0 = 1.2 M_{min_{\pi o \pi}}, V_0 = 1.2 V_{min_{\pi o \pi}}.$$

Конечные условия:

$$(H_{\kappa}, M_{\kappa}) = \arg\min_{H,M} q_{\kappa_{\mathrm{M}}}(M, H)$$

Конечная высота принимается равная $H_{\rm k}=11$, км Соотношения для расчета :

$$\frac{dV}{dH} = \frac{V^{i+1} - V^i}{H^{i+1} - H^i} \tag{3.1}$$

$$\kappa = \frac{1}{1 + \frac{V}{g} \frac{dV}{dH}} \tag{3.2}$$

$$\theta_{\text{Haf}} = n_x \kappa 57.3 \tag{3.3}$$

$$V_{y_{\text{Haf}}} = V_{y_{max}}^* \kappa \tag{3.4}$$

$$H_{s}^{i} = H^{i} + \frac{(V^{i})^{2}}{2q} \tag{3.5}$$

$$\Delta H_{9} = H_{9}(V_{\text{Ha6}}^{i+1}, H^{i+1}) - H_{9}(V_{\text{Ha6}}^{i}, H^{i})$$
(3.6)

$$\left(\frac{1}{n_x}\right)_{\text{cp}} = 0.5 \left[\frac{1}{n_x(H_{\mathfrak{g}}^i)} + \frac{1}{n_x(H_{\mathfrak{g}}^{i+1})}\right]$$
 (3.7)

$$\left(\frac{1}{V_y^*}\right)_{\text{cd}} = 0.5 \left[\frac{1}{V_y^*(H_{\text{g}}^i)} + \frac{1}{V_y^*(H_{\text{g}}^{i+1})}\right] \tag{3.8}$$

$$\left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{cp} = 0.5 \left[\frac{CeP}{V_y^*(H_9^i)} + \frac{CeP}{V_y^*(H_9^{i+1})}\right]$$
(3.9)

$$L_{\text{\tiny HA6}} = \sum \left(\frac{1}{n_x}\right)_{\text{\tiny CD}} \frac{\Delta H_{\text{\tiny 9}}}{1000} \tag{3.10}$$

$$t_{\text{\tiny Ha6}} = \sum \left(\frac{1}{V_y^*}\right)_{\text{cp}} \frac{\Delta H_{\text{\tiny 9}}}{60} \tag{3.11}$$

$$m_{T_{\text{Ha6}}} = \sum \left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{\text{ev}} \frac{\Delta H_9}{3600} \tag{3.12}$$

Таблица 3.1 - Результаты расчета набора высоты

| $\frac{\Delta H_{9}}{1000n_{x}}$ | $_{ m KM}$ | 14.42 | 14.6 | 19.07 | 25.75 | 29.51 | 0.0 |
|----------------------------------|---------------|--------|--------|-------------------------|---------------|-----------------------|--|
| $n_{x_{ m cp}}$ | ı | 0.173 | 0.134 | 0.108 | 0.084 | 0.055 | inf |
| $\Delta H_{ m 9}$ | M | 2983.0 | 2160.0 | 2342.0 | 2483.0 | 2203.0 | 0.0 |
| H_9 | M | 541.0 | 3524.0 | 5684.0 | 8026.0 | 10508.0 | 12711.0 |
| $V_{y_{ m Ha6}}$ | $\frac{M}{C}$ | 20.5 | 23.7 | 19.2 | 15.6 | 15.1 | 10.2 |
| θ | град. | 8.7 | 6.7 | 6.1 | 4.5 | 3.9 | 2.5 |
| V_y^* | C | 28.0 | 25.6 | 22.3 | 19.2 | 16.6 | 10.2 |
| n_x | I | 0.207 |).148 | 0.123 | 0.096 | 0.075 | 0.044 10.2 |
| $\frac{\Delta V}{\Delta H}$ | $\frac{1}{c}$ | 0.035 | 0.004 | 181.8 654.4 0.009 0.123 | 0.011 | 0.004 | 0.0 |
| $V_{\scriptscriptstyle m KM}$ | KM 4 | 371.0 | 622.5 | 654.4 | 199.4 717.7 | 221.8 798.6 0.004 | 230.6 830.3 |
| Λ | C | 103.1 | 172.9 | 181.8 | 199.4 | 221.8 | 230.6 |
| M наб | ı | 0.3 | 0.52 | 0.56 | 0.63 | 0.72 | 0.77 |
| $H_{ m y3e_{ m II}}$ | M | 0.0 | 2.0 | 4.0 | 0.9 | 8.0 | $\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$ |

Таблица 3.2- (Продолжение) Результаты расчета набора высоты

| P | $\frac{CeP}{V_y^*}$ | $\left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{\mathrm{Cp}}$ | $\frac{\Delta H_3}{3600} \left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{\rm Cp}$ | $L_{ m Ha6}$ | $V_{y_{ m cp}}^*$ | $t_{ m Ha6}$ | Ce |
|----------|---------------------|--|---|--------------|-------------------|--------------|--|
| Н | ı | ı | Kľ | KM | C | МИН | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{H\mathrm{Y}}$ |
| 356382.0 | 1057.0 | 764.0 | 632.9 | 17.3 | 0.0 | 1.86 | 0.061 |
| 294096.0 | 813.5 | 749.9 | 449.9 | 16.1 | 0.0 | 0.0 1.51 | 0.066 |
| 255678.0 | 866.6 | 751.0 | 488.5 | 21.7 | 0.0 | 0.0 1.89 | 0.065 |
| 221848.0 | 929.7 | 773.7 | 533.5 | 29.5 | 0.1 | 2.33 | 0.066 |
| 198227.0 | 869.3 | 915.2 | 560.0 | 40.0 | 40.0 0.1 | 2.9 | 0.066 |
| 160978.0 | 1039.7 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.066 |

Таблица 3.3 — Основные параметры в наборе высоты

| $t_{ m Ha6}$ | Мин | 10.5 |
|-----------------------------------|------------|--------|
| $L_{\scriptscriptstyle { m Ha6}}$ | $ m K_{M}$ | 124.6 |
| $m_{T_{ m Ha6}}$ | Kr | 2664.9 |

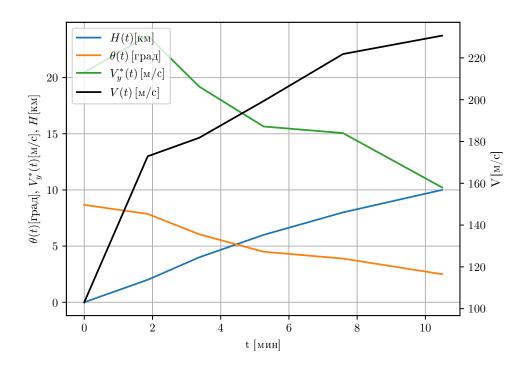


Рисунок 3.1 — График зависимости $L(t), m_T(t)$

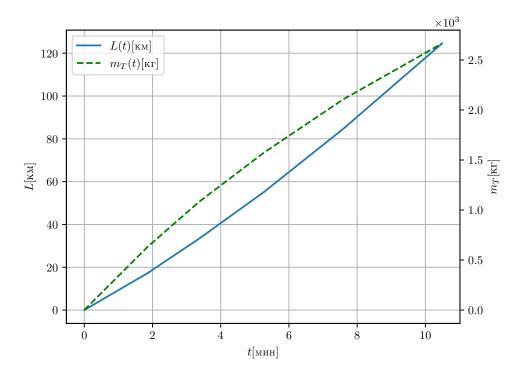


Рисунок 3.2 — График зависимости $L(t), m_T(t)$

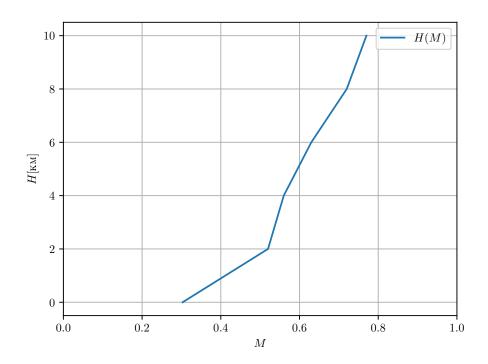


Рисунок 3.3 — Программа набора высоты

3.2. Расчет характеристик крейсерского полета

Для расчета времени $T_{\rm kp}$ и дальности $L_{\rm kp}$ крейсерского полета:

$$T_{\text{kp}} = \frac{60K_{\Gamma\Pi}}{gCe} \ln \frac{1 - \bar{m}_{T_{\text{Ha6}}} - \bar{m}_{T_{\text{np}}}}{1 - \bar{m}_{T_{\text{kp}}} - \bar{m}_{T_{\text{np}}}}$$
(3.13)

$$L_{\text{kp}} = \frac{36V K_{\Gamma\Pi}}{gCe} \ln \frac{1 - \bar{m}_{T_{\text{Ha6}}} - \bar{m}_{T_{\text{np}}}}{1 - \bar{m}_{T_{\text{kp}}} - \bar{m}_{T_{\text{np}}}}$$
(3.14)

где $\bar{m}_{\mathrm{T_{\kappa p}}} = 1 - \bar{m}_{\mathrm{cH}} - \bar{m}_{\mathrm{I}} + \bar{m}_{\mathrm{T_{Ha6}}} - \bar{m}_{\mathrm{T_{chf}}} - \bar{m}_{\mathrm{T_{ah3}}} - \bar{m}_{\mathrm{T_{np}}} = 0.1827$

Принимаем: $m_{\rm цн}=0,26$ – относительная масса пустого снаряженного самолета; $m_{\rm ch}=0,46$ – относительная масса целевой нагрузки;

 $m_{T_{\rm chi}}=0.015$ - относительная масса топлива, расходуемая при снижении и посадке; $\bar{m}_{T_{\rm ha6}}\frac{m_{T_{\rm ha6}}}{m_0}=$ - относительная масса топлива, расходуемая при наборе; высоты $m_{T_{\rm ah3}}=0.05$ - аэронавигационный запас топлива; $m_{T_{\rm np}}=0.01$ - запас топлива для маневрирования по аэродрому, опробования двигателей, взлета; $K_{\Gamma\Pi}=13.51~V=206\,{\rm Mg}^2$

 $Ce = 0.0617 \, \frac{\mathrm{Kr}}{\mathrm{H*q}}$ – удельный расход топлива на высоте крейсерского полета

Высота в конце крейсерского полета $H_{\kappa\kappa p}$ определяется как:

$$\rho_{H \,\mathrm{Kp}} = \frac{2\bar{m}_{\mathrm{K \,Kp}} P s 10}{C_{y_{\Gamma \Pi}} V_{\mathrm{K}}^2} \tag{3.15}$$

где
$$ar{m}_{ ext{\tiny KKP}} = 1 - ar{m}_{T_{ ext{\tiny Ha6}}} - ar{m}_{T_{ ext{\tiny Hp}}} - ar{m}_{T_{ ext{\tiny KP}}}$$

Результаты

Таблица 3.4 — Результаты расчета участка крейсерского полета

| $T_{ m \kappa p}$ | $L_{ m kp}$ | $\rho_{H\mathrm{kp}}$ | $H_{0\mathrm{Kp}}$ | $H_{{\scriptscriptstyle { m K}}{\scriptscriptstyle { m K}}{\scriptscriptstyle { m P}}}$ |
|-------------------|-------------|-------------------------------------|--------------------|---|
| МИН | KM | $\frac{\text{K}\Gamma}{\text{M}^3}$ | KM | KM |
| 298.73 | 3275.0 | 0.3421 | 11 | 11.4 |

3.3. Расчет характеристик участка снижения

Расчет аналогичен расчету участка набора высоты раздел 3.1. Только в качестве программы снижения принимается зависимость $M_{\rm ch}(H)$, соответствующая минимуму потребной тяги.

Начальные условия:

Скорость соответствует минимуму потребной тяги. Определяется по графику $M(P_{n \text{ min}}) = f(H)$ (Рисунок 2.2).

$$M_0 = 0.6; H_0 = 10 \,\mathrm{km}$$

Конечные условия:

Скорость в конце снижения соответствует наивыгоднейшей скорости при H = 0. $M_{\kappa}=0.30$; $H_{\kappa}=0$ Результаты расчетов приведены на таблице №3.3.2, по этим данным построили

Таблица 3.5 — Результаты расчета снижения высоты

| $\frac{\Delta H_{9}}{1000n_{x}}$ | KM | 34.01 | 39.84 | 42.19 | 42.75 | 43.51 | 0.0- |
|----------------------------------|----------------------------------|---------|-------------|-------------|--------------|-------------|---------------|
| $n_{x_{ m cp}}$ | I | -0.063 | -0.057 | -0.054 | -0.051 | -0.048 | inf |
| $\Delta H_{ m e}$ | M | -2129.0 | -2241.0 | -2236.0 | -2182.0 | -2134.0 | 0.0 |
| H_9 | M | 11646.0 | 9517.0 | 7276.0 | 5040.0 | 2857.0 | 723.0 |
| $V_{y_{ m cH}}$ | $\frac{M}{C}$ | -8.1 | -12.7 | -15.2 7 | -18.1 | -21.1 | -23.7 |
| θ | град. | -3.4 | -2.9 | -2.7 | -2.7 | -2.6 | -2.7 |
| V_y^* | M C | 6.5 | 13.6 | 17.9 | 20.7 | 25.6 | 28.0 |
| n_x | I | -0.063 | -0.056 13.6 | -0.053 17.9 | -0.051 20.7 | -0.049 25.6 | -0.047 28.0 |
| $\frac{\Delta V}{\Delta H}$ | $\frac{1}{c}$ | 0.004 | 0.007 | 0.008 | 0.007 | 0.005 | 0.0 |
| $V_{\scriptscriptstyle m KM}$ | $\frac{\mathrm{KM}}{\mathrm{q}}$ | 647.0 | 621.1 | 569.6 0.008 | 12.8 514.2 | 466.9 | 9.1 428.8 |
| A | C IK | 179.7 | 172.5 | 0.5 158.2 | 1. | 129.7 | 119.1 |
| М | I | 9.0 | 8.0 0.56 | | 0.44 | 2.0 0.39 | 0.0 0.35 11 |
| $H_{ m y3e J}$ | M | 10.0 | 8.0 | 0.9 | 4.0 | 2.0 | 0.0 |

Таблица 3.6- (Продолжение) Результаты расчета снижения высоты

| P | $\frac{CeP}{V_y^*}$ | $\left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{\mathrm{CP}}$ | $\frac{\Delta H_{\rm b}}{3600} \left(\frac{CeP}{V_y^*}\right)_{\rm cp}$ | $L_{ m cH}$ | $V^*_{y_{ m cp}}$ | $t_{ m cH}$ | Ce |
|---------|---------------------|--|---|-------------|-------------------------|--------------------|---|
| H | I | ı | KΓ | $_{ m KM}$ | $\overline{\mathrm{M}}$ | МИН | $\frac{\mathrm{K}\Gamma}{H^{\mathrm{H}}}$ |
| 7940.0 | -115.6 | -97.8 | 57.8 | 33.6 | -0.1 | 3.31 | 0.117 |
| 10487.0 | -98.0 | -87.0 | 54.2 | 39.5 | -0.1 | 39.5 -0.1 2.4 | 0.118 |
| 12651.0 | -97.8 | -87.4 | 54.3 | 41.8 | -0.1 | 2.03 | 41.8 -0.1 2.03 0.118 |
| 14907.0 | -96.2 | -92.4 | 56.0 | 43.0 | -0.0 | 43.0 -0.0 1.72 | 0.117 |
| 18617.0 | -103.7 | -100.7 | 59.7 | 44.3 | -0.0 | 1.54 | 44.3 -0.0 1.54 0.118 |
| 20896.0 | -104.6 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.0 | 0.119 |

Таблица 3.7 — Основные параметры снижения высоты

| $t_{ m \scriptscriptstyle CH}$ | Мин | 11.0 |
|--------------------------------|------------|-------|
| $L_{\scriptscriptstyle m CH}$ | $ m K_{M}$ | 202.1 |
| $m_{T_{ m cH}}$ | Kr | 282.0 |

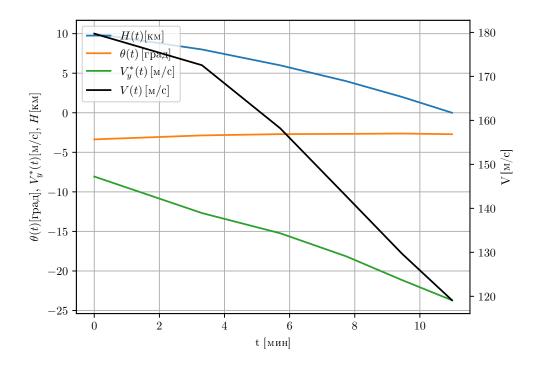


Рисунок 3.4 — График зависимости $L(t), m_T(t)$

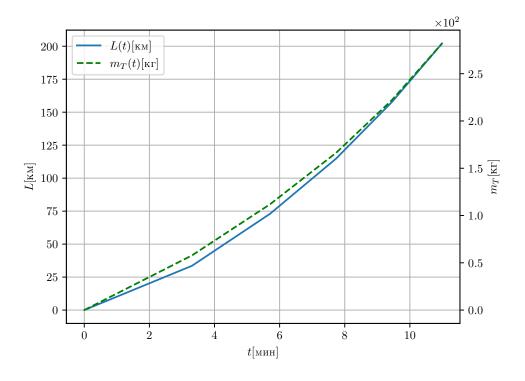


Рисунок 3.5 — График зависимости $L(t),\,m_T(t)$

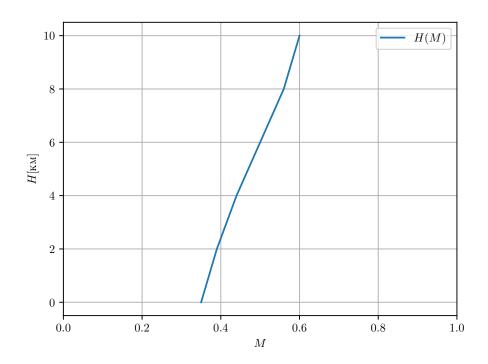


Рисунок 3.6 — Программа снижения

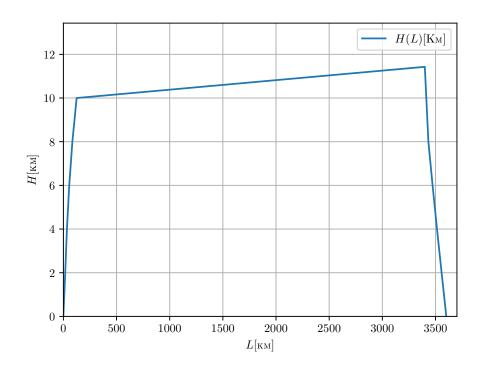


Рисунок 3.7 — Совмещенный график H(L) для участков набора высоты, крейсерского полета и снижения

3.4. Расчет диаграммы транспортных возможностей

Определим зависимость целевой нагрузки от дальности полета самолета $m_{\text{цн}}(L)$ (Рисунок 3.4.1) Расчет ведется для трех режимов:

- 1. Полет с максимальной коммерческой нагрузкой,
- 2. Полет с максимальным запасом топлива,
- 3. Полет без коммерческой нагрузки ($m_{\rm цн}=0$) с максимальным запасом топлива.

Режим 1.

Для данного режима определили в разделах 3.1, 3.2,3.3

$$m_{\mathrm{ijh}} = \frac{m_{\mathrm{ijh}}}{m_0}$$

Режим 2.

$$L = L_{\text{\tiny Ha6}} + L_{\text{\tiny KD}} + L_{\text{\tiny CH}}$$

Для упрощения для дальности полета и расход топлива при наборе и снижении, для всех режимов соответствует первому режиму.

$$\begin{split} \bar{m}_{\text{взл}} &= 1 \\ \bar{m}_{T_{\text{кр}}} &= \bar{m}_{T_{max}} - \bar{m}_{T_{\text{на6}}} - \bar{m}_{T_{\text{сн}}} - \bar{m}_{T_{\text{анз}}} - \bar{m}_{T_{\text{пр}}} \\ \bar{m}_{T_{max}} &= 0.5258 \\ L_{\text{кр}} &= \frac{36VK}{gCe} \ln \frac{\bar{m}_{\text{взл}} - \bar{m}_{T_{\text{на6}}} - \bar{m}_{T_{\text{пр}}}}{\bar{m}_{\text{взл}} - \bar{m}_{T_{\text{кр}}} - \bar{m}_{T_{\text{на6}}} - \bar{m}_{T_{\text{пр}}}} \\ \bar{m}_{\text{цн}} &= 1 - \bar{m}_{\text{пуст}} - \bar{m}_{T_{max}} \\ \bar{m}_{\text{пуст}} &= \frac{88500}{m_0} \end{split}$$

Режим 3.

$$\bar{m}_{\scriptscriptstyle \mathrm{B3J}} = \bar{m}_{\scriptscriptstyle \mathrm{\PiYCT}} + \bar{m}_{T_{max}}$$

Таблица 3.8 — Результаты расчета

| Режим | L | $m_{\scriptscriptstyle m LH}$ |
|-----------------------|--------|-------------------------------|
| $\mathcal{N}_{ar{o}}$ | KM | КГ |
| 1 | 3602.0 | 64400.0 |
| 2 | 6226.0 | 36400.0 |
| 3 | 9109.0 | 0.0 |

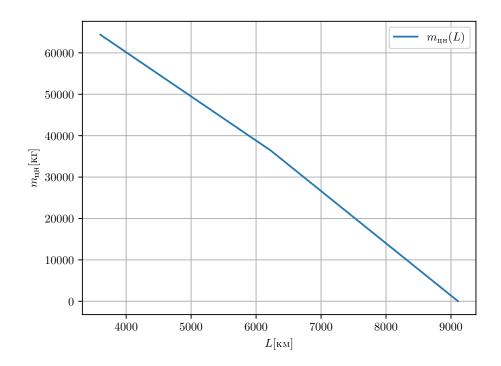


Рисунок 3.8 — График зависимости $m_{\text{ин}}(L)$

3.5. Расчет взлетно-посадочных характеристик самолета

Для расчета: скорости отрыва при взлете $V_{\text{отр}}$, длины разбега L_{p} , взлетной дистанции $L_{\text{вд}}$, скорости касания ВПП при посадке $V_{\text{кас}}$, длины пробега $L_{\text{пр}}$, посадочной дистанции $L_{\text{пд}}$.

Предполагается что:

- 1. Угол атаки при разбеге и пробеге $\alpha_{\rm p}=\alpha_{\rm n}=2^{\circ}$
- 2. Угол атаки при отрыве и касании ВПП $\alpha_{\rm orp}=\alpha_{\rm kac}=6^\circ$
- 3. Безопасная высота пролета препятствий $H_{\mbox{\tiny BSJ}}=10.7\,\mbox{м}$ и $H_{\mbox{\tiny пос}}=15\,\mbox{м}$
- 4. Тяга двигателей $P_{\text{взл}} = (1.2...1.3)P, Ce_{\text{взл}} = (1.03...1.05)Ce_0$
- 5. При пробеге по ВПП используется реверс тяги.

Соотношения для расчета:

$$V_{\text{otp}} = \sqrt{\frac{20P_s(1 - 0.9\bar{P}_{\text{взл}}\sin\alpha_{\text{otp}})}{\rho_0 C_{y_{\text{otp}}}}}$$
(3.16)

$$C_p = 0.9\bar{P}_{\text{\tiny B3,I}} - f_p \tag{3.17}$$

$$b_p = (C_{x_p} - f_p C_{y_p}) \frac{\rho_0}{2P_s 10}, \tag{3.18}$$

где $f_p = 0.02$

$$L_p = \frac{1}{2gb_p} \ln \frac{C_p}{C_p - b_p V_{\text{opp}}^2}$$
 (3.19)

$$V_2 = 1.1 V_{\text{orp}}$$
 (3.20)

$$\hat{V}_{\rm cp} = \sqrt{\frac{V_2^2 + V_{\rm orp}^2}{2}} \tag{3.21}$$

$$\hat{n}_{x_{\rm cp}} = \bar{P}_{{\scriptscriptstyle \rm B3JI}} - \frac{C_{x_{\rm opp}} \rho_0 \hat{V}_{\rm cp}^2}{P_{\circ} 20} \tag{3.22}$$

$$L_{\text{\tiny BYB}} = \frac{1}{\hat{n}_{x_{\text{\tiny CP}}}} \left(\frac{V_2^2 + V_{\text{\tiny OTP}}^2}{2g} + H_{\text{\tiny B3,II}} \right) \tag{3.23}$$

$$\bar{m}_{\text{пос}} = \bar{m}_{\text{к кр}} - \bar{m}_{T_{\text{снп}}} \tag{3.24}$$

$$V_{\text{\tiny Kac}} = \sqrt{\frac{2\bar{m}_{\text{\tiny Hoc}}P_s10}{C_{y_{\text{\tiny Kac}}}\rho_0}}$$
 (3.25)

$$\bar{P}_{\text{peB}} = \frac{P_{\text{peB}}}{m_{\text{noc}} q} \tag{3.26}$$

$$a_n = -\bar{P}_{\text{peb}} - f_n \tag{3.27}$$

$$b_n = \frac{\rho_0}{\bar{m}_{\text{про}} P_s 20} (C_{x_{\text{про}6}} - f_n C_{y_{\text{про}6}})$$
(3.28)

$$L_{\text{проб}} = \frac{1}{2qb_n} \ln \frac{a_n - b_n V_{\text{kac}}^2}{a_n}$$
 (3.29)

$$C_{y_{\text{noc}}} = 0.7C_{y_{\text{kac}}}(\alpha_{\text{kac}}) \tag{3.30}$$

$$V_{\text{пл}} = \sqrt{\frac{2\bar{m}_{\text{пос}}P_{s}10}{C_{y_{\text{пос}}}\rho_{0}}}$$
 (3.31)

$$K_{\text{noc}} = \frac{C_{y_{\text{noc}}}}{C_{x_{\text{noc}}}} \tag{3.32}$$

$$L_{\text{вуп}} = K_{\text{пос}} \left(H_{\text{пос}} + \frac{V_{\text{пл}}^2 - V_{\text{кас}}^2}{2g} \right)$$
 (3.33)

$$L_{\text{пд}} = L_{\text{проб}} + L_{\text{вуп}} \tag{3.34}$$

Результаты расчетов на таблице № 3.5.1

Таблица 3.9 — Результаты расчета

| $V_{ m orp}$ | $L_{ m p}$ | $L_{\scriptscriptstyle m BД}$ | $V_{ m kac}$ | $L_{ m np}$ | $L_{\scriptscriptstyle \Pi 	extsf{I}}$ |
|---------------|------------|--------------------------------|---------------|-------------|--|
| <u>М</u> С | M | M | $\frac{M}{C}$ | M | M |
| 98.0 | 1781.0 | 2220.0 | 70.0 | 996.0 | 1692.0 |

3.6. Расчет характеристик маневренности самолета

В данном разделе определим характеристики правильного виража.

Расчеты ведутся для высоты $H = 6 \, \text{км}$.

Характеристики маневренности рассчитываются при 50%-ом выгорании топлива для массы самолета: $\bar{m}_{\rm c}=1-0.5\bar{m}_T$

Для расчета таблицы №3.6.1:

1. Максимальная допустимая нормальная перегрузка:

$$n_{y_{\text{доп}}} = \min \left\{ n_{y_{\text{9}}}, \, n_{y}(C_{y_{\text{доп}}}) \right\}$$
 $n_{y_{\text{9}}} = 3, \, n_{y}(C_{y_{\text{доп}}}) = rac{C_{y_{\text{доп}}}}{C_{y_{\Gamma\Pi}}}, \, C_{y_{\Gamma\Pi}} = rac{ar{m}_{\text{c}}P_{s}10}{q}$

2. Нормальная перегрузка предельного правильного виража

$$\begin{split} n_{y_{\mathtt{вир}}} &= \min \left\{ n_{y_{\mathtt{доп}}}, \, n_{y_P} \right\} \\ n_{y_P} &= \frac{1}{C_{y_a} \Gamma \Pi} \left(C_{y_m} + \sqrt{\frac{\bar{P} C_{y_a} \Gamma \Pi - C_{x_{\mathtt{M}}}}{A}} \right), \, \bar{P} = \frac{P_p}{mg} \end{split}$$

3. Кинематические параметры виража:

$$\omega_{\text{вир}} = \frac{g}{V} \sqrt{n_{y\,\text{вир}}^2 - 1}$$

$$r_{\text{вир}} = \frac{V}{\omega_{\text{вир}}}$$

$$t_{\text{вир}} = \frac{2\pi r_{\text{вир}}}{V}$$

4. Диапазон Маха берется: M = [0.4, 0.5, 0.6, 0.7, 0.8]

Таблица 3.10 — Расчет виража

| M | V | V | q | $C_{y_{\Gamma\Pi}}$ | $C_{y_{ m дon}}$ | $n_{y_{ m доп}}$ | $K_{\Gamma\Pi}$ | $P_n * 10^{-5}$ | $P_p * 10^{-5}$ |
|-----|---------------|----------------|-------------------------|---------------------|------------------|------------------|-----------------|-----------------|-----------------|
| - | <u>м</u> с | <u>КМ</u> Ч | $\frac{H}{{}_{ m M}^2}$ | - | - | - | - | Н | Н |
| 0.4 | 127.0 | 456. | 5287.0 | 0.815 | 1.112 | 1.365 | 14.84 | 5.996 | 18.806 |
| 0.5 | 158.0 | 570. | 8262.0 | 0.521 | 1.083 | 2.077 | 15.59 | 5.709 | 18.214 |
| 0.6 | 190.0 | 684. | 11897.0 | 0.362 | 1.033 | 2.853 | 13.28 | 6.7 | 17.901 |
| 0.7 | 222.0 | 797. | 16193.0 | 0.266 | 0.977 | 3.0 | 10.55 | 8.432 | 17.761 |

Таблица 3.11 — (Продолжение) Расчет виража

| \bar{P} | n_{y_p} | $n_{y_{\mathtt{Bup}}}$ | $\omega_{	ext{вир}}$ | $r_{\scriptscriptstyle \mathrm{Bup}}$ | $t_{\text{вир}}$ |
|-----------|-----------|------------------------|----------------------|---------------------------------------|------------------|
| _ | _ | _ | $\frac{1}{c}$ | M | c |
| 0.17 | 1.752 | 1.365 | 0.072 | 1757.4 | 87.2 |
| 0.165 | 2.088 | 2.077 | 0.113 | 1401.5 | 55.7 |
| 0.162 | 2.256 | 2.256 | 0.104 | 1817.6 | 60.1 |
| 0.161 | 2.201 | 2.201 | 0.087 | 2550.5 | 72.3 |

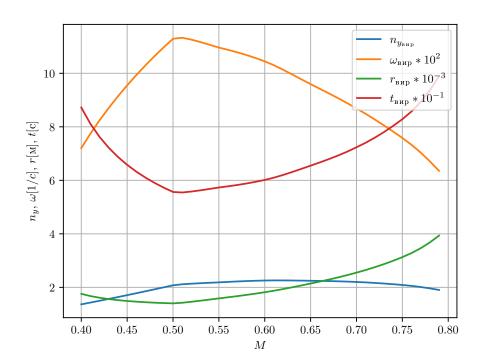


Рисунок 3.9 — График зависимости $n_{y_{\text{вир}}}(M), \, \omega_{\text{вир}}(M), \, r_{\text{вир}}(M), \, t_{\text{вир}}(M)$

3.7. Расчет характеристик продольной статической устойчивости и управляемости

Для расчета продольной статической устойчивости и управляемости необходимо определить безразмерную площадь горизонтального оперения $\bar{S}_{\Gamma {
m O}}$ из условия устойчивости и балансировки.

Для определения $\bar{S}_{\Gamma {
m O}}$ рассчитываются предельно передняя $\bar{x}_{{
m T}\Pi\Pi}$ для режима посадки

 $(H=0,\,M=0.2)$ и предельно задняя $\bar{x}_{\rm TII3}$ центровки:

$$\bar{x}_{\text{ТПП}} = \frac{-m_{Z_0 \text{ БГО}} + \bar{x}_{F \text{ БГО}} C_{y \text{ БГО}} + C_{y \text{ ГО}} \bar{S}_{\text{ГО}} K_{\text{ГО}} \bar{L}_{\text{ГО}}}{C_{y \text{ БГО}}}$$

Где $C_{y\,\text{БГО}} = C_{y_0\,\text{БГО}} + C_{y\,\text{БГО}}^{\alpha} \alpha$, $C_{y\,\text{ГО}} = C_{y\,\text{ГО}}^{\alpha_{\text{ГО}}} \left[\alpha (1 - \epsilon^{\alpha}) + \varphi_{\text{эф}} \right] < 0$, $\varphi_{\text{эф}} = \varphi_{\text{уст}} + n_{\text{в}} \delta_{max}$, $\delta_{\text{max}} = -25^{\circ}$, $\varphi_{\text{уст}} = -4^{\circ}$.

$$\bar{x}_{\text{T}\Pi 3} = \bar{x}_H + \sigma_{n \text{ min}}$$

$$\bar{x}_H = \bar{x}_F - \frac{m_z^{\bar{\omega}_z}}{\mu}, \, \mu = \frac{2P_s10}{\rho g b_a}, \, m_z^{\bar{\omega}_z} = m_z^{\bar{\omega}_z}_{z \, \text{BTO}} + m_z^{\bar{\omega}_z}_{T \, \text{O}}, \, m_z^{\bar{\omega}_z} = -C_{y \, \text{TO}}^{\alpha_{\Gamma \text{O}}} \bar{S}_{\Gamma \text{O}} \bar{L}_{\Gamma \text{O}}^2 \sqrt{K_{\Gamma \text{O}}}$$

$$\bar{x}_F = \bar{x}_{FBCO} + \Delta \bar{x}_F$$

$$\Delta \bar{x}_F \approx \frac{C_{y\Gamma O}^{\alpha_{\Gamma O}}}{C_y^{\alpha}} (1 - \varepsilon^{\alpha}) \bar{S}_{\Gamma O} \bar{L}_{\Gamma O}^2 K_{\Gamma O}, \ \sigma_{n \text{ min}} = -0.1$$

По приведенным формулам для ряда значений $\bar{S}_{\Gamma {\rm O}}=(0.01,\,0.2)$ рассчитывается таблица 3.7.1

Затем графически определяется потребная площадь ГО из условия:

$$\bar{x}_{\text{TH3}}(\bar{S}_{\text{FO}}) - \bar{x}_{\text{THH}}(\bar{S}_{\text{FO}}) = \Delta \bar{x}_{\text{a}} 1.2$$

 $\Delta \bar{x}_9 \approx 0.15$

Далее расчеты характеристик устойчивости и управляемости производятся для средней центровки:

$$\bar{x}_T = 0.5 \left[\bar{x}_{\text{TH3}} (\bar{S}_{\Gamma \text{O}}^*) + \bar{x}_{\text{THH}} (\bar{S}_{\Gamma \text{O}}^*) \right]$$

Значения величин $\bar{x}_F, \bar{x}_H, \bar{x}_{T\Pi 3}, \sigma_n$ определяются в узловых точках по M на высоте H=0 для таблицы 3.7.

$$\sigma_n = \bar{x}_T - \bar{x}_F + \frac{m_z^{\bar{\omega}_z}}{\mu}$$

Зависимости $\varphi_{\text{бал}}(M), \varphi^n(M), n_{y_p}(M)$ для трех значений высот: $H=(0\,\text{км},\,6\,\text{км},\,H_{\text{кp}}).$

$$m_z^{C_y} = \bar{x}_T - \bar{x}_F$$

$$\bar{x}_F = \bar{x}_{F\,\rm B\Gamma\rm O} + \Delta \bar{x}_{F\,\Gamma\rm O}, \ m_z^{\delta_{\rm B}} = -C_{y\,\Gamma\rm O}^{\alpha_{\Gamma\rm O}} \bar{S}_{\Gamma\rm O} \bar{L}_{\Gamma\rm O} K_{\Gamma\rm O} n_{\rm B}, \ C_{y\,\Gamma\rm O} = \frac{10 P_s \bar{m}}{q}, \ \bar{m} = 1 - 0.5 \bar{m}_T,$$

$$m_{Z_0} = m_{Z_0 \, \text{B}\Gamma\text{O}} - (1 - \varepsilon^{\alpha}) \bar{S}_{\Gamma\text{O}} \bar{L}_{\Gamma\text{O}} K_{\Gamma\text{O}} C_{y \, \Gamma\text{O}}^{\alpha_{\Gamma\text{O}}} \alpha_0$$

$$\delta_{\text{бал}} = -\frac{m_{z_0} m_z^{C_y} C_{y \, \Gamma \Pi}}{m_z^{\delta_{\text{B}}} \left(1 + \frac{m_z^{C_y}}{L_{\text{ro}}}\right)} + \frac{\varphi_{\text{уст}}}{n_{\text{B}}}$$

$$\delta^n = -57.3 \frac{C_{y \Gamma\Pi} \sigma_n}{m_z^{\delta_{\rm B}}}$$

$$n_{y_{
m p}} = 1 + rac{\delta_{
m max} + arphi_{
m yct} - \delta_{
m 6aл}}{\delta^n}$$

Таблица 3.12 — Значения для построения графика на рисунке 3.10

| $\bar{S}_{{\scriptscriptstyle{\Gamma}}{\scriptscriptstyle{0}}}$ | $\bar{x}_{\mathrm{T}\Pi\Pi}$ | $\bar{x}_{\mathrm{T\Pi3}}$ |
|---|------------------------------|----------------------------|
| 0.01 | 0.2298 | 0.1521 |
| 0.2 | -0.2594 | 0.551 |

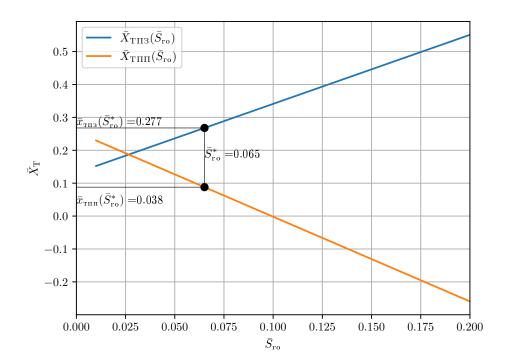


Рисунок 3.10 — График зависимости $\bar{x}_{\mathrm{T}\Pi\Pi}(\bar{S}_{\mathrm{ro}})$

Таблица 3.13 — Результаты расчетов

| M | \bar{x}_F | \bar{x}_H | $\bar{x}_{	ext{T}\Pi	ext{3}}$ | σ_n |
|------|-------------|-------------|-------------------------------|------------|
| 0.25 | 0.3638 | 0.3678 | 0.2678 | -0.19 |
| 0.30 | 0.3638 | 0.3678 | 0.2678 | -0.19 |
| 0.40 | 0.3634 | 0.367 | 0.267 | -0.1892 |
| 0.50 | 0.3643 | 0.3675 | 0.2675 | -0.1897 |

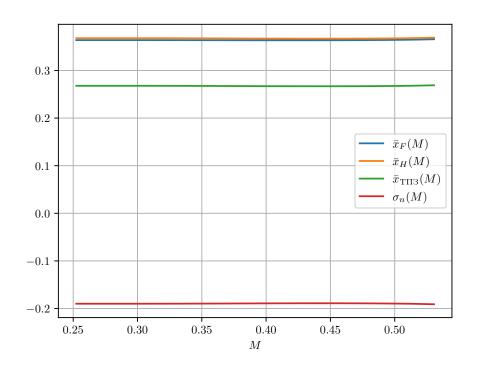


Рисунок 3.11 — График зависимости $\bar{x}_F(M), \bar{x}_H(M), \bar{x}_{\text{ТПЗ}}(M), \sigma_n(M)$

Таблица 3.14 — Результаты расчетов для балансировочных зависимостей для высоты H=0 км

| M | V | $arphi_{ m бал}$ | φ^n | n_{y_p} |
|------|---------------|------------------|--------------------------|-----------|
| _ | <u>М</u> С | град | <u>град</u> ед.перег. | - |
| 0.25 | 86.0 | -15.18 | -37.73 | 1.366 |
| 0.3 | 103.0 | -14.97 | -26.29 | 1.534 |
| 0.4 | 137.0 | -14.79 | -15.0 | 1.947 |
| 0.5 | 171.0 | -14.72 | -9.78 | 2.46 |

Таблица 3.15 — Результаты расчетов для балансировочных зависимостей для высоты $H=6\,\,\mathrm{km}$

| M | V | arphiбал | φ^n | n_{y_p} |
|------|---------------|----------|-------------------|-----------|
| - | <u>М</u> С | град | град ед.перег. | _ |
| 0.37 | 117.0 | -15.19 | -37.32 | 1.37 |
| 0.4 | 127.0 | -15.1 | -32.11 | 1.433 |
| 0.5 | 159.0 | -14.93 | -20.92 | 1.673 |
| 0.6 | 190.0 | -14.9 | -14.63 | 1.963 |
| 0.7 | 222.0 | -15.14 | -10.7 | 2.296 |

Таблица 3.16 — Результаты расчетов для балансировочных зависимостей для высоты $H=11\ {
m km}$

| M | V | arphiбал | φ^n | n_{y_p} |
|------|---------------|----------|-------------------|-----------|
| - | <u>М</u> С | град | град ед.перег. | _ |
| 0.55 | 162.0 | -15.23 | -36.21 | 1.38 |
| 0.61 | 180.0 | -15.19 | -29.4 | 1.47 |
| 0.71 | 209.0 | -15.44 | -21.91 | 1.619 |
| 0.8 | 236.0 | -19.11 | -29.61 | 1.334 |

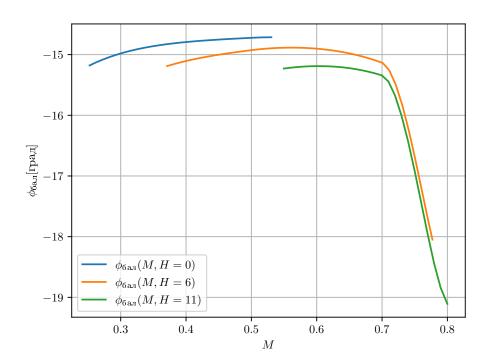


Рисунок 3.12 — График зависимости $\varphi_{\text{бал}}(M,\,H=0,6,11\,\text{км})$

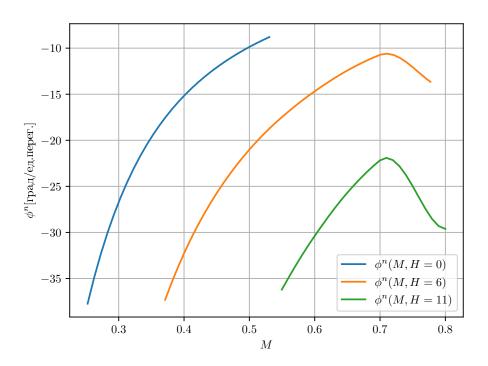


Рисунок 3.13 — График зависимости $\varphi^n(M,\, H=0,6,11\,{\rm km})$

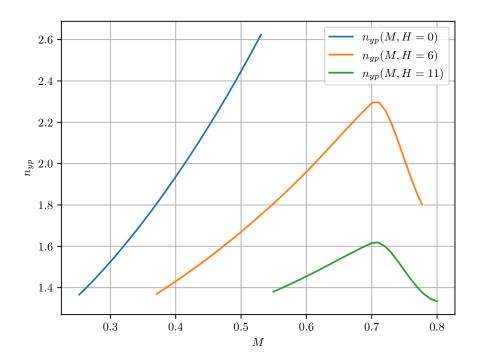


Рисунок 3.14 — График зависимости $n_{y_p}(M,\,H=0,6,11\,{\rm кm})$